# КОМПЛЕКСНАЯ ОЦЕНКА ЭЛЕКТРОМАГНИТНОЙ СОВМЕСТИМОСТИ ОБОРУДОВАНИЯ ПОДСТАНЦИИ ВЫСОКОГО НАПРЯЖЕНИЯ НА ПРИМЕРЕ ПС-220/110/10 кВ «ПРИМОРСКАЯ»

## Стрижова Т.А.

ГОУ ВПО «Национальный минерально-сырьевой университет «Горный», г. Санкт-Петербург, Россия (199106, Санкт-Петербург, 21-я линия Васильевского острова, д.2), e-mail: strizhova\_ta@mail.ru

Силовое оборудование подстанций 110/10 кВ вызывает воздействие мощных электромагнитных полей на более чувствительное оборудование РЗА, АСКУЭ, телемеханики и связи, то есть цепей вторичной коммутации. Оборудование подстанции должно обладать помехоустойчивостью, поэтому вопросы обеспечения электромагнитной совместимости (ЭМС) ее оборудования актуальны для нормального функционирования современных технических устройств с жесткой электромагнитной обстановкой на энергообъектах. Для обеспечения ЭМС требуется выполнение нескольких обязательных условий. В статье предложен метод и приведен пример реализации оценки электромагнитной обстановки (ЭМО) на примере ПС-220/110/10 кВ «Приморская», расположенной в г. Санкт-Петербурге. Автором определена помехоустойчивость оборудования подстанции при условии КЗ в нескольких различных точках и моделирования разряда молнии в четыре молниеотвода, расположенные по периметру подстанции.

Ключевые слова: электромагнитная обстановка, электромагнитная совместимость, помехоустойчивость, экранирование, импульсные перенапряжения.

## A COMPREHENSIVE ASSESSMENT OF ELECTROMAGNETIC COMPATIBILITY OF EQUIPMENT HIGH VOLTAGE SUBSTATION FOR EXAMPLE SUBSTATION 220/110/10 KV "SEASIDE"

#### Strizhova I.A.

State educational Institute of higher professional education "national mineral resources University "Mining", "Saint Petersburg, Russia, 199106, St. Petersburg, 21st line of Vasilievsky island, d 2), e-mail: strizhova\_ta@mail.ru

Power equipment of substations 110/10 kV is the impact of powerful electromagnetic fields to more sensitive equipment and automation, metering, telemetry, and communications, that is, the secondary switching circuits. The equipment of the substation should have immunity, so the issues of electromagnetic compatibility (EMC) of the equipment relevant for the normal functioning of modern technical devices with harsh electromagnetic environment at power plants. To ensure EMC requires several mandatory conditions. In the article the method and the example of the evaluation of the electromagnetic environment (EME) for example, substation 220/110/10 kV "Maritime", located in St. Petersburg. The author defines the immunity of equipment in the station when the short circuit condition at several different points and simulation of lightning discharge in four lightning rod, located on the perimeter of the substation.

Keywords: electromagnetic environment, electromagnetic compatibility, immunity, shielding, surge.

Для обеспечения электромагнитной совместимости (ЭМС) электрооборудования и электронных устройств на подстанциях требуется выполнение трех следующих обязательных условий:

- испытание оборудования на помехоустойчивость по классам жесткости испытаний [2] в зависимости от ЭМО.
- уровни электромагнитных полей и помех не должны превышать регламентированных ГОСТами значений [3].
- разности потенциалов на изоляции вторичных цепей не должны превышать предельнодопустимые нормы [4].

Анализ компоновки подстанции и ее влияние на ЭМО содержит следующие основные параметры:

- -значительные токи K3, от которых возникает разность потенциалов на заземляющем устройстве подстанции (ЗУ  $\Pi$ C) [4];
- -размещение токоограничивающих реакторов определяет возникновение значительных магнитных полей промышленной частоты;
- -возникновение разности потенциалов от импульсных магнитных полей при работе системы молниезащиты  $\Pi$ C[6].

В данной работе проведена комплексная оценка ЭМС подстанции высокого напряжения на примере ПС-220/110/10 кВ «Приморская», расположенной в г. Санкт-Петербурге. При оценке ЭМО учитывались следующие параметры (табл.1).

Таблица 1 Оценка ЭМО ПС-220/110/10 кВ ПС «Приморская»

Оценка параметров	Выполняемые	Результаты
	расчеты	
Оценка сопротивления растеканию ЗУ ПС	Расчет распределения	Программа «Контур»
	потенциалов в случае	
	КЗ и разрядов молнии	
Оценка разностей потенциалов,	Определялась разность	максимальная
возникающих при замыканиях в	потенциалов между	разность
высоковольтных сетях	различными точками	потенциалов при КЗ
	ЗУ ПС при КЗ в сети	в сети 220 кВ между
	220кВ	точкой КЗ и
		помещениями с МП
		аппаратурой
		составит 873 В
Оценка величины шагового напряжения,	Напряжение	максимальное
возникающего при КЗ в сети 220 кВ	прикосновения на ОРУ	шаговое напряжение
-	220 кВ может составить	может достигнуть
	197 В в летнее время и	690 B
	806 В в зимнее время	
Оценка нагрева экранов вторичных цепей	Максимальное время	Согласно [2] нагрев
при КЗ в сети 220 кВ	отключения КЗ	экранов кабелей за
-	резервной (УРОВ)	время КЗ не должен
	защитой составляет	превысить 150 °С.
	0,96 c.	

Оценка магнитных полей, влияющих на	Был произведен расчет	Отмечено снижение
оборудование РЗА и МП аппаратуру	напряженностей	в ~ 4-7 раз
	магнитного поля при	напряженности
	КЗ и ударе молнии	магнитного поля
	(закон Био-Савара) [9]	цепей, имеющих
		гальваническую
		связь с ЗУ ПС
Оценка разностей потенциалов,	Молниезащита	Результатом расчетов
возникающих в изоляции вторичных	включает 4	является максимум
цепей и входах МП аппаратуры при	молниеотвода по	разности
ударе молнии[6]	периметру подстанции,	потенциалов, возникшей в
	рассчитывался разряд молнии в каждый	
	молние в каждый молние отвод ПС	изоляции вторичных цепей (10,38 кВ).
	последовательно.	ценей (10,36 кв).
Оценка магнитных полей при КЗ в сетях	При КЗ в сети 220 кВ	Согласно расчетам
220 кВ и 10 кВ	максимальное значение	для ограничения
	магнитного поля в	токов КЗ в сети 10 кВ
	местах размещения МП	будут установлены
	аппаратуры (за	сухие
	исключением ЗРУ-10	токоограничивающие
	кВ) составит 215 А/м.	реакторы с /ном =
	В помещении ЗРУ-10	3200 А и Хр = 0,1
	кВ при КЗ в сети 220	Ом.
	кВ максимальное	
	значение магнитного	
Overview with the second secon	поля составит 366 А/м	D
Оценка импульсных магнитных полей	Был произведен расчет	Экранирование
при ударе молнии [9]	напряженности магнитного поля при	аппаратуры
	ударе молнии в крышу	
	здания ПС.	
	Максимальное	
	значение составит 300	
	А/м на расстоянии 3 м	
	от токоотводов	
Оценка высокочастотных помех при	На настоящем этапе	
коммутационных операциях	работ точный расчет	
оборудования ПС	величины ВЧ	
	коммутационных помех	
	при коммутационных	
	операциях выполнить	
Overve paver ver ver ver ver ver ver ver ver ver	затруднительно	Omv
Оценка влияния компоновки на ЭМО ПС	Размещение	Отключение
	токоограничивающих реакторов	однофазных замыканий на землю
	реакторов	в сети 10 кВ
		D CCIM IO ND

Рекомендации по изменению трасс прокладки вторичных	Вторичные цепи должны
цепей	быть выполнены
	экранированным кабелем с
	двусторонним заземлением
	экрана
Рекомендации по ограничению импульсных	Кабели ВЧ-связи и ВЧ-
перенапряжений	защиты, подходящие к МП
	аппаратуре от фильтров
	присоединения на ОРУ,
	необходимо снабдить УЗИП.
Рекомендации по организации питания переменным током	Систему электроснабжения
	МП аппаратуры переменным
	током рекомендуется
	выполнить по схеме TN-S.
Требования по организации питания МП аппаратуры	Схема питания
постоянным током	микропроцессорной
	аппаратуры постоянным
	током должна иметь
	структуру звезды
Требования по организации заземления в помещениях с	В помещениях с
микропроцессорной аппаратурой	микропроцессорной
L. L. Grand, and all of the property of the pr	аппаратурой выполняется
	система уравнивания
	потенциалов по схеме
	«сетка» или «звезда»
Требования по экранированию микропроцессорной	Для экранирования помех
аппаратуры от магнитных полей	аппаратура должна быть
	размещена в стальных
	шкафах, с толщиной стенок
	не менее 1,0 мм.
Рекомендации по защите МП аппаратуры от полей	Вторичные цепи
радиочастотного диапазона	устанавливаемой МП
	аппаратуры, проходящие
	внутри зданий с МП
	аппаратурой выполнить
Daysovayayayaya = -5	экранированными кабелями
Рекомендации по защите оборудования от	В помещениях с МП
электростатических разрядов	аппаратурой применить
	антистатические полы и
	установить систему
	кондиционирования с
Требования ЭМС к аппаратуре, размещаемой на объекте	контролем влажности. Экраны кабелей необходимо
треообания этте к аннаратуре, размещаемой на объекте	соединить с корпусом МП
	аппаратуры.
	аннаратуры.

Вторичные цепи подстанции должны обладать помехоустойчивостью в условиях жесткой ЭМО. Для расчета тока КЗ или разряда молнии использовались данные из [3]. Результаты измерений помех во вторичных цепях пересчитывают с учетом амплитуды импульса тока КЗ в заземлителе (Івч) при различных точках приложения КЗ.

При расчете частотных характеристик напряжение помехи при К3 предлагается рассчитывать по формуле (1)

$$U_{\text{пом } K3} = I_{\text{вч}} Z_{\text{имп обор}} / K_{\text{перед}} K_{\text{дел B-H}} K_{\Gamma}$$
 (1)

где І вч – максимальный ток КЗ, при высокочастотных помехах,

Z <sub>имп обор</sub> – импульсное сопротивление оборудования растеканию тока

К <sub>перед</sub> – коэффициент передачи [4], К<sub>дел В-Н</sub> – коэффициент деления, определяется гармоническими составляющими тока намагничивания силового трансформатора

$$K_{\text{дел B-H}} = U_{\text{3а3.обор}}/U_{\text{пом,имит}} = I_{\text{имит}} Z_{\text{имп.обор}}/U_{\text{пом,имит}},$$
 (2)

 $K_{\Gamma}$  – коэффициент гармоник намагничивающего тока показывает эффективные значения намагничивающего тока при различных коэффициентах загрузки силового трансформатора.

$$K_{\Gamma} = \sqrt{I_0 \, 9 \, \varphi \, \varphi^2 - I_0 \, (_0)^2 - I_0 \, (_1)^2} / I_{o \, (_1)^2}$$
 (3)

 $I_{0\,(1)}$  — эффективное значение основной (первой) гармоники намагничивающего тока;  $I_{0\,9\varphi\varphi}$  - эффективное значение намагничивающего тока;  $U_{\text{пом,имит}}$  — напряжение помехи во вторичных цепях.

## Выводы

- 1. Уровни импульсных перенапряжений, приложенных к входам микропроцессорной аппаратуры, и к изоляции вторичных цепей, проходящих по территории ПС-220/110/10 кВ «Приморская» (при прокладке цепей экранированным кабелем с двусторонним заземлением экрана), не будут представлять опасности для входов микропроцессорной аппаратуры, испытанной по 4-му классу жесткости на устойчивость к микросекундным импульсным помехам большой энергии, и для изоляции вторичных цепей, удовлетворяющей требованиям ГОСТов.
- 2. Полученная в ходе исследования зависимость (1–3) может быть использована для моделирования распределения потенциалов в случае КЗ и удара молнии в оборудование ПС.
- 3. В ходе исследования была проведена комплексная оценка ЭМС и сформированы рекомендации по обеспечению электромагнитной совместимости оборудования для ПС-220/110/10 кВ «Приморская».

## Список литературы

- 1. Александров Г.Н. Молния и молниезащита. СПб.: Изд-во Политехн.ун-та, 2007. 280с.
- 2. ГОСТ Р 51317.6.5-2006 (МЭК 61000-6-5-2001) Совместимость технических средств электромагнитная. Устойчивость к электромагнитным помехам технических средств, применяемых на электростанциях и подстанциях.

- 3. ГОСТ Р 51317.2.5-2000 (МЭК 61000-2-5-95) Совместимость технических средств электромагнитная. Электромагнитная обстановка. Классификация электромагнитных помех в местах размещения технических средств.
- 4. СО 34 35.311-2004. Методические указания по определению электромагнитной обстановки и совместимости на электрических станциях и подстанциях.
- 5. СТО 56947007-29.130.15.114-2012. Руководящие указания по проектированию заземляющих устройств подстанций напряжением 6-750 кВ.
- 6. Стрижова Т.А. Оценка разностей потенциалов, прикладываемых к изоляции вторичных цепей кабельных линий подстанции при молниевых разрядах // Современные научные исследования и инновации. -2015. № 1.
- 7. Стрижова Т.А., Лебедев А.В. Защита от действия магнитных полей оборудования ПС- 220/110/10 кВ «Приморская» // Современная техника и технологии. 2015. № 2.
- 8. Стрижова Т.А., Лебедев А.В. Защита от импульсных перенапряжений оборудования ПС-220/10 кВ «Приморская» // Современная техника и технологии. 2014. № 12. С.18-19.
- 9. Стрижова Т.А., Агапитов В.М. Защита ПС-220/110/10 кВ «Приморская» от обратных перекрытий от удара молнии // Современные научные исследования и инновации. 2015. № 2.

### Рецензенты:

Минаков В.Ф., д.т.н., профессор, почетный работник высшего профессионального образования РФ, профессор кафедры информатики ФГБОУ ВО СПбГЭУ, г. Санкт-Петербург;

Беляев В.Л., д.т.н., профессор, профессор кафедры Электротехники, электроэнергетики, электромеханики Национального минерально-сырьевого университета «Горный», г. Санкт-Петербург.