

ПУБЛИЧНОЕ АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО «МОБИЛЬНЫЕ ТЕЛЕСИСТЕМЫ»

			«Утверждаю»
Te	хничес	KUŪ	директор филиала
ПАО	${\rm \textit{wMTC}}{\rm \textit{w}}$	в z.	Санкт-Петербург
			Смирнов Д.А.
«	»		20 2

000 «Запад Строй Инжиниринг»

Радиоподсистема сети сотовой подвижной связи ПАО «МТС» стандарта GSM-900/DCS-1800/UMTS-2100/LTE-1800

Базовая станция № 78-0123 G/D/U21/L18 стандарта GSM-900/DCS-1800/UMTS-2100/LTE-1800 г. Санкт-Петербург

РАБОЧАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Силовое электрооборудование. Внутреннее электропитание

BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M

Tom 3



ПРЕУПИЧНОЕ АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО «МОБИЛЬНЫЕ ТЕЛЕСИСТЕМЫ»

			•	«Утверж	Заю»
Te	хничес	KUŪ	дирек	тор фил	וטמאכ
ПАО	«MTC »	в г.	Санк	т-Петер	обург
				Смирнов	Д.А
«	»			20	2

000 «Запад Строй Инжиниринг»

Радиоподсистема сети сотовой подвижной связи ПАО «МТС» стандарта GSM-900/DCS-1800/UMTS-2100/LTE-1800

Базовая станция № 78-0123 G/D/U21/L18 стандарта GSM-900/DCS-1800/UMTS-2100/LTE-1800 г. Санкт-Петербург

РАБОЧАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Силовое электрооборудование. Внутреннее электропитание

BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M

Том 3

Генеральный директор 000 «Запад Строй Инжиниринг»	 /	_/
Главный инженер проекта	 /	_/

Обозначение	Наименование	Примечание (№ стр.)
	Ссылочные документы	
ΓΟCT P 21.1101–2013	Основные требования к проектной и рабочей документации	
РД 45.162-2001	Ведомственные нормы технологического проектирования. Комплексы сетей сот. и спутн. подвижной связи общ. пользования	
ПУЭ 2002 (7 издание)	Правила устройства электроустановок	
ПОТ РО 45-008-97	Правила по охране труда на центральных и базовых станциях радиотелефонной связи	
ПОТ РО-45-002-97	Правила по охране труда на радиопредприятиях	
ПОТ PM-016-2001	Межотраслевые правила по охране труда (правила безопасности)	
(РД 153-34. 0-03. 150-00)	при эксплуатации электроустановок	
ВСН 1–93 Минсвязи России	Инструкция по проектированию молниезащиты радиоодъектов	
	Прилагаемые документы	
Приложение 1	Спецификация оборудования, изделий и материалов	
Приложение 2	Электротехнические расчеты	

Взам. Инв. №													
E							BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M						
дата							Радиоподсистема сети сотовой подвижной связи ПАО «МТС» стан GSM-900/DCS-1800/UMTS-2100/LTE-1800						
\neg	Изм.	Кол.уч.	Лист.	№ док.	Подп.	Дата	G21.1-4001 PC2-10001 01.11.2	-Z 100/ L 1 1	JU/ L1L=1000				
Подпись							Радиосвязь. Технологическая часть	Стадия	/lucm	Листов			
Ποč	Разрабо	отал	Муковин				BTS 78-0123 G/D/U21/L18	P	1				
	Провері	ΛL					г. Санкт-Петербург	1	1				
	ГИП		Мартынюк В.М.					0.00	0 0 7				
2							Общие данные.		000 «3anað Cmpoū				
Инв	Нормоконт.						·		Инжиниринг»				

	Cocmah ppoorms	
02	Состав проекта	П
Обозначение	Наименование	Примечан
	Рабочая документация.	
S 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	Радиосвязь. Технологическая часть БС	Том 3
экологических, санитарно-гигиен действующих на территории Россі	инятые в рабочих чертежах, соответствуют требо ических, противопожарных и других действующих ийской Федерации, и обеспечивают безопасную для х екта при соблюдении предусмотренных рабочими чер	с норм, кизни и
Главный инженер проекта	Мартынюк В.	M.
	BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	

2

Взам. Инв. №

Подпись и дата

Кол.Уч

/lucm

№ Док.

Дата

Ведомость рабочих чертежей марки ЭМ.

Лист	Наименование	Примечание
1	Общие данные	
2	Ведомость ссылочных и прилагаемых документов	
3	Общие данные	
4	Таблица нагрузок	
5	План прокладки КЛ-0,4 кВ	
7	Схема электрическая принципиальная	
8	Схема распределительная	
9	Схема распределительной сети ~220В/-48В	
10	Схема уравнивания потенциалов	
11	Кабельный журнал	

SN 99 N 1000 ON 99 N 1000 Name (Non-94) / Nucm N° 1000								
BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	Взам. Инв. №							
BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	Подпись и дата							
	NHB No.	Изм.	Кол.Уч	Лист	№ Док.	Подп.	Дата	

1. Общие данные

Настоящий Альбом марки ЭМ Рабочей документации «Базовая станция № 78–0123 G/D/U21/L18 стандарта GSM-900/DCS-1800/UMTS-2100/LTE-1800 (г. Санкт-Петербирг) разработан на основании:

- * технического задания на проектирование;
- * технической документации на используемое оборудование, предоставленной Заказчиком,
- * договора на проектные работы;
- * рабочих материалов изысканий.
- * Технических условий на электроснабжение №123 от 01.01.2023, выданных 000 «РУСМАРКЕТ»

Базовая станция (БС) находится по адресу: г. Санкт-Петербург. Настоящим альбомом ЭМ рабочих чертежей рассматриваются системы внешнего электроснабжения БС, внутреннего электропитания и заземления проектируемого оборудования БС. Потребителями электроэнергии на данной площадке строительства являются: технологическое оборудование, включенные через ИБП постоянного тока

2. Основные решения

2.1 Электроснабжение

Установленная мощность электроприемников – 9 кВт. Расчетная мощность электроприемников – 5 кВт. Уровень напряжения – 0.4 кВ.

Тип системы токоведущих проводников – трехфазная, 380B, 50Гц, пятипроводная. Категория надежности электроснаджения – III.

Согласно выданным техническим условиям, точка присоединения электроустановки ПАО "МТС" — существующий автоматический выключатель С10А, 6КА в ЩУ-0.4 кВ 000 «РУСМАРКЕТ» вблизи столба ОДН.

Распределительная электрическая сеть выполняется кабелем марки ВВГнг 5х6мм². Способ прокладки кабеля ВВГнг 5х6мм² выполнить в соответствие с чертежом «План прокладки кабелей".

Электроснабжение электроустановки ПАО «МТС» осуществить от существующего трехфазного автоматического выключателя С10А, 6kA, который установлен в ЩУ-0.4 кВ 000 «РУСМАРКЕТ».

Проектируемый BP9-0.4кВ ПАО "MTC" установить на проектируемой раме. Высота от отметки уровня земли до нижнего края щита 1.3м.

Проектириемию трасси КЛ-0.4кВ проложить

– от ЩУ-0.4 кВ 000 «РУСМАРКЕТ» до проектируемой рамы ПАО "МТС" кабель проложить в проектируемом кабельном лотке в ПНД гофрированной трубе. Далее по металлоконструкции рамы ПАО "МТС" до ВРУ-0.4кВ ПАО "МТС" кабель проложить в ПНД гофрированной трубе.

Далее по металлоконструкции рамы ПАО "MTC" до BPY-0.4кВ ПАО "MTC" кабель проложить в ПНД гофрированной трубе.

– от BPY–0.4кВ ПАО "MTC" до климатического шкафа ПАО "MTC" кабель проложить по металлоконструкции рамы в ПНД гофрированной трубе.

Проектируемые нагрузки представлены на чертеже "Таблица нагрузок". При расчете потребляемой мощности оборудования БС использовались коэффициенты спроса, согласованные с Заказчиком.

2.2 Электропитание

Электропитание технологического оборудования осуществляется от системы ИБП постоянным напряжением – 1.88

Система ИБП имеет модульную структуру и состоит из блока распределения переменного тока, блока распределения постоянного тока, быпрямителей с бестрансформаторным входом и высокочастотным преобразованием, блока контроллера.

Электропитающее устройство комплектуется 3 выпрямителями Huawei TP48200, выходной мощностью по 3000 Вт. каждый. Таким образом допустимая нагрузка ИБП в данной комплектации составляет 9000 Вт.

See Page P	1. MHB. N		В	Іт кажа	Зы́й. Та	ким обр	оазом доп	устима:	я нагрузка ИБП в данной комплектации составляет 9000 Bm.	
BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M 4	Взак									
BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	\neg									
BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M W3M. Kon. 94 / Jucm Nº Aok. Nodn. Jama.										/lucm
- 	윈	PP No							BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	1.
	\leq		Изм.	Кол.Уч	/lucm	№ Док.	Подп.	Дата.		+

В данном проекте требования по энергосбережению в объеме ГОСТ 31607–2012 выполняются. Применяется энергоэффективное оборудование, соответствующее требованиям государственных стандартов и других нормативных документов.

Для обеспечения энергосбережения в электроустановках проектом предусмотрено автоматическое управление электроприемниками в зависимости от их технологического предназначения.

2.4 Сети электророзеток

ВРУ климатического шкафа имеет в комплекте электрическую (с заземлением) розетку ~220В. Дополнительная стационарная сеть электророзеток ~220В не предусматривается. Розетка используется только для включения приборов при наладке оборудования и проведении регламентных работ. Электророзетка включена через устройство защитного отключения УЗО чувствительностью dl=30mA.

2.5 Заземление оборудования

Все металлические части оборудования, нормально не находящиеся под напряжением, но которые могут оказаться под напряжением в результате нарушения изоляции, должны быть заземлены.

Тип применяемой системы заземления

TN-S. Все проектируемые соединения для ~380/220В выполняются по 5-ти/3-х проводной схеме. Жила РЕ кабеля электроснабжения подключается на шини РЕ.

2.6 Молниезащита

Оборудование БС соединяется с сущ. контуром молниезащитного заземления АМС. Антенно-мачтовые сооружения должны оборудоваться устройствами молниезащиты. Устройство молниезащиты выполняется в соответствии с п. 2.3.7.9 РД 45.162–2001 и п.2.2 СО-153-34.21.122-2003, как для объекта III категории, в соответствии с «Инструкцией по устройству молниезащиты зданий и сооружений» РД 34.21.122-87, «Инструкции по проектированию молниезащиты радиообъектов» ВСН-1-93 и ВНТП РД 45.162-2001.

3. Учет электрической энергии

3.1.1. Характеристика рабочих условий эксплуатации системы коммерческого учета электроэнергии (далее СУЭ). Рабочие условия эксплуатации измерительного комплекса (далее ИК) СУЭ характеризуется данными, приведенными в таблице 1.

Ταδλυμα 1

Взам. Инв.

Подпись и дата

Наименование величины, влияющей на погрешность измерения	Номинальное значение, влияющей величины	Границы зн влияю величі	це й	Максимальное отклонение от номинального значения		
		-	+			
Напряжение, В	380	368	392	12		
Температура, °С	20	-40	+55	-		
Частота, Гц	50	49,8	50,5	0,5		

- 3.1.2. СУЭ ПАО МТС», согласно выданным ТУ 000 «РУСМАРКЕТ» должен быть запрограммирован на работу в однотарифном режиме, иметь поверку не позднее одного года и должен иметь возможность подключения к системе АСКУЭ.
- 3.1.3. СУЭ ПАО «МТС» представляет собой счетчик Энергомера СЕ 307, класс точности 1, запрограммированный в однотарифном режиме. Счетчик установить в проектируемом ВРУ-0.4кВ ПАО "МТС".
- 3.1.4. З.1.4 Сечение жил кабелей выбрано сечение жил кабеля удовлетворяет требованиям их защиты от КЗ, допустимым длительным токам, условиям механической прочности и обеспечивают работу счетчика в заданном классе точности. Линия, подводящая электроэнергию к счетчику защищена автоматическим трехфазным выключателем С16А, который размещается в ЩУ-0.4 кВ 000 «РУСМАРКЕТ». Для проведения регламентных работ для отключения счетчика от напряжения предусмотрен рубильник QS1 IEK BH-32 25А, который размещается в ВРУ-0.4 кВ ПАО "МТС".
- 3.1.5. Организация эксплиатации СУЭ.

При проведении работ по монтажу и наладке СУЭ должны соблюдаться требования, установленные ГОСТ 12.2.007.0-75, ГОСТ 12.2.007.3-75, приказом от 15 декабря 2020 года N 903н Об утверждении Правил по охране труда при эксплуатации электроустановок, ПУЭ.

Изм.	Кол.Уч	/lucm	№ Док.	Подп.	Дата

BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M

К работам по эксплуатации СУЭ допускаются лица, изучившие документацию счетчик, прошедшие инструктах по технике безопасности и имеющие квалификационную группу по электробезопасности не ниже III для электроустановок до 1000 В.

Для защиты от токов короткого замыкания после счетчика предусмотреть установку автоматического выключателя. Счетчик должен иметь на винтах, крепящих кожух счетчика, пломбы с клеймом Госповерителя. Для защиты от несанкционированного доступа к электроизмерительным приборам, коммутационные аппараты и разъемные соединения электрических цепей в цепях учета имеют возможность опломбирования, а сам ящик оборудован дверцей, снабженной замком для запирания на ключ. Монтаж электросчетчика должен выполнятся в соответствии с приказом от 13 января 2003 года N 6 Об утверждении Правил технической эксплуатации электроустановок потребителей и Инструкцией по монтажу электросчетчика НЕВА МТ 324 1.0 AR E4BS29.

Nº n/	Фаз	Электропиемник	Кол-во	Мощность установленна	Мощность установленна	Коз	ффициен	НШЫ	Расчетные величины			
n	α	'	nomp.	я, Ру кВт	я сумм., Ру.сумм кВт	Кс	соѕф	tg ф	Рр, кВт	Qр, квар	Sp, кВа	Ірасч, А
1	L1	Выпрямитель ИБП	1	3.00	3.00	0.28	0.96	0.29	0.85	0.25	0.89	4.02
			3.00				0.85	0.25	0.89	4.02		
2	L2	Выпрямитель ИБП	1	3.00	3.00	0.28	0.96	0.29	0.85	0.25	0.89	4.02
				Всего по фазе:	3.00				0.85	0.25	0.89	4.02
3	L3	Выпрямитель ИБП	1	3.00	3.00	0.28	0.96	0.29	0.85	0.25	0.89	4.02
			3.00				0.85	0.25	0.89	4.02		
				Итого:	<u>9.00</u>				<u>2.55</u>	<u>0.74</u>	<u>2.66</u>	<u>4.04</u>

Примечание:

- 1. Величины коэффициента спроса (Кс) приведены согласно техническому заданию Заказчика на разработку проектной документации, составленному на основании опыта эксплуатации других антенно-мачтовых сооружений в Северо-Западном регионе;
 - 2. Выбор cos(ф) сделан на основании СП 31–110–2003, паспортных данных оборудования и электроприемников.

Взам.								
Подпись и дата								
								/lucm
NHB Nº	Изм.	Кол. Уч	Лист	№ Док.	Подп.	Дата	BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	6

Электротехнические расчеты

Расчет потерь электроэнергии от границы раздела сетей до расчетного узла учета электрической энергии Потери электроэнергии складываются из потерь в кабельной линии (далее – K/I-0.4 кВ), потерь в аппаратах защиты и потерь в измерительном комплексе.

1. Потери электроэнергии в КЛ-0.4 кВ от границы раздела сетей до ВРУ-0.4кВ ПАО "МТС"

Wлинии = 0,003*
$$I^2$$
расч* k^2 ф* R л* T а (к B m*ч), z де:

Ірасч – расчетный ток, протекающий в проводе, А;

 $k\phi$ – коэффициент формы графика нагрузок за характерные летние и зимние сутки (для электрических нагрузок большинства предприятий $k\phi$ = 1 – 1,1), принимаем $k\phi$ = 1;

Та – расчетный период работы оборудования БС, Та =876012= 730 час;

Rл – сопротивление линии, Ом;

$$R_{\Pi} = p^*LF;$$

(2)

(1)

 $p = 0.018 \text{ Ом*mm}^2/\text{m} - \text{удельное сопротивление медного кабеля; } L = 12\text{m} - длина линии на заданном участке; } F = 6 \text{ мм}^2 - сечение кабеля;}$

2. Потери электроэнергии в аппаратах защиты

(3)

Раз – 4,5 Вт/полюс – рассеиваемая мощность аппарата защиты, п = 3 – кол-во полюсов аппарата защиты, Та =730 – среднемесячное число часов работы;

3. Потери электроэнергии в измерительном комплексе.

Нева324 1 ARE4S 100/5 D RS485 – потери электроэнергии в год: 22 кВт*ч Потери за расчетный период:

(4)

4. Суммарные потери электроэнергии от границы раздела сетей до счетчика в ВРУ-0,4кВ

$$W = W_{\Lambda}UHUU + W_{\Omega}3 + W_{C}4 = 1.29 + 9.9 + 1.86 = 13.05 \text{ kBm}*4$$

(5)

5. Потери в процентном соотношение к общеми расходу за расчетный период.

$$\Delta W = W / Wo\delta*100\% = 13.05/1862*100\% = 0.70\%$$

(6)

где Woo – общий расход электроэнергии за расчетный период, кВт*ч

Подпись и дата	Взам. Инв. №

Изм.	Кол.Уч	/lucm	№ Док.	Подп.	Дата

BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M

Расчет тока короткого замыкания и времени срабатывания автоматического выключателя QF2 TX3 3n 10A 6kA mun B (Legrand) (далее AB) в BPY-0.4кВ ПАО "MTC".

Расчет проведен на основе методики, изложенной в электротехническом справочнике (И.И. Алиев, Москва, Радиософт, 2000г.)

Для расчета тока короткого замыкания Ік используем следующую формулу:

$$lk=U\phi(Z n + Zm)$$

2111)

где: Иф – фазное напряжение сети, Иф=220В;

Zn – сопротивление петли фаза-ноль, Ом;

Zm – полное сопротивление фазной обмотки трансформатора.

Для расчета сопротивления петли фаза-ноль воспользуемся выражением:

 $Zn = \sqrt{(Rn^2 + Xn^2)} = \sqrt{((L Ryd)^2 + (L Xyd)^2)(8)}$

где: L – протяженность кабельной трассы, км;

Rud – идельное активное сопротивление кабеля, Ом*км,

Хид – идельное реактивное сопротивление кабеля Ом*км;

Исходные данные для расчета сопротивление петли фаза-ноль приведены в таблице 1

Ταδλυμα 1

uqu i			
Участок КЛ-O.4кВ	От ТП до ответвления	От ответвления до ЩА-0.4кВ 000 «РУСМАРКЕТ»	От щита ЩА-0.4кВ 000 "Линк Девелопмент" до ИБП ПАО "МТС"
Тип кабеля	СИП−4 4х35	СИП−4 4х16	ВВГнг 5х6
Протяженность кабельной трассы, км	0.200	0.020	0.007
Сечение кабеля	35	16	6
Активное удельное сопротивление Ryd = Om/км	0.92	1.98	3.3
Реактивное удельноесопротивление Худ = Ом/км	0.0095	0.0821	0.32

В таблице 2 представлены расчетные значения сопротивление петли фаза-ноль по ччасткам от ТП до точки КЗ на основе таблицы 1, расчет произведен по формуле (8)

Ταδλυμα 2

Взам. Инв.

Подпись и дата

 44 -			
Участок КЛ-0.4кB	От ТП до ответвления	От ответвления до ЩА-0.4кВ 000 «РУСМАРКЕТ»	От щита ЩА-0.4кВ 000 "Линк Девелопмент" до ИБП
Zn участка, Ом	Zn1 = 0.180	Zn2 = 0.0396	Zn3 = 0.0232

Полное сопротивление петли фаза-ноль равно:

$$Zn = Zn1 + Zn2 + Zn3 = 0.2468 \text{ Om};$$

(9)

Для расчета полного сопротивления фазной обмотки трансформатора (ТМГ-400/10/0,4) воспользуемся выражением:

 $7m = Uk*Uh\sqrt{3}*Ih*100$

(10)

(7)

где: Uk- напряжение короткого замыкания трансформатора, %

Uн – номинальное напряжение трансформатора, В

Ін – номинальный ток трансформатора, А

Изм.	Кол.Уч	/lucm	№ Док.	Подп.	Дата	

BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M

Исходные данные для расчета полного сопротивления фазной обмотки трансформатора представлены в таблице 3.

Ταδλυμα 3

Напряжение КЗ трансформ, %	4.5
In номинальный ток транф, А	577
Напряжение ном трансформ, В	380
Тип транформатора	TMF-400/10/0,4

Полное сопротивления фазной обмотки трансформатора, расчет произведен на основе исходных данных в таблице 3 по формиле (9):

 $Zm = 0.0171 \, Om;$

Таким образом, подставляя полученные значения в формулу (7) получим значение тока короткого замыкания в точке 1 (в соответствии с чертежом 78-04271G/D/U21/L18L21-3M-OC Схема электрическая принципиальная),

lk1 = 220(0.2468 + 0.0171) = 833.65 A

Из расчета следует, что условие срабатывания выбранного защитного автомата АВ

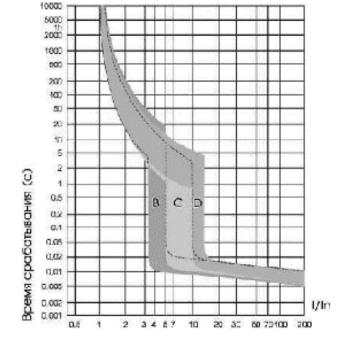
Ik 10·Iн выполняется, так как значение тока уставок размыкателя для выбранного автомата составляет:

- -menлового 1,13-1,45 lн;
- -электромагнитного 10·lн = 100A;
- -предельная коммутационная способность 6кА.

Кратность Ікз для автоматического выключателя (АВ) (10А) составляет:

833.65 10=83.36

В соответствии с время-токовой характеристикой характеристикой типа "В" время срабатывания АВ составляет менее 0.4 сек, что удовлетворяет требованиям ПУЗ (п. 1.7.79)



Вывод: ПΩКИМ образом выбор (AB) идовлетворяет требованиям ПУЭ к аппаратам защиты по быстродействию, чивствительности и селективности. Все выбранные автоматические обладают выключатели достаточной чивствительностью к однофазным и многофазным последовательно включенными Межди автоматическими выключателями соблюдается селективность действия, которая **достигается** согласованием величин ποκα времени срабатывания расцепителей.

Инв Nº						
Ä	Изм.	Кол.Уч	/lucm	№ Док.	Подп.	Дата

Взам. Инв.

BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M

Расчет длительно-допустимого тока в кабеле по условиям прокладки

Значения допустимых длительных токов для кабелей и проводов указаны в ПУЭ табл.

1.3.4. Для кабеля ВВГнг 5х6 имеем следующее значение:

Idm = 42A

Условия прокладки и эксплуатации кабельной линии также влияют на значение допустимого длительного тока, поэтому необходимо учитывать поправочные коэффициенты в соответствие с ПУЭ табл. 1.3.3, 1.3.23, 1.3.26.

Фактический длительно-допустимый тока с учетом поправочных коэффициентов рассчитывается по формуле: Iф=k1*Ik2*k3*Iд.m

(11

где k1 – поправочный коэффициент, учитывающий температуру среды отличающуюся от расчетной, выбирается по ПУЗ табл. 1.3.3. Принимает значение k1 = 0.84. k2 – поправочный коэффициент на допустимый длительный ток для кабелей, проложенных в земле, в зависимости от удельного сопротивления земли, выбирается по ПУЗ табл. 1.3.23. Принимаем значение k2 = 1. k3 – поправочный коэффициент на количество работающих кабелей, лежащих рядом в земле

(в трубах или без труб). Выбирается по ПУЭ табл. 1.3.26. Принимаем значение k2 = 1.

Таким образом, подставляя полученные значения в формулу (11) получим значение фактически длительно-допустимого тока для кабеля ВВГнг 5х6

 $I\Phi = 0.84*1*1*42A = 35.3 A$

Должно выполняться условие

Іф>Ірасч.

(12)

где Ірасч — расчетный ток, см. чертеж 78-04271G/D/U21/L18L21-ЭМ-ТН "Таблица нагрузок". Подставив полученные значение в условие (12):

35.3 A > 4.04 A

Вывод: условие (12) выполняется, следовательно выбранный кабель ВВГнг 5х6 подходит для электроснабжения проектируемой электроустановки.

Взам. Инв. №								
Подпись и дата								
NHB N°.	Изм.	Кол. Уч	Лист	№ Док.	Подп.	Дата.	BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	/lucm 10

Расчет потерь напряжения питающих линий Базовой станции

При расчете потерь напряжения в кабеле используется формула:

$$\Delta U = \frac{Pp \cos \phi (r_0 + x_0 tg\phi) L}{U_H} \qquad \Delta U = \frac{\Delta U}{U_H} \times 100\%$$

Рр – расчётная мощность (кВт);

r – активное сопротивление (Ом/км.);

x — индуктивное сопротивление (Om/km.);

L — длина цчастка (км.);

соѕф — коэффициент мощности;

†дф — коэффициент реактивное мощности.

В случае для БС имеем:

Pp = 2.55 (кBm); r = 3.54 (Ом/км.) = 3.54 (Ом/км.)

х — 0,1 (Ом/км.) — для кабеля с оболочкой ПВХ и сечением жилы 6 мм2;

L - 0.012 (km.);

cosφ - 0,96;

 $tq\phi - 0.29$

таким образом. подставляя в формили значения поличаем:

$$\Delta U = 1/0.38 (2.549x0.96x(3.54+0.1+0.29)x0.012 = 0.276 B$$

 $\Delta U\% = 0.07\%$

Согласно СП 256.1325800.2016 (п. 8.23) суммарные потери напряжения от ВРУ до потребителей должно быть не более 4 % от номинального. Из расчет видно, что падение напряжения соотвеьствует допустимой норме (0,07% < 4%)

Взам. Ив								
Подпись и дата								
								/lucm
NHB Nº	Mari	Vasili	Augr	NO Tour	Подо	Лете	BTS 78-0123 G/D/U21/L18 - 3M	11
	Изм.	Кол.Уч	/lucm	№ Док.	Подп.	Дата		