

Възложител:
“МЕТРОПОЛИТЕН” ЕАД



Изпълнител:
“ИЙ КЕЙ ДЖЕЙ БЪЛГАРИЯ
КЪНСЪЛТИНГ ЕНДЖИНИЙРС” ЕООД

EJK
EJK • BULGARIA
CONSULTING
ENGINEERS LTD

ОБЕКТ: ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 – ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ

ДОГОВОР: № 135 / 27.07.2018 г

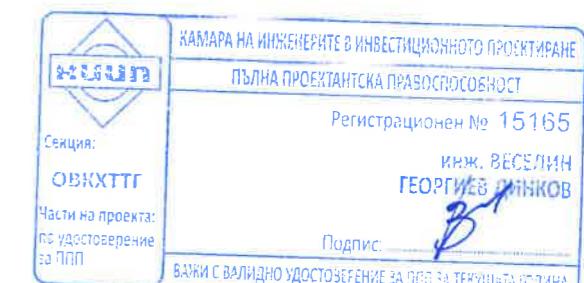
ПОДОБЕКТ: МС3

РАЗДЕЛ: СТАНЦИОННИ ОВК ИНСТАЛАЦИИ

ЧАСТ: ОВК

ФАЗА: ИДЕЕН ПРОЕКТ

Проектант: инж. Веселин Георгиев Динков



[печат]

Проектант: инж. Веселин Георгиев Динков

[печат]

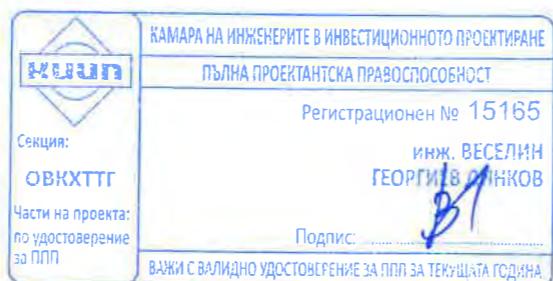
Януари 2019 г., Рев. 0

ТАБЛИЦА НА ИЗМЕНЕНИЯТА

Ревизия	Дата	Основание

СЪДЪРЖАНИЕ

№	Наименование на документа	Име на файла	Страница/ чертеж №
1.	Челен лист	MSIII-3-PD-HV-CP01.doc	1/9
2.	Съдържание	MSIII-3-PD-HV-CO01.doc	2/9
3.	Обяснителна записка	MSIII-3-PD-HV-EN01.doc	3/9
4.	Количествена сметка	MSIII-3-PD-HV-QT01.doc	9/9
5	Чертежи		
5.1.	План Подперон	MSIII-3-PD-HV-GP01.dwg	1/4
5.2.	План Перон	MSIII-3-PD-HV-GP02.dwg	2/4
5.3	План Вестибюл	MSIII-3-PD-HV-GP03.dwg	3/4
5.4	Схеми Вентилация	MSIII-3-PD-HV-SH04.dwg	4/4



Проектант:
инж. Веселин Георгиев Динков

ОБЯСНИТЕЛНА ЗАПИСКА

1. ОБЩА ЧАСТ

Основание за разработване „Изготвяне на идеен проект на трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 частична актуализация“

Договор за проектиране;

Архитектурни решения;

1.1. ЦЕЛ НА РАЗРАБОТКАТА

Целта на разработваният работен проект е да се изготвят технически решения, осигуряващи необходимия микроклимат за целогодишна експлоатация на обекта, спазвайки действащото законодателство и осигурявайки надежни и енергийно ефективни решения.

При проектирането по част „Отопление, Вентиляция и Климатизация“ са спазени следните нормативни документи:

1. Наредба № 15 за технически правила и нормативи за проектиране, изграждане и експлоатация на обектите и съоръженията за производство, пренос и разпределение на топлинна енергия. Обн. ДВ, бр. 68/19.08.2005, попр. ДВ, бр. 78/2005 г.; изм. ДВ, бр. 20/2006 г.; изм. и доп., бр. 6/2016 г.

2. Строителни норми и правила за проектиране на метрополитени – СНиП.П- 40-80 и изменение от 1 юли 1988 г.

3. Наредба № 15-1971 от 29 октомври 2009 г. за строително-технически правила и норми за осигуряване на безопасност при пожар

Обн. ДВ. бр.96 от 4 Декември 2009г., попр. ДВ. бр.17 от 2 Март 2010г., изм. ДВ. бр.101 от 28 Декември 2010г., изм. и доп. ДВ. бр.75 от 27 Август 2013г., изм. и доп. ДВ. бр.69 от 19 Август 2014г., изм. и доп. ДВ. бр.89 от 28 Октомври 2014г., изм. ДВ. бр.8 от 30 Януари 2015г., изм. и доп. ДВ. бр.2 от 8 Януари 2016г.

4. Наредба 7 за топлосъхранение и икономия на енергия – 2004 г.

5. Наредба № 4 от 21 май 2001 г. за обхватата съдържанието на инвестиционните проекти

1.2. ОПИСАНИЕ НА АРХИТЕКТУРНОТО РЕШЕНИЕ

Ниво ВЕСТИБЮЛ: Достига се до него през подлез. В обема му са разположени помещения за началник станция, 2 каси, 2 помещения за охрана, ел. табло, помпено и търговски площи. Също така са разположени служебни WC и помещение за ВУ;

Ниво ПЕРОН: Метростанцията е с 2 перона – Ляв и Десен. На това ниво са разположени Релейно, Репартиор, КПС, Ел. таблица, Техническо помещение, Вентилационни помещения, трансформаторите, разпределителните електрически уредби на метростанцията;

Ниво ПОДПЕРОН: Използва се за преминаване на силови кабели и разпределение на въздуха от станционната вентилационна система.

2. ТЕХНИЧЕСКА ЧАСТ

В техническият проект по част ОВ са разработени следните раздели:

1. Отопление
2. Вентиляция
3. Климатизация
4. Раздел топловъздушни завеси

РАЗДЕЛ ОТОПЛЕНИЕ

Отоплението на техническите помещения е разработено съгласно „Норми за проектиране на отопителни, вентилационни и климатични инсталации“ – 2005 г. и СНиП.-40-80.

Предназначено е да поддържа нормативните санитарно-хигиенни условия за работа на експлоатационния персонал в метрото, да осигури нормираната температура на въздуха в службните и техническите помещения през зимата.

Поради изискването да не се допуска водно отопление и отопление с открыти нагреватели и отговорността на помещенията КПС, Репартиор и Релейна е предвидено отопление с моносплит системи термопомпен тип, като външните им тела са разположени в обособена зона непосредствено пред помещенията. За всички помещения с постоянно пребиваване на хора са предвидени инверторни сплит тела, като няма изискване да бъдат от професионалната серия.

За останалите помещения, в които се изисква поддържане на температура с предвидени електрически конвекторни радиатори.

РАЗДЕЛ ВЕНТИЛАЦИЯ

Местни вентилационни системи

Службните и техническите помещения на метростанцията се осигуряват с механични нагнетатели-смукателни вентилационни системи.

Помещенията са групирани по технологичен признак и съобразени с режима на работа на инсталациите и санитарно-хигиенните изисквания съгласно СНиП.40-80 и Наредба 15.

За нуждите на Метростанцията са предвидени 9 броя механични вентилационни системи.

BC01- Станционна вентилационна система – не е обект на настоящата разработка (разглежда се в част тунелна вентилация)

EA/SA 1 - Вентилационна система служебно помещение ТПС - трансформатори

SA1-Нагнетателна вентилация

EA1-Смукателна вентилация

Вентилационна система за отвеждане на отделената топлина от трансформаторите. Нагнетателната система засмуква въздух от тунела (хладен през летния режим и затоплен през зимния), филтрира го и посредством бокс вентилатор, го подава в помещението. Смукателната инсталация изтегля топлия въздух и го изхвърля извън станцията. Поради повишената пожароопастност на помещението към всички ОВ съоръжения нарушащи целостта на стените са предвидени пожароизтеглящи клапи със стопяема нишка при температура по-висока от 700C. Работата

на системата се следи от датчик за температура, като през зимният период подаваният въздух е с ниска температура и в помещението стане под 50°C изключва вентилационната система.

EA/SA 2 - Вентилационна система служебно помещение РУ

SA2-Нагнетателна вентиляция

EA2-Смукачка вентиляция

Вентилационна система 04 осигурява проветряване на вентилационното помещение ТПС, както и отвеждане на отделената топлина от Разпределителните уредби на база 10 кратен въздухообмен. Нагнетателната система засмуква въздух от тунела (хладен през летният режим и затоплен през зимният), филтрира го и посредством бокс вентилатор, го подава в помещението. Смукачката инсталация изтегля топлият въздух и го изхвърля извън станцията. Поради повишена пожароопасност на помещението към всички ОВ съоръжения нарушащи целостта на тавана са предвидени пожаро преградни клапи със стопяма нишка при температура по-висока от 700°C. Работата на системата се следи от датчик за температура, като през зимният период подаваният въздух е с ниска температура и в помещението стане под 50°C изключва вентилационната система.

EA3- Вентилационна система помещение под ТПС

EA3-Смукачка вентиляция под ТПС - посредством канален вентилатор разположен във вентилационното помещение ТПС. Вентилаторът осигурява трикратен въздухообмен, като отработеният въздух се изхвърля извън станцията. За компенсация на изтегленият въздух в пода е предвидена Н.Ж.Р със сечение осигуряващо ниска скорост на преминаващият въздух. Поради повишена пожароопасност на помещението към всички ОВ съоръжения нарушащи целостта на стените са предвидени пожаро преградни клапи със стопяма нишка при температура по-висока от 700°C и пожароустойчивост 120min

AHU1 SA/EA-Вентилационна система служебни помещения - Релейна, Репартитор, КПС, Началник станция

AHU1 SA/EA осигурява необходимото проветряване на помещенията, които са групирани съгласно режима на работа посредством рекуперативен вентилационен блок, снабдена с рекуператор въздух – въздух, филтри, вентилатори, и ел. калорифер. Нагнетателната система засмуква пресен въздух от повърхността, филтрира го, преминавайки през рекуперативен топлообменник се повишава неговата температура през зимният период и след това се загрява до необходимата температура от калорифера. Така обработеният въздух се подава в помещенията съгласно изчисленият дебит. Отработеният въздух от смукателната инсталация се изхвърля извън станцията. При преминаване на стените на вентилационното помещение са предвидени пожаропреградни клапи със стопяма елемент. Всички въздушоводи с изключение на изхвърлящия след камерата се изолират с минерална вата 25mm.

EA4-Вентилационна система тоалетни

Осигурява проветряване на помещенията посредством канален вентилатор. Дебита изтеглян над тоалетните чинии е 50m³/h. Компенсацията на изтегления въздух е посредством трансферни решетки във вратите на помещението. Инсталацията е непрекъснато работеща.

РАЗДЕЛ КЛИМАТИЗАЦИЯ

В помещенията Релейна, КПС, Репартитор и ТПС-РУ е необходимо да се отвежда топлата отдадена от съоръженията монтирани в тях. За поддържането на необходимите температури се предвиждат моносплит климатизатори, работещи в термопомпен режим. Съоръженията са с въздушно охлаждаеми кондензатори за стенен монтаж.. За всички помещения с постоянно присъствие на хора се монтира по един сплит термопомпен агрегат, които да осигурява охлаждането и отоплението на помещението. За

Релейна, КПС, Репартитор, ТПС-РУ, Началник станция, външните тела се монтират в обособено пространство на ниво помещения за инфраструктура в зоната на въздухоизхвърлянето. Външните тела за касата и охраната се монтират в пространството на въздуховземането на ниво вестибюл.

През зимата, ако температурата в помещенията е под нормалната за работа на технологичното оборудване, климатизаторите ще работят в режим на отопление.

РАЗДЕЛ ТОПЛОВЪЗДУШНИ ЗАВЕСИ

Предвидени са 3 броя топловъздушни завеси - за вестибюла. Топловъздушните завеси са електрически с дължина 2м. и нагреватели 12kW.

3. ТЕХНИЧЕСКИ ИЗЧИСЛЕНИЯ

ТОПЛОТЕХНИЧЕСКИ РАЗЧЕТ

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“

Подобект: МСЗ

Раздел: СТАНЦИОННИ ОВК ИНСТАЛАЦИИ

Фаза: Идеен проект

Част: ОВК



Населено място:		гр. София		H _{T,i} -Кофициент на директни т.з., W/K										
Външна изчислителна температура 8e:		-12	°C											
Средногодишна изчислителна температура 8m,e:		11.9	°C	U _K =U _K +ΔU _B -коригиран кофициент на топлопреминаване на елементите на сградата, като се имат пред вид линейните топлинни коэффициенти W/m²K										
Изходни данни:		ПЛОЩА: 166	m ²											
Помещение:	101	Вис:	2	m										
ТПС Колектор		ОБЕМ,Vi:	332.0	m ³										
Температура в помещението:		Вент.,i:	0	°C										
Температурна разлика:		Вент.,Be:	10	°C										
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство				0		W								
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				0		W								
Изходни данни:		ПЛОЩА: 13.1	m ²											
Помещение:	201	Вис:	3.6	m										
Вент.		ОБЕМ,Vi:	47.2	m ³										
Температура в помещението:		Вент.,i:	0	°C										
Температурна разлика:		Вент.,Be:	10	°C										
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство				0		W								
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				0		W								
Изходни данни:		ПЛОЩА: 41.5	m ²											
Помещение:	202	Вис:	3.6	m										
Релейно		ОБЕМ,Vi:	149.4	m ³										
Температура в помещението:		Вент.,i:	20	°C										
Температурна разлика:		Вент.,Be:	10	°C										
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство														
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				0		W								
Изходни данни:														
Елемент	Посока	Фактор за изложени е,θ _K	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	U _K	ΔU _{tb}	U _K	H _{T,je}	H _{T,ne}	H _{T,jg}	H _{T,ng}
-	-	-	m	m	-	m	m ²	W/m ² K	W/m ² K	W/m ² K	W/K	W/K	W/K	W/K
1-BHC - t1	з	1	10	4.3	1	0.0	43.0	0.28	0.05	0.33	14.2	0.0	0.0	0.0
6-BTC - t1	з	1	10	4.3	2		88.0	0.6	0	0.6	51.6	0.0	0.0	0.0
5-GД - t1	хр	1					41.5	0.4	0.1	0.5	19.4	0.0	0.0	0.0
Общо Φ _{T,I} =(HT,ie+HT,iue+HT,ig+HT,ij). (θint,i-θe)=				759.7		W								
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство														
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				1470		W								
Изходни данни:														
Минимален дебит пресен		75	m ³ /h	Инфильтрация	29.9		75	m ³ /h						
Общо Φ _{V,I} =0.34.Vi.(θint,i-θe)=				254.0		W								
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство														
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				456.5		W								
Изходни данни:														
Минимална кратност	P _{min}	Отопляем обем,Vi			Кратност на въздухочо бимана, P _{de}	Височина и корекционен фактор,ε _i	Коефициент на защищеност T _{i,θ}	Дебит на въздух, Vi=max{V _{in} , f _i ; V _{min} ,j}						
h ⁻¹		m ³			h ⁻¹	-	-	m ³ /h						
0.5		149.4			1	1	0.1							
Минимален дебит пресен		75	m ³ /h	Инфильтрация	29.9		75	m ³ /h						
Общо Φ _{V,I} =0.34.Vi.(θint,i-θe)=				254.0		W								
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство														
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				456.5		W								
Изходни данни:														
Минимална кратност	P _{min}	Отопляем обем,Vi			Кратност на въздухочо бимана, P _{de}	Височина и корекционен фактор,ε _i	Коефициент на защищеност T _{i,θ}	Дебит на въздух, Vi=max{V _{in} , f _i ; V _{min} ,j}						
h ⁻¹		m ³			h ⁻¹	-	-	m ³ /h						
0.5		84.6			1	1	0.1							
Минимален дебит пресен		42	m ³ /h	Инфильтрация	16.9		42	m ³ /h						
Общо Φ _{V,I} =0.34.Vi.(θint,i-θe)=				143.8		W								
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство														
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				143.8		W								
Изходни данни:														
Минимална кратност	P _{min}	Отопляем обем,Vi			Кратност на въздухочо бимана, P _{de}	Височина и корекционен фактор,ε _i	Коефициент на защищеност T _{i,θ}	Дебит на въздух, Vi=max{V _{in} , f _i ; V _{min} ,j}						
h ⁻¹		m ³			h ⁻¹	-	-	m ³ /h						
0.5		84.6			1	1	0.1							
Минимален дебит пресен		42	m ³ /h	Инфильтрация	16.9		42	m ³ /h						
Общо Φ _{V,I} =0.34.Vi.(θint,i-θe)=				143.8		W								
Изчислителен топл. товар за отоплявано пространство														
Φ _{H,I} =Φ _{T,I} +Φ _{V,I} +Φ _{RH,I} =				143.8		W								
Изходни данни:														
Минимална кратност	P _{min}	Отопляем обем,Vi			Кратност на въздухочо бимана, P _{de}	Височина и корекционен фактор,ε _i	Коефициент на защищеност T _{i,θ}	Дебит на въздух, Vi=max{V _{in} , f _i ; V _{min} ,j}						
h ⁻¹		m ³			h ⁻¹	-	-	m ³ /h						
0.5		54.0			1	1	0.1							
Минимален дебит пресен		204	m ³ /h	Инфильтрация	83.7									
Общо Φ _{V,I} =0.34.Vi.(θint,i-θe)=				83.7		W								
Изходни данни:														
Минимална кратност	P _{min}	Отопляем обем,Vi			Кратност на въздухочо бимана, P _{de}	Височина и корекционен фактор,ε _i	Коефициент на защищеност T _{i,θ}	Дебит на въздух, Vi=max{V _{in} , f _i ; V _{min} ,j}						
h ⁻¹		m ³			h ⁻¹	-	-	m ³ /h						
0.5		54.0			1	1	0.1							
Минимален дебит пресен		204	m ³ /h	Инфильтрация	83.7									
Общо Φ _{V,I} =0.34.Vi.(θint,i-θe)=				83.7		W								

Температура в помещението:			Bint,i	20	°C																				
Температурна разлика:			Bint,i-Be	10	°C																				
Топлинни загуби от топлопреминаване																									
Елемент	Посока	Фактор за изложени ϵ_{θ_b}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	УК	ΔUt_b	U_{KC}	$H_{T,iB}$	$H_{T,inh}$	$H_{T,g}$	V											
-	-	-	m	m	-	m	m ²	W/m ² K	W/m ² K	W/m ² K	W/K	W/K	W/K	W											
1-BTC - t1	з	1	5	4.3	1		21.5	0.28	0.05	0.33	7.1	0.0	0.0												
6-BTC - t1	с	1	3.5	4.3	2		30.1	0.6	0	0.6	18.1	0.0	0.0												
5-ПД - t1	кор	1					15.0	0.4	0.1	0.5	7.5	0.0	0.0												
Общо $\Phi_{T,i} = (HT, ie + HT, iue + HT, ig + HT, ii) \cdot (Bint, i - Be)$										326.6															
Топлинни загуби от вентилация																									
		Минимална кратност n_{min}	Отопляем обем, Vi				Кратност на въздухочо бмена, P_{vo}	Височинен корекционен фактор, ϵ_i	Коефициент на защищеност, ϵ_e	Дебит на въздуха, $Vf = \max(Vin_f, Vmin_f)$															
			h^{-1}																						
			m^3																						
Минимален дебит пресен		0.5	54.0							10.8															
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot Vi \cdot (Bint, i - Be)$										91.8															
Топлинна мощност за донагряване																									
Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}						11	W/m ²																		
Общо $\Phi_{RH,i} = Al \cdot f_{RH}$										165.0															
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$										583															
Изходни данни:						ПЛОЩА:	36	m ²																	
Помещение:	205		ВИС:	3.6	m																				
	Техн. Пом.					ОБЕМ, Vi :	129.6	m ³																	
Температура в помещението:						Bint,i	0	°C																	
Температурна разлика:						Bint,i-Be	10	°C																	
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$										0															
Изходни данни:						ПЛОЩА:	27	m ²																	
Помещение:	206		ВИС:	4.3	m																				
	Трансформатори					ОБЕМ, Vi :	116.1	m ³																	
Температура в помещението:						Bint,i	0	°C																	
Температурна разлика:						Bint,i-Be	10	°C																	
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$										0															
Изходни данни:						ПЛОЩА:	76	m ²																	
Помещение:	207		ВИС:	4.3	m																				
	ТПС-РУ					ОБЕМ, Vi :	326.8	m ³																	
Температура в помещението:						Bint,i	0	°C																	
Температурна разлика:						Bint,i-Be	10	°C																	
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$										0															
Изходни данни:						ПЛОЩА:	71.5	m ²																	
Помещение:	208		ВИС:	3.6	m																				
	Техн. Пом.					ОБЕМ, Vi :	257.4	m ³																	
Температура в помещението:						Bint,i	0	°C																	
Температурна разлика:						Bint,i-Be	10	°C																	
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$										0															
Изходни данни:						ПЛОЩА:	15.5	m ²																	
Помещение:	301		ВИС:	4.5	m																				
	Охрана					ОБЕМ, Vi :	69.8	m ³																	
Температура в помещението:						Bint,i	22	°C																	
Температурна разлика:						Bint,i-Be	32	°C																	
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$										0															
Топлинни загуби от топлопреминаване																									
Елемент	Посока	Фактор за изложени ϵ_{θ_b}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	УК	ΔUt_b	U_{KC}	$H_{T,iB}$	$H_{T,inh}$	$H_{T,g}$	V											
-	-	-	m	m	-	m	m ²	W/m ² K	W/m ² K	W/m ² K	W/K	W/K	W/K	W											
6-BTC - t1	з	1	9.5	4.5	2	5.8	79.7	0.6	0	0.6	47.8	0.0	0.0												
6-BTC - t1	с	1	3.6	4.5	1		16.2	0.6	0	0.6	9.7	0.0	0.0												
2-ПД - t1	з	1	2.4	2.4	1		5.8	1.4	0.35	1.75	10.1	0.0	0.0												
4-ГК - t1	кор	1			1		15.5	0.25	0.1	0.35	5.4	0.0	0.0												
4-ГК - t3	кор	1					15.5	0.28	0.125	0.405	0.0	3.1	0.0												
Общо $\Phi_{T,i} = (HT, ie + HT, iue + HT, ig + HT, ii) \cdot (Bint, i - Be)$										73.0	3.1	0.0													
Топлинни загуби от вентилация																									
		Минимална кратност n_{min}	Отопляем обем, Vi				Кратност на въздухочо бмена, P_{vo}	Височинен корекционен фактор, ϵ_i	Коефициент на защищеност, ϵ_e	Дебит на въздуха, $Vf = \max(Vin_f, Vmin_f)$															
			h^{-1}																						
			m^3																						
Минимален дебит пресен		0.5	69.8							14.0															
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot Vi \cdot (Bint, i - Be)$										142.3															
Топлинна мощност за донагряване																									
Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}						11	W/m ²																		
Общо $\Phi_{RH,i} = Al \cdot f_{RH}$										170.5															
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$										1227															
Изходни данни:						ПЛОЩА:	8.5	m ²																	

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“

Подобект: МСЗ

Раздел: СТАНЦИОННИ ОВК ИНСТАЛАЦИИ

Фаза: Идеен проект

Част. ОВК

		Минимална кратност n_{min}	Отопляем обем, V_l			Кратност на въздухово бмена, $\bar{n}_{\text{вз}}$	Височина на корекционен фактор, ϵ_i	Коефициент на защищеност, $T_{i,e}$	Дебит на въздуха, $V_l = \max(V_{in}, f_i, V_{min}, l)$	
							1	-	m^3/h	
Минимален дебит пресен	90			тз/ч	Инфильтрация		36.0		90	тз/ч
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot V_l \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$							367.2			
Топлинна мощност за донагряване										
Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}		11		W/m2						
Общо $\Phi_{RH,i} = A_i \cdot f_{RH}$							440.0			
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$							3002			
Изходни данни:										
Помещение:		ПЛОЩАД:	8.5	m^2						
306		ВИС:	4.5	m						
Каса		ОБЕМ, V_l :	38.3	m^3						
Temperatura в помещението:		$\theta_{int,i}$:	22	$^{\circ}\text{C}$						
Temperaturna razlika:		$\theta_{int,i} - \theta_{ext}$:	12	$^{\circ}\text{C}$						
Топлинни загуби от топлопреминаване										
Елемент	Посока	Фактор за изложени e_{ek}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	U_k	ΔUt_b	U_{Kc}
-	-	-	m	m	-	m	m^2	W/m2.K	W/m2.K	W/m2.K
6-BTC - т1	с	1	3.3	4.5	2	22.8	6.9	0.6	0	0.6
6-BTC - т1	с	1	3.7	4.5	1		16.7	0.6	0	10.0
2-ПР - т1	з	1	1.4	1.4	1		2.0	1.4	0.35	1.75
4-ПК - т1	ход	1			1		8.5	0.25	0.1	0.35
4-ПК - т3	ход	1					8.5	0.28	0.125	0.405
Общо $\Phi_{T,i} = (H_T, ie + H_T, iue + H_T, ig + H_T, ij) \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									20.5	1.7
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot V_l \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									267.1	
Топлинни загуби от вентилация										
Елемент	Посока	Фактор за изложени e_{ek}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	Кратност на въздухово бмена, $\bar{n}_{\text{вз}}$	Височина на корекционен фактор, ϵ_i	Коефициент на защищеност, $T_{i,e}$
-	-	-	m	m	-	m	m^2		-	-
6-BTC - т1	с	1	3.3	4.5	2	22.8	6.9	0.6	0	4.1
6-BTC - т1	с	1	3.7	4.5	1		16.7	0.6	0	10.0
2-ПР - т1	з	1	1.4	1.4	1		2.0	1.4	0.35	3.4
4-ПК - т1	ход	1			1		8.5	0.25	0.1	3.0
4-ПК - т3	ход	1					8.5	0.28	0.125	0.405
Общо $\Phi_{T,i} = (H_T, ie + H_T, iue + H_T, ig + H_T, ij) \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									20.5	1.7
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot V_l \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									267.1	
Топлинна мощност за донагряване										
Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}		11		W/m2						
Общо $\Phi_{RH,i} = A_i \cdot f_{RH}$							93.5			
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$							439			
Изходни данни:										
Помещение:		ПЛОЩАД:	15.5	m^2						
307		ВИС:	4.5	m						
Нач. Станция		ОБЕМ, V_l :	69.8	m^3						
Temperatura в помещението:		$\theta_{int,i}$:	22	$^{\circ}\text{C}$						
Temperaturna razlika:		$\theta_{int,i} - \theta_{ext}$:	12	$^{\circ}\text{C}$						
Топлинни загуби от топлопреминаване										
Елемент	Посока	Фактор за изложени e_{ek}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	U_k	ΔUt_b	U_{Kc}
-	-	-	m	m	-	m	m^2	W/m2.K	W/m2.K	W/m2.K
1-BNC - т1	с	1	5	4.5	2		45.0	0.24	0.05	0.33
1-BNC - т1	с	1	5	4.5	2		45.0	0.28	0.05	0.33
5-ПД - т1	ход	1			†		15.5	0.4	0.1	0.5
4-ПК - т3	ход	1					15.5	0.28	0.125	0.405
Общо $\Phi_{T,i} = (H_T, ie + H_T, iue + H_T, ig + H_T, ij) \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									37.5	3.1
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot V_l \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									487.1	
Топлинни загуби от вентилация										
Елемент	Посока	Фактор за изложени e_{ek}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	Кратност на въздухово бмена, $\bar{n}_{\text{вз}}$	Височина на корекционен фактор, ϵ_i	Коефициент на защищеност, $T_{i,e}$
-	-	-	m	m	-	m	m^2		-	-
1-BNC - т1	с	1	5	4.5	2		45.0	0.24	0.05	14.9
1-BNC - т1	с	1	5	4.5	2		45.0	0.28	0.05	14.9
5-ПД - т1	ход	1			†		15.5	0.4	0.1	7.8
4-ПК - т3	ход	1					15.5	0.28	0.125	0.405
Общо $\Phi_{T,i} = (H_T, ie + H_T, iue + H_T, ig + H_T, ij) \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									37.5	3.1
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot V_l \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									487.1	
Топлинна мощност за донагряване										
Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}		11		W/m2						
Общо $\Phi_{RH,i} = A_i \cdot f_{RH}$							170.5			
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$							800			
Изходни данни:										
Помещение:		ПЛОЩАД:	15.5	m^2						
308		ВИС:	4	m						
Охрана В1		ОБЕМ, V_l :	62.0	m^3						
Temperatura в помещението:		$\theta_{int,i}$:	22	$^{\circ}\text{C}$						
Temperaturna razlika:		$\theta_{int,i} - \theta_{ext}$:	12	$^{\circ}\text{C}$						
Топлинни загуби от топлопреминаване										
Елемент	Посока	Фактор за изложени e_{ek}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	U_k	ΔUt_b	U_{Kc}
-	-	-	m	m	-	m	m^2	W/m2.K	W/m2.K	W/m2.K
1-BNC - т1	с	1	5	4.5	2		45.0	0.24	0.05	14.9
1-BNC - т1	с	1	5	4.5	2		45.0	0.28	0.05	14.9
5-ПД - т1	ход	1			†		15.5	0.4	0.1	7.8
4-ПК - т3	ход	1					15.5	0.28	0.125	0.405
Общо $\Phi_{T,i} = (H_T, ie + H_T, iue + H_T, ig + H_T, ij) \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									14.0	
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot V_l \cdot (0 \cdot \text{int}, i - 0e) =$									142.3	
Топлинна мощност за донагряване										
Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}		11		W/m2						
Общо $\Phi_{RH,i} = A_i \cdot f_{RH}$							170.5			
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$							800			

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“
 Подобект: МС3
 Раздел: СТАНЦИОННИ ОВК ИНСТАЛАЦИИ
 Фаза: Идеен проект

Част: ОВК

6-BTC - т1		1	5	4.5	2	3.5	41.5	0.6	0	0.6	24.9	0.0	0.0	0.0
6-BTC - т1	c	1	4.5	4.5	2	2.0	38.5	0.6	0	0.6	23.1	0.0	0.0	0.0
2-ПР - т1	з	1	1.4	1.4	1		2.0	1.4	0.35	1.75	3.4	0.0	0.0	0.0
2-ПР - т1	з	1	2.5	1.4	1		3.5	1.4	0.35	1.75	6.1	0.0	0.0	0.0
5-ПД - т1	юи	1			1		15.5	0.4	0.1	0.5	7.8	0.0	0.0	0.0
4-ПК - т3	хор	1					15.5	0.28	0.125	0.405	0.0	3.1	0.0	0.0
Общо $\Phi_{T,i} = (\text{HT}_{ie} + \text{HT}_{iue} + \text{HT}_{ig} + \text{HT}_{ij}) \cdot (\theta_{int,i} - \theta_e)$										Общи:	65.3	3.1	0.0	0.0
821.3 W														

Общо $\Phi_{V,i} = (\text{HT}_{ie} + \text{HT}_{iue} + \text{HT}_{ig} + \text{HT}_{ij}) \cdot (\theta_{int,i} - \theta_e)$ = 821.3 W

Топлинни загуби от вентилация

Минимална кратност n_{min}	Отопляем обем, Vi	Кратност на въздухобмена, n_{50}	Височинен корекционен фактор, ϵ_i	Коефициент на защитеност, t_{e_i}	Дебит на въздуха, $Vi = \max(Vin_f, i; Vmin, i)$	
Минимален дебит пресен	31	m3/h	Инфильтрация		12.4	m3/h
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot Vi \cdot (\theta_{int,i} - \theta_e)$					126.5	W

Топлинна мощност за донагряване

Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}	11	W/m ²												
Общо $\Phi_{RH,i} = Ai \cdot f_{RH}$														170.5
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$														1118

Изходни данни:	ПЛОЩ A _i :	24.5	m ²											
Помещение:	309	ВИС:	4.5	m										
	Търг Площ	ОБЕМ, Vi :	110.3	m ³										
Температура в помещението:	$\theta_{int,i}$:	22	°C											
Температурна разлика:	$\theta_{int,i} - \theta_e$:	12	°C											

Топлинни загуби от топлопреминаване														
Елемент	Посока	Фактор за изложението, e_{ek}	Дълж.	Вис.	Брой	За сп.	Площ	U _k	ΔU _{tb}	U _{KC}	H _{T,ie}	H _{T,iue}	H _{T,ig}	H _{T,ij}
-	-	-	m	m	-	m	m ²	W/m ² K	W/m ² K	W/m ² K	W/K	W/K	W/K	W/K
1-BHC - т1	c	1	8	4.5	2		21.6	50.4	0.28	0.05	0.33	16.6	0.0	0.0
2-ПР - т1	c	1	5.4	4	1		21.6	1.4	0.35	1.75	37.8	0.0	0.0	0.0
1-BHC - т1	з	1	4.2	4.5	1		18.9	0.28	0.05	0.33	6.2	0.0	0.0	0.0
2-ПР - т1	з	1			1		0.0	1.4	0.35	1.75	0.0	0.0	0.0	0.0
5-ПД - т1	хор	1			1		24.5	0.4	0.1	0.5	12.3	0.0	0.0	0.0
4-ПК - т3	хор	1					24.5	0.28	0.125	0.405	0.0	5.0	0.0	0.0
Общо $\Phi_{T,i} = (\text{HT}_{ie} + \text{HT}_{iue} + \text{HT}_{ig} + \text{HT}_{ij}) \cdot (\theta_{int,i} - \theta_e)$										Общи:	72.9	5.0	0.0	0.0
934.6 W														

Топлинни загуби от вентилация														
Минимална кратност n_{min}	Отопляем обем, Vi	Кратност на въздухобмена, n_{50}	Височинен корекционен фактор, ϵ_i	Коефициент на защитеност, t_{e_i}	Дебит на въздуха, $Vi = \max(Vin_f, i; Vmin, i)$									
Минимален дебит пресен	55	m3/h	Инфильтрация		22.1	m3/h								
Общо $\Phi_{V,i} = 0.34 \cdot Vi \cdot (\theta_{int,i} - \theta_e)$					224.9	W								
224.9 W														
Топлинна мощност за донагряване														
Корекционен фактор за донагряване, f_{RH}	11	W/m ²												
Общо $\Phi_{RH,i} = Ai \cdot f_{RH}$					269.5	W								
$\Phi_{HL,i} = \Phi_{T,i} + \Phi_{V,i} + \Phi_{RH,i} =$					1429	W								

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“
 Подобект: МС3
 Раздел: СТАНЦИОННИ ОВК ИНСТАЛАЦИИ
 Фаза: Идеен проект

Част: ОВК

ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : 200.00 m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
301 Охрана								
	0	-	<75	15.50	3.50	54.25	50.00	1.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : 50.00 m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
302 Каса								
	0	-	<75	8.50	3.50	29.75	50.00	2.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : 50.00 m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
303 WC								
	0	-	<75	24.00	2.50	60.00	250.00	5.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : 250.00 m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
304 Служебен Коридор								
	0	-	<75	28.50	3.50	99.75	150.00	2.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : 150.00 m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
305 Търговска плош								
	0	-	<75	40.00	3.50	140.00	200.00	2.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : 200.00 m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
306 Каса								
	0	-	<75	8.50	3.50	29.75	50.00	2.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : 50.00 m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
307 Каса								
	0	-	<75	15.50	3.50	54.25	100.00	2.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : 100.00 m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
308 Охрана B1								
	0	-	<75	15.50	3.50	54.25	100.00	2.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : 100.00 m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								
309 Търговска плош								
	0	-	<75	24.50	3.50	85.75	150.00	2.00
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ НАГНЕТЯВАНЕ : 150.00 m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ РЕЦИРКУЛАЦИЯ : m ³ /h								
ПРОЕКТЕН ДЕБИТ ИЗХВЪРЛЯНЕ : m ³ /h								
ПРОЕКТНО КОЛИЧЕСТВО ВЪНШЕН ВЪЗДУХ : m ³ /h								

	KAMARA NA INGENIERITE V INVESTICIJONNOTO PROIEKTIRANIE
ПЪЛНА ПРОЕКТАНТСКА ПРАВОСОСНОВНОСТ	
Регистрационен № 15165	
Секция:	инж. Веселин Георгиев Динков
Част на проекта:	по удостоверение за ПП
Подпис:	
ВАЖИ С ВАЛИДНО УДОСТОВЕРЕНИЕ ЗА ПП ЗА ТЕКУЩА ГОДИНА	

Проектант:
 инж. Веселин Георгиев Динков

КОЛИЧЕСТВЕНА СМЕТКА

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
1.	Климатична инверторна сплит система тип таванна касета Qc/Qh=7/8.4kW с тръбен път 15 м. възможност за работа в режим на охлаждане при -10°C, комплект с кондензна помпа Nel=2.7 kW/220V 2 бр.	Бр.	2
2.	Климатична инверторна сплит система тип таванна касета Qc/Qh=2.5/3kW с тръбен път 25 м. комплект с кондензна помпа Nel=1.2 kW/220V 5бр.	Бр.	5
3.	Електрически конвектор Nel=1kW 220V 7бр.	Бр.	7
4.	Канален вентилатор RKA250L 250m³/h 380Pa с регулираща и обратна клапа Nel=0.3kW 220V 2бр	Бр.	2
5.	Канален вентилатор RKA100L 150m³/h 160Pa с регулираща и обратна клапа Nel=0.3kW 220V 2бр.	Бр.	2
6.	Топловъздушна завеса с вградено управление Nel=12kW 400V 3бр.	Бр.	3
7	KPC 125 V=50m³/h 8бр.	Бр.	8
8	TPA 300 V=50m³/h, комплект с кутия и щутцер Ф125мм. 7бр.	Бр.	7
9	KPH 125 V=50m³/h	Бр.	1
10	TPA 300 V=150m³/h, комплект с кутия и щутцер Ф125мм	Бр.	1
11	TPA 300 V=200m³/h, комплект с кутия и щутцер Ф160мм.	Бр.	1
12	Енерговъзстановяващ вентилационен блок с високоефективен рекуператор ; 1550m³/h 200 Pa, Nel=2x0.4kW 220V, комплект с предварителен и допълнителен ел. нагреватели 2x5kW 400V и табло за управление.	Бр.	1
13	Бокс вентилационен BUPE 12/12 CM 1100W 6p Triff 3000m³/h; 250Pa, 1.1kW 400V - 2бр.	Бр.	2
14	Бокс вентилационен BUPE 9/9 CM 373W 4p 3v 1800m³/h; 330Pa, 0.4kW 220V - 2бр.	Бр.	2
15	Бокс вентилационен BUPE 7/7 CM 147W 4p 3v 900m³/h; 200Pa, 0.2kW 220V	Бр.	1
16	Климатична инверторна сплит система за висок стенен монтаж Qc/Qh=7/8.4kW с тръбен път 15 м. възможност за работа в режим	Бр.	3

	на охлаждане при -10°C, комплект с кондензна помпа Nel=2.7 kW/220V 3 бр.		
17	Климатична инверторна сплит система за висок стенен монтаж Qc/Qh=5/5.5kW с тръбен път 15 м. възможност за работа в режим на охлаждане при -10°C, комплект с кондензна помпа Nel=2 kW/220V	Бр.	1
18	ППК 120 min 400x300mm стопяма пластина 4бр.	Бр.	4
19	PX-P 300x200 - V=200m³/h Vef=1.15m/s 13бр	Бр.	13
20	PX-P 300x200 - V=250m³/h Vef=1.35m/s 26бр.	Бр.	2
21	НЖР 800x400 - V=1500m³/h Vef=2.2m/s 16бр	Бр.	1
22	ППК 120 min 400x400mm стопяма пластина 2бр	Бр.	2
23	PX-P 1000x300 - V=1500m³/h Vef=1.71m/s 46бр	Бр.	4
24	PX-P 200x400 - V=400m³/h Vef=1.74m/s 8 бр	Бр.	8
25	НЖР и Филтър Касетъчен G3 600x500mm. 26бр	Бр.	2
26	НЖР 2000x1000 с живо сечение мин 70%. Прахово боядисано според интериора 26бр	Бр.	26
27	PX-P 200x400 - V=400m³/h Vef=1.74m/s 2бр.	Бр.	2
28	Въздушоводи от поцинкована ламарина прави и фасонни, топлоизолирани с микропореста гума с дебелина 13мм.	M2	253

Проектант:

инж. Веселин Георгиев Динков



ПЛАН ПОДПЕРОН МСЗ



Част	Съгласувал	Подпись
Конструкции	инж. Васил Николов	
Конструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола Стамбалиев	
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамбалиев	
ВИК	инж. Виолета Станева	
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов	

Възложител
"Метрополитен" ЕАД
гр. София, ул. "Княз Борис I" №121



Изпълнител
"ИЙ Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД
гр. София



Проектант	инж. Веселин Динков
Проектант	инж. Веселин Динков
Управител	инж. Александър Жипонов

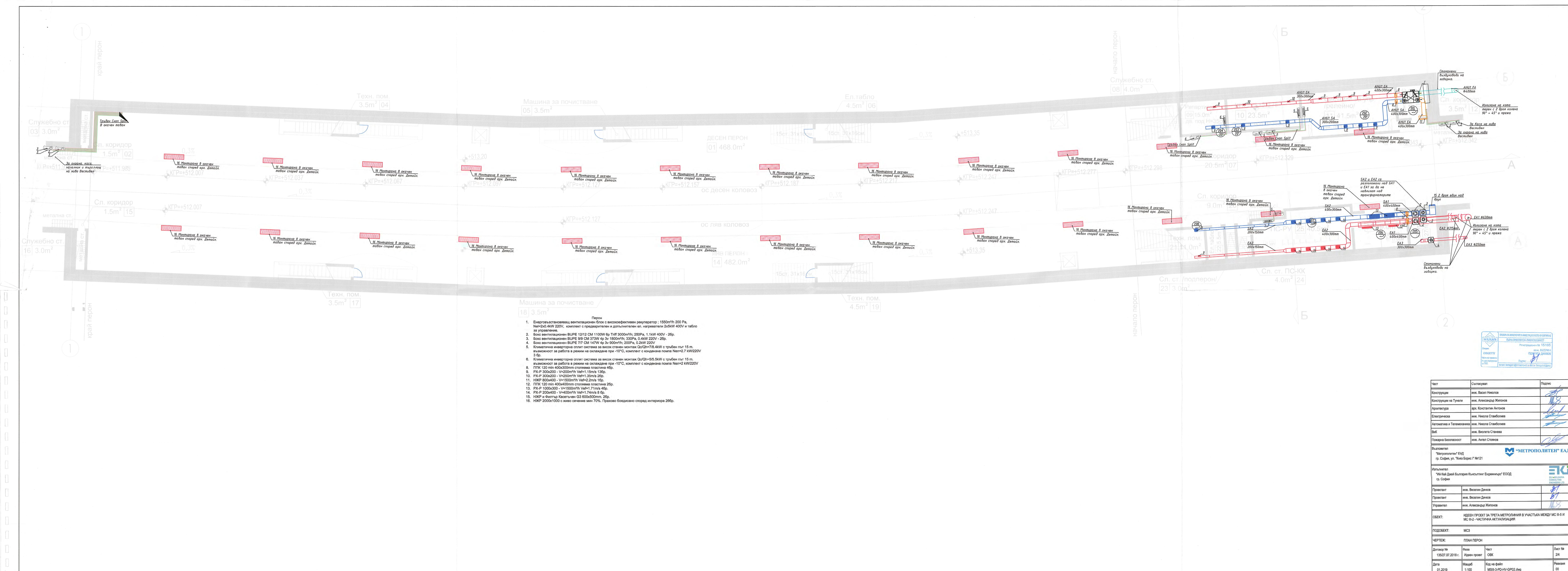
ОБЕКТ: ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЪКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ

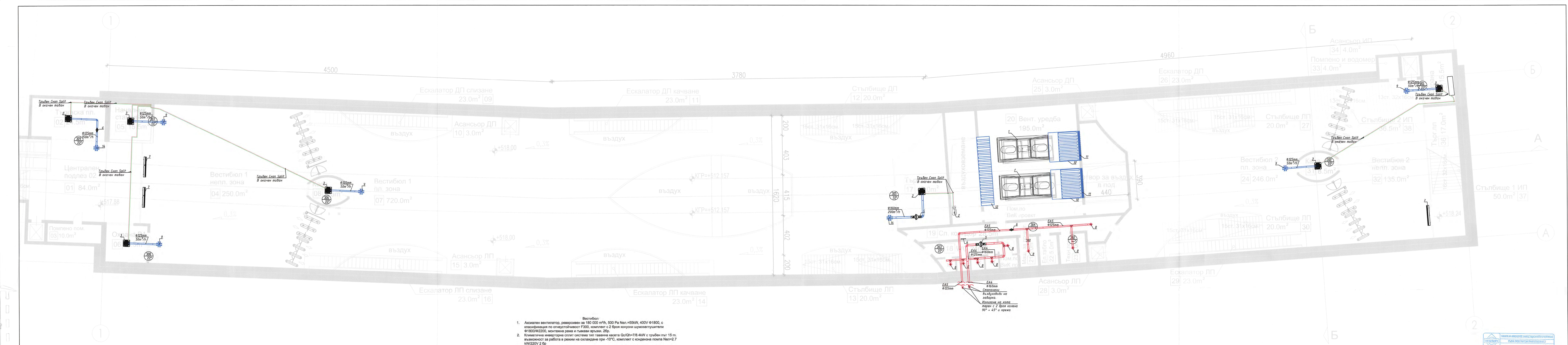
ПОДОБЕКТ: МС3

ЧЕРТЕЖ: ПЛАН ПОДПЕРОН

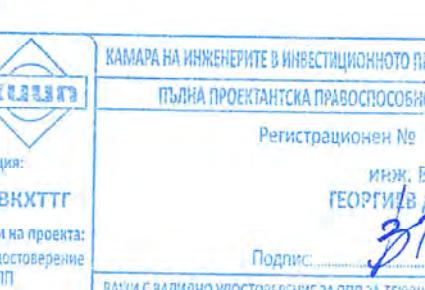
Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Част ОВК	Лист № 1/4
--------------------------------	----------------------	-------------	---------------

Дата 01.2019	Машаб 1:200	Код на файл MSIII-3-PD-HV-GP01.dwg	Ревизия 00
-----------------	----------------	---------------------------------------	---------------





- Блоки:**
1. Аксиален вентилатор, реверсионен 160/100 м³/ч, 500 Pa Nen=55kW, 400V Ф1800, с каскадиране по вентилаторност F300, комплект с 2 броя конусни шумозапущители Ф1800/Ф2200, монтажна рама и гълъбови връзки. 2бр.
 2. Климатична инверторна сплит система тип таванна касета Qc/Qh=778.4kW с тръбен път 15 m, възможност за работа в режим на охлаждане при -10°C, комплект с кондензна помпа Nen=2.7 kW/230V / 2 фази.
 3. Кондензна помпа Nen=2.5 kW/230V 56р.
 4. Електрически конектор Nel=1kW 220V 7бр.
 5. Канален вентилатор RK400x200L 250m³/h 380V с регулатор и обратна клапа Nen=0.3kW 220V 2бр.
 6. Канален вентилатор RK400L 150m³/h 160Pa с регулатор и обратна клапа Nen=0.3kW 220V 2бр.
 7. Топлопроводна завеса с едродно управление Nen=12kW 400V 35р.
 8. КРС 125 V=50m³/h 86р.
 9. ТРА 300 V=50m³/h, комплект с кутия и щуптер Ф125mm, 76р.
 10. Шумозапущител кулис с камера, 3000x4000мм L=3100mm 150mm кулис/150mm светло
 11. ГРК с моторна задвижка 3000x4000mm
 12. Шумозапущител кулис с камера, 7000x4000мм L=1300mm 150mm кулис/200mm светло
 13. КРН 125 V=50m³/h
 14. ТРА 300 V=150m³/h, комплект с кутия и щуптер Ф125mm.
 15. ТРА 300 V=200m³/h, комплект с кутия и щуптер Ф160mm.



Част
Съгласуван
Подпись

Инж. Васил Николов
Инж. Александър Жилков
Арх. Константин Антонов
Инж. Никола Стамболов
Инж. Виолета Станева
Инж. Ангел Стоянов

България
"Метрополитен" ЕАД
гр. София, ул. "Княз Борис I" №121

Исполнител
"ИАК-Джей България Къмпънинг Ендженърс" ЕООД
гр. София

Проектант
инж. Веселин Диков
Проектант
инж. Веселин Диков
Управител
инж. Александър Жилков

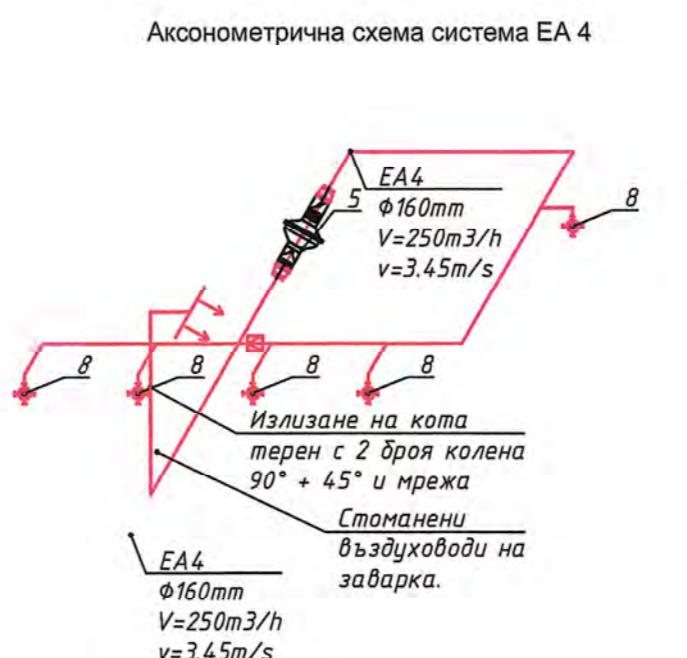
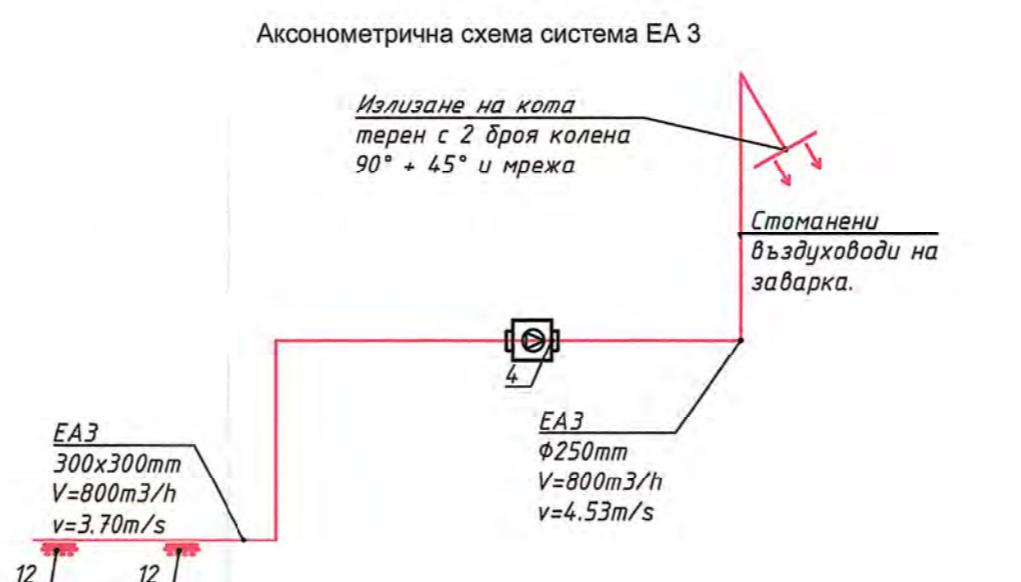
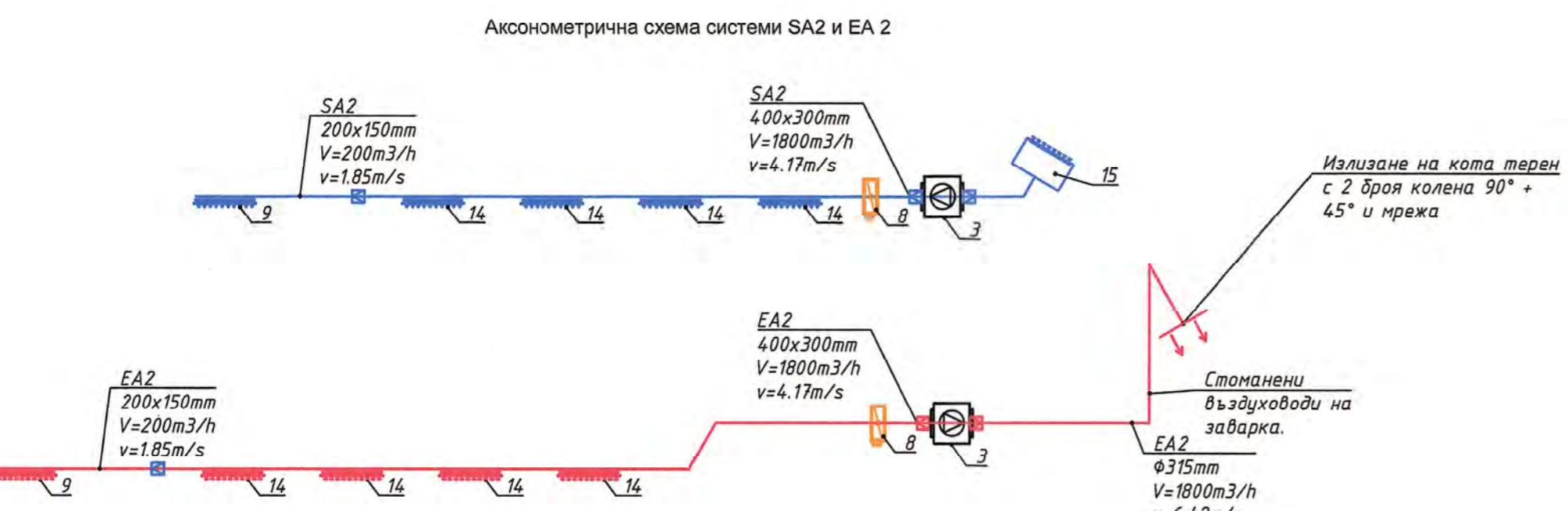
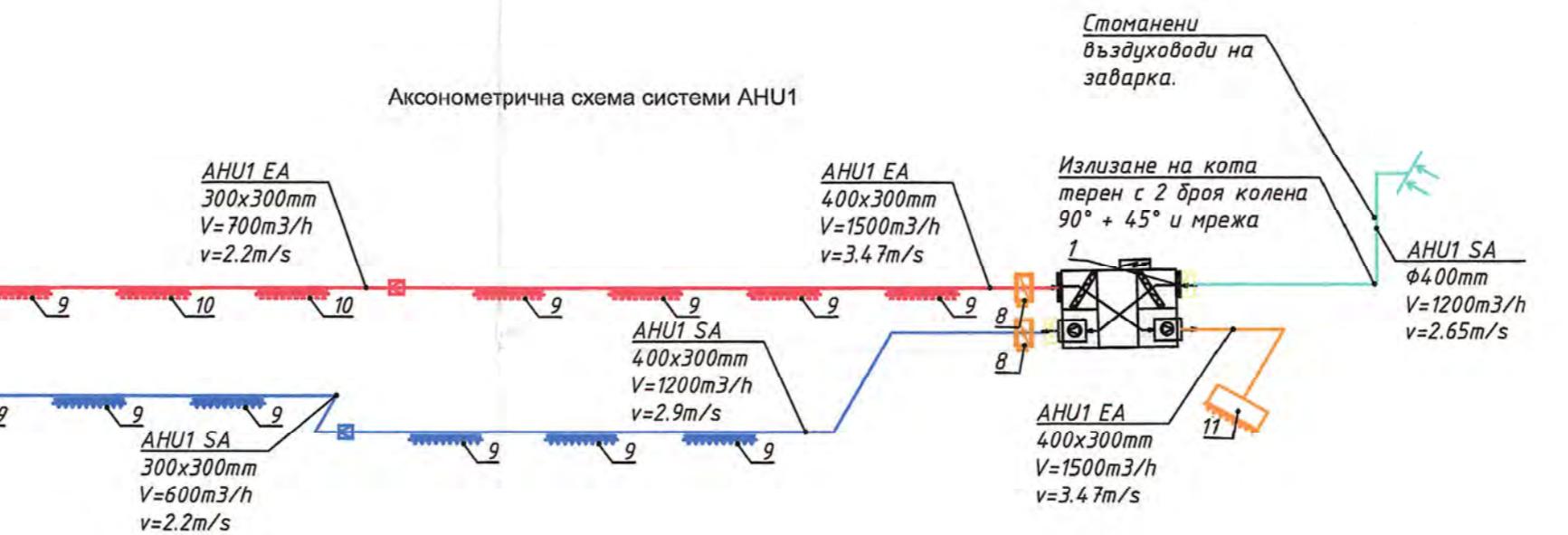
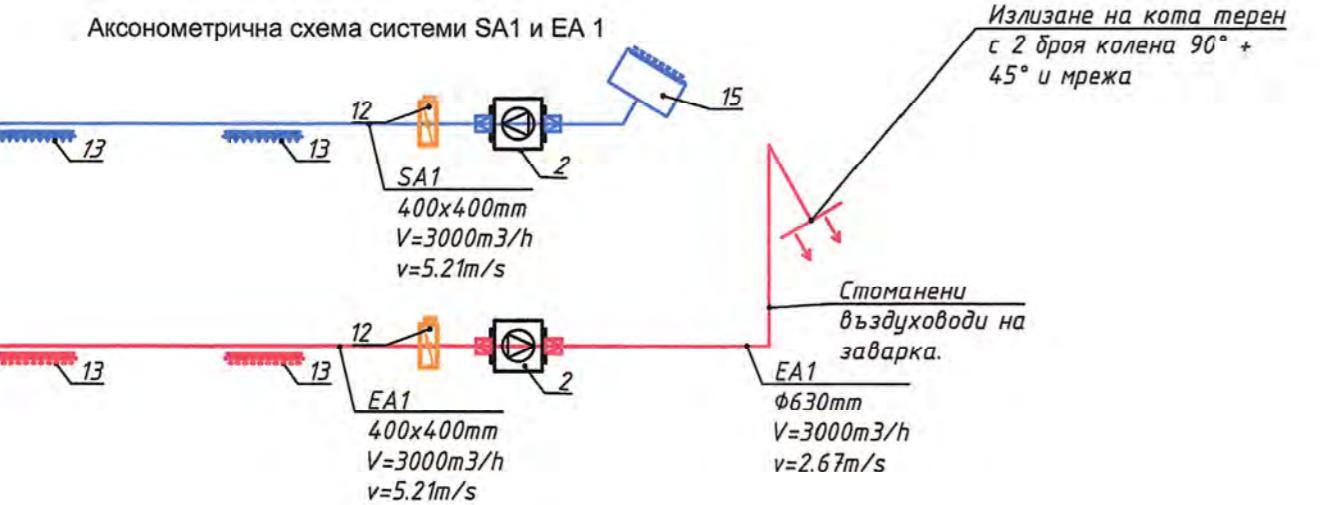
ОБЕКТ:
ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛINIЯ В УЧАСТИЯ МЕЖДУ МС II-5 И
МС II-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ

ПОДОБЕКТ:
МС3

ЧЕРТЕЖ:
ПЛАН ВЕСТИБЮЛ

Договор №
135/27.07.2018г.
Фаза
Идеен проект
Част
OBK
Лист №
3/4

Дата
01.2019
Машаб
1:100
Код на файл
MSIII-3-PD-HV-GP03.dwg
Ревизия
00



- Вестибюл**
- Аксиален вентилатор, реверсивен за 180 000 m³/h, 500 Pa Nel.=55kW, 400V Φ1800, с класификация по огнеустойчивост F300, комплект с 2 броя конусни шумозаглушители Φ1800/Φ2200, монтажна рама и тъкани връзки. 2бр.
 - Климатична инверторна сплит система тип тавана касета Qc/Qh=7.8/4.4kW с тръбен път 15 м. възможност за работа в режим на охлаждане при -10°C, комплект с кондензна помпа Nel=2.7 kW/220V 2 бр
 - Климатична инверторна сплит система тип тавана касета Qc/Qh=2.5/3kW с тръбен път 25 м. комплект с кондензна помпа Nel=1,2 kW/220V 5бр.
 - Електрически конвектор Nel=1kW 220V 7бр.
 - Канален вентилатор RKA250L 250m³/h 380Pa с регулираща и обратна клапа Nel=0.3kW 220V 2бр.
 - Канален вентилатор RKA100L 150m³/h 160Pa с регулираща и обратна клапа Nel=0.3kW 220V 2бр.
 - Топловъздушна завеса с вградено управление Nel=12kW 400V 3бр.
 - KPC 125 V=50m³/h
 - TRA 300 V=50m³/h, комплект с кутия и щутцер Φ125мм.
 - Шумозаглушител кулисен с камера, 3000x4000мм L=3100mm 150mm кулиси/150mm светло сечение.
 - ПКР 125 V=50m³/h
 - TRA 300 V=150m³/h, комплект с кутия и щутцер Φ125мм.
 - TRA 300 V=200m³/h, комплект с кутия и щутцер Φ160мм.

- Перон**
- Енерговъзстановяващ вентилационен блок с високоэффективен рекуператор ; 1550m³/h 200 Pa, Nel=2x0.4kW 220V, комплект с предварителен и допълнителен ел. нагреватели 2x5kW 400V и табло за управление.
 - Бокс вентилационен BUPE 12/12 CM 1100W 6р Triff 3000m³/h; 250Pa, 1.1kW 400V - 2бр.
 - Бокс вентилационен BUPE 9/9 CM 373W 4р 3v 1800m³/h; 330Pa, 0.4kW 220V - 2бр.
 - Бокс вентилационен BUPE 7/7 CM 147W 4р 3v 900m³/h; 200Pa, 0.2kW 220V
 - Климатична инверторна сплит система за висок степен монтаж Qc/Qh=7.8/4.4kW с тръбен път 15 м. възможност за работа в режим на охлаждане при -10°C, комплект с кондензна помпа Nel=2.7 kW/220V 3 бр.
 - Климатична инверторна сплит система за висок степен монтаж Qc/Qh=5/5.5kW с тръбен път 15 м. възможност за работа в режим на охлаждане при -10°C, комплект с кондензна помпа Nel=2 kW/220V
 - ППК 120 min 400x300mm стопяема пластина
 - PX-P 300x200 - V=200m³/h Vef=1.15m/s
 - PX-P 300x200 - V=250m³/h Vef=1.35m/s
 - НЖР 800x400 - V=1500m³/h Vef=2.2m/s
 - ППК 120 min 400x400mm стопяема пластина
 - PX-P 1000x300 - V=1500m³/h Vef=1.71m/s
 - PX-P 200x400 - V=400m³/h Vef=1.74m/s
 - НЖР и Филър Касетчен G3 600x500mm.
 - НЖР 2000x1000 с живо сечение мин 70%. Прахово боядисано според интериора



Част	Съгласувал	Подпис
Конструкции	инж. Васил Николов	
Конструкции на Тунели	инж. Александър Жилов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола Стамболиев	
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамболиев	
ВИК	инж. Виолета Станева	
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов	

Възложител
"Метрополитен" ЕАД
гр. София, ул. "Княз Борис I" №121



Изпълнител
"Ий Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД
гр. София



Проектант | инж. Веселин Динков |

Проектант | инж. Веселин Динков |

Управител | инж. Александър Жилов |

ОБЕКТ: ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЪКА МЕЖДУ МС III-5 И МС II-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ

ПОДОБЕКТ: МС3

ЧЕРТЕЖ: СХЕМИ ВЕНТИЛАЦИЯ

Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Част ОВК	Лист № 4/4
-----------------------------	-------------------	----------	------------

Дата 01.2019	Машаб Б.М.	Код на файл MSIII-3-PD-HV-SH04.dwg	Ревизия 00
--------------	------------	------------------------------------	------------