

Възложител:  
“МЕТРОПОЛИТЕН” ЕАД



Изпълнител:  
“ИЙ КЕЙ ДЖЕЙ БЪЛГАРИЯ  
КЪНСЪЛТИНГ ЕНДЖИНИЪРС” 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:** УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3

**РАЗДЕЛ:** Конструкции на МС III-3

**ЧАСТ:** КОНСТРУКЦИИ

**ФАЗА:** ИДЕЕН ПРОЕКТ

Проектант: инж. Васил Цанков Николов



Януари 2019 г., Рев. 0

#### ТАБЛИЦА НА ИЗМЕНЕНИЯТА

Ревизия	Дата	Основание

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“  
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3  
 Раздел: Конструкции на МС III-3  
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

## СЪДЪРЖАНИЕ

№	Наименование на документа	Име на файла	Страница/ чертеж №
1.	Челен лист	MSIII-3-PD-ST-CP01.doc	1/16
2.	Съдържание	MSIII-3-PD-ST-CO01.doc	2/16
3.	Обяснителна записка	MSIII-3-PD-ST-EN01.doc	3/16
4.	Статически изчисления	MSIII-3-PD-ST-SC01.doc	8/16
5.	Количествена сметка	MSIII-3-PD-ST-QT01.doc	15/16
6.	Чертежи		
6.1.	Кофраж на плоча на ниво дъно	MSIII-3-PD-ST-SF01.dwg	1/10
6.2.	Кофраж на плоча на ниво перон	MSIII-3-PD-ST-SF02.dwg	2/10
6.3.	Кофраж на плоча на ниво вестибиул	MSIII-3-PD-ST-SF03.dwg	3/10
6.4.	Кофраж на плоча на ниво покрив	MSIII-3-PD-ST-SF04.dwg	4/10
6.5.	Кофраж на плоча на ниво покрив – съществуващ подлез	MSIII-3-PD-ST-SF05.dwg	5/10
6.6.	План укрепване. Технология на изпълнение	MSIII-3-PD-ST-SH01.dwg	6/10
6.7.	Надлъжен разрез А-А	MSIII-3-PD-ST-LP01.dwg	7/10
6.8.	Напречен разрез Б-Б; В-В	MSIII-3-PD-ST-CS01.dwg	8/10
6.9.	Типов армировъчен план на шликова стена	MSIII-3-PD-ST-SR01.dwg	9/10
6.10.	Детайли на хидроизолация	MSIII-3-PD-ST-DT01.dwg	10/10



инж. Васил Цанков Николов

## ОБЯСНИТЕЛНА ЗАПИСКА

### 1. ОБЩА ЧАСТ

Предмет на настоящата проектна част е направата на външна и вътрешна конструкция на МС III-3. Тя е ситуирана под южното платно на бул. „Владимир Вазов“ между ул. „Витиня“ и ул. „Бесарабия“. Началото на метростанцията е на km 2+581.20, а краят на km 2+719.49. Общата дължина, мерена по ос десен коловоз е 140,25 m в т. ч. перон -с дължина 106,35 m.

В наддължно направление конструкцията е разделена чрез дилатационни фуги по 5 см на 3 конструктивни блока, както следва:

- БЛОК 1 – L = 54.65 m;
- БЛОК 2 – L = 37.75 / 39,63 m (страница десен коловоз / страница ляв коловоз);
- БЛОК 3 – L = 45.00 m;
- Връзка между метростанция и съществуващ подлез, изградена в работна шахта (РШ №1) - L=18.35 m.

Разстоянието между коловозите в цялата зона на станцията е 3,60 m.

Принципи при разработване на проекта:

- Метростанцията се състои от външна и вътрешна конструкция, като в експлоатационно състояние двете конструкции работят съвместно.
- Външната конструкция (I-ви етап) е основна и се състои от шлицови стени ( $d=60$  см) и покривна плоча ( $d=80\div90$  см), изпълнена по „Милански метод“ за всички блокове. Тя има носеща и укрепваща функция.
- Вътрешната конструкция (II-ри етап) се изпълнява допълнително от долу нагоре, в съответствие с функционалната схема на станцията и оформя вътрешните нива и помещения.
- Геометричните параметри на конструкцията са определени на база предоставено трасе и наддължен профил, изискванията на доставчика на подвижния състав, както и архитектурния проект.

Проектът е разработен на база задание на Възложителя, одобрено техническо предложение, инженерно – геоложко проучване, ситуация, трасе и релсов път. Съгласуван е със свързаните специалности, както и със съществуващата и новопроектирана инфраструктура.

Според хидрогеологкия доклад нивото на подземните води е на дълбочина ~8,00 m. от терена. Предвижда се конструкцията да бъде хидроизолирана по дължина, стени и покривна плоча, като хидроизолацията е предмет на отделен проект.

### 2. ОПИСАНИЕ НА ВЪТРЕШНАТА КОНСТРУКЦИЯ

#### 2.1. ГЕОМЕТРИЧНО ОПИСАНИЕ

##### 2.1.1. БЛОК 1, L=54,65 m. от km 2+581,20 до km 2+635,88

Външният габарит на БЛОК 1 е 18,50 m. Светлата ширина между вътрешните стени е 16,20 m. Разстоянието между ос ляв и ос десен коловоз е 3,60 m

Във височина БЛОК 1 е разделен на три нива:

- подперон със светла конструктивна височина от 2,05 m;

- перон със светла конструктивна височина от 4,25 m;
- вестибюл със светла конструктивна височина от 4,60 m.

Вътрешната конструкция на БЛОК 1 се състои от:

- дънна плоча – d=80 cm;
- подперонни стени – d=25 cm;
- перонна плоча – d=20 cm;
- вестибюлна плоча – d=55 cm;
- вътрешни стоманобетонни стени от дъно до покрив – d=50 cm.

Дебелините на елементите на конструкцията са избрани съобразно геологическите условия, дебелината на засипката и статическата схема.

Дънната плоча е с постоянна дебелина от 80 см. Пълнежният бетон върху нея е с дебелина 60 см. Разстоянието над него до кота глава релса е 60 см. Светлото разстояние от кота глава релса до вестибюлна плоча 5,30 m.

Дебелина на засипката над покривната плоча на вестибюла е  $1,50 \div 4,00$  m.

Статическата схема на БЛОК 1 е три етажна кутия, затворена от три страни с корава връзка при покривната плоча (в шлицовите стени).

Покривната плоча над вестибюла е безгредова с дебелина от 80 до 90 см. Тя е кораво свързана с шлицовите стени. Стените от вътрешната конструкция, които стигат до нея, са приети за свободно свързани към нея.

Вестибюлната плоча е безгредова с дебелина 55 см. Тя стъпва на вътрешните стени с дебелина 50 см и образува корав възел с тях. Растерът и разположението на стените в напречно направление е през 16,70 m.

Ниво подперон е с ширина 3,82 m при страна десен коловоз и 3,97 m при страна ляв коловоз. Плочата на ниво перон е с дебелина 20 см, разделена на две от подвижния състав на метрото. Като статическа схема те са еднопосочни армирани полета с конзола. Широчината ѝ е варираща – 4,65-5,05 m при десен коловоз и -3,85-5,05 m при ляв коловоз.

Фундаментната плоча е с дебелина 80 см. Натоварена е от подвижния състав на метрото, пълнежния бетон и от междинните площи (от оборудване, постоянно и временен товар).

Към БЛОК 1 е предвиден един вход реализиран чрез отвор в покривната плоча. Този вход е съобразен с актуалната регулация и новото проектно решение за съществуващите канализационни колектори.

#### 2.1.2. БЛОК 2, L=37,75 / 39,63 m (страница десен коловоз / страница ляв коловоз). от km 2+635,88 до km 3+674,40

Външният габарит на БЛОК 2 е 18,50 m. Светлата ширина между вътрешните стени е 16,20 m. Разстоянието между ос ляв и ос десен коловоз е 3,60 m.

Във височина БЛОК 2 е разделен на три нива:

- подперон със светла конструктивна височина от 2,05 m;
- перон със светла конструктивна височина от 4,25 m;
- вестибюл със светла конструктивна височина от 4,60 m.

Вътрешната конструкция на БЛОК 2 се състои от:

- дънна плоча – d=80 cm;
- подперонни стени – d=25 cm;
- перонна плоча – d=20 cm;
- вестибюлна плоча – d=55 cm;
- вътрешни стоманобетонни стени от дъно до покрив – d=50 cm.

Дебелините на елементите на конструкцията са избрани съобразно геологическите условия, дебелината на засипката и статическата схема.

Дънната плоча е с постоянна дебелина от 80 см. Пълнежният бетон върху нея е с дебелина 60 см. Разстоянието над него до кота глава релса е 60 см. Светлото разстояние от кота глава релса до вестибюлна плоча 5,30 m.

Ниво подперон е с ширина 3,82 m, при страница десен коловоз и 3,97 m при страница ляв коловоз.

Плочата на ниво перон е с дебелина 20 см, разделена на две от подвижния състав на метрото. Като статическа схема те са еднопосочни полета с конзола. Широчината ѝ е варираща, 4,50-4,90 при десен коловоз и 4,80-5,10 при ляв коловоз.

Дебелина на засипката над покривната плоча на вестибюла е  $1,80 \div 3,00$  m.

Статическата схема на БЛОК 2 е затворена триетажна кутия, с корава връзка при покривната плоча (в шлицовите стени).

Покривната плоча над вестибюла е безгредова с дебелина от 80 до 90 см, изпълнена по „Милански метод“. Тя е кораво свързана със шлицовите стени. Стените от вътрешната конструкция, които стигат до нея, са приети за свободно свързани към нея.

Фундаментната плоча е с дебелина 80 см. Натоварена е от подвижния състав на метрото, пълнежния бетон и от перонните площи (от оборудване, постоянно и временен товар).

Вестибюлната плоча е безгредова с дебелина 55 см. Тя стъпва на вътрешните стени с дебелина 50 см и образува корав възел с тях. Растерът и разположението на стените в напречно направление е през 16,70 m.

#### 2.1.3. БЛОК 3, L = 45,00 m. от km 2+676,40 до km 2+721,43

Към БЛОК 3 е предвиден вход за връзка със съществуваща подлез. Конструкцията на входа е отделена с фуга от тази на станцията.

Външният габарит на БЛОК 3 е 18,50 m. Светлата ширина между вътрешните стени е 16,20 m. Разстоянието между ос ляв и ос десен коловоз е 3,60 m.

Във височина БЛОК 3 е разделен на три нива:

- подперон със светла конструктивна височина от 2,05 m;
- перон със светла конструктивна височина от 4,25 m;
- вестибюл със светла конструктивна височина от 4,60 m.

Вътрешната конструкция на БЛОК 3 се състои от:

- дънна плоча – d=80 cm;
- подперонни стени – d=25 cm;
- перонна плоча – d=20 cm;
- вестибюлна плоча – d=55 cm;
- вътрешни стоманобетонни стени от дъно до покрив – d=50 cm.

Дебелините на елементите на конструкцията са избрани съобразно геологическите условия, дебелината на засипката и статическата схема.

Дънната плоча е с постоянна дебелина от 80 см. Пълнежният бетон върху нея е с дебелина 60 см. Разстоянието над него до кота глава релса е 60 см. Светлото разстояние от кота глава релса до вестибюлна плоча 5,30 м.

Ниво подперон е с ширина 3,82 м, при страна десен коловоз и 3,97 м при страна ляв коловоз. Плочата на ниво перон е с дебелина 20 см, разделена на две от подвижния състав на метрото. Като статическа схема те са еднопосочни полета с конзола. Широчината ѝ е варираща, 4,55-4,90 при десен коловоз и 4,75-5,05 при ляв коловоз.

Дебелина на засипката над покривната плоча на вестибюла е 1,50÷2,00 м.

Статическата схема на БЛОК 3 е затворена триетажна кутия, с корава връзка при покривната плоча (в шлицовите стени).

Покривната плоча над вестибюла е безгребова с дебелина от 80 до 90 см, изпълнена по „Милански метод“. Тя е кораво свързана със шлицовите стени. Стените от вътрешната конструкция, които стигат до нея, са приети за свободно свързани към нея.

Плочата на ниво перон е с дебелина 20 см, разделена на две от подвижния състав на метрото. Като статическа схема те са еднопосочни полета с конзола.

Фундаментната плоча е с дебелина 80 см. Натоварена е от подвижния състав на метрото, пълнежния бетон и от перонните площи (от оборудване, постоянен и временен товар).

Вестибюлната плоча е безгребова с дебелина 55 см. Тя съства на вътрешните стени с дебелина 50 см и образува корав възел с тях. Раsterът и разположението на стените в напречно направление е през 16,70 м.

#### 2.1.4. ВРЪЗКА МЕЖДУ МЕТРОСТАНЦИЯ И СЪЩЕСТВУВАЩ ПОДЛЕЗ, L=18,35 м. от km 2+719,49 до km 2+738,50

Конструкцията ѝ представлява стоманобетонна монолитна кутия на четири нива, отделена с фуга от метростанцията. Изпълнена е в укрепения котлован на работна шахта №1.

Конструкцията се изпълнява със следните геометрични характеристики:

- дънна плоча – d=80 cm;
- междинна плоча на ниво вестибюл – d=55 cm;
- междинна плоча на ниво съществуващ подлез – d=40 cm ;
- покривна плоча – d=50 cm;
- вътрешни стоманобетонни стени – d=30/50 cm.

При свързването на новата конструкция с тази на съществуващия подлез е нужно разрушаване на част от покривната плоча на подлеза. В последващ етап същата ще бъде възстановена наведнъж с покривната плоча на новата конструкция.

#### 2.2. СТАТИЧЕСКИ АНАЛИЗ – ОБОСНОВКИ.

Вътрешната /условно второстепенна/ обшивка се изчислява като самостоятелна конструкция за съответните вертикални постоянни и променливи натоварвания за крайни и експлоатационни гранични състояния, без земен натиск върху стените.

Същият се е реализирал, но дори и да се допусне промяна на натоварването при изпълнена външна и вътрешна конструкция, се поема от външната конструкция. Изпълнението на вътрешната конструкция е от долу нагоре.

Допуска се при пробив на вода през външната конструкция, вътрешната да се провери и за хидростатичен натиск. На водния подем ще се противодейства, чрез съвместната работа на двете конструкции и масата им.

Чрез изпълнението на вътрешната конструкция се създават нови опорни условия за външната, т.е. възпрепятстват се преместванията ѝ. Те са такива, каквито са реализирани при основното критично състояние. Вътрешната конструкция се изчислява чрез 3D самостоятелни модели. Плочите във МС 3 следват наклона на глава релса.

Комбинациите от въздействията и частните коефициенти са съгласно системата ЕВРОКОД.

Изчисленията са извършени с програмен продукт, базиран на метода на крайните елементи. Доказани са дебелините на сеченията и носещата способност на конструкцията, включително с проверка на основни сечения по експлоатационни гранични състояния. Вътрешната носеща конструкция се изследва за съответните натоварвания (постоянни и временни) и комбинации от тях, съгласно указанията на Еврокод БДС EN 1990. Оразмерителните проверки са проведени по метода на граничните състояния, съгласно изискванията на Еврокод БДС EN 1992-2.

### 3. ОПИСАНИЕ НА ВЪНШНАТА КОНСТРУКЦИЯ

#### 3.1. ГЕОМЕТРИЧНО ОПИСАНИЕ

Теренът в зоната на метростанцията е приблизително равнинен. Северният юг попада под насипното тяло на подхода към съществуващото мостово съоръжение Дълбочината на изкопа за изпълнение на станцията е ~15÷19 м. Дебелината на почвената засипка върху покривната плоча варира от ~1,50 до ~4.00 м.

Принципи при разработване на проекта:

- Метростанцията се състои от външна и вътрешна конструкция, като в експлоатационно състояние двете конструкции работят съвместно;
- Външната конструкция е основна – има носеща и укрепваща функция;
- Вътрешната конструкция се изпълнява допълнително, в съответствие с функционалната схема на станцията и оформя вътрешните нива и помещения;
- Външната конструкция се състои от шлицови стени и покривна плоча, изпълнявана върху терена (по „Милански метод“ – за всички блокове). Изпълнението е от горе надолу (I-ви етап). Вътрешна конструкция – изпълнение от долу нагоре (II-ри етап);
- Водещите бордюри следват наклона на глава релса и указват нивото на горен ръб шлицови стени – съгласно указанията в графичната част;
- Покривната плоча и вътрешната конструкция също следват основният наклон на нивелетата от 0,3% .

Проведено е изчисление на системата „укрепващи, носещи шлицови стени – миланска покривна плоча“ в строително и експлоатационно състояния. Шлицовите стени имат, както укрепваща функция за временно строително състояние, така и носеща функция при експлоатационно състояние.

Външната конструкция на станцията се състои от шлицови стени и покривна плоча, която се бетонира върху терена. Представлява „П“-образна рамка с корави възли, запъната в еластична почвена среда.

#### Габарити на укрепващата конструкция:

- Плоча с обща дължина 140,25 m, мерена по ос десен коловоз и ширини 18,50 m за всички блокове. Дебелина: от 80 см в края до 90 см в средата с напречен наклон по горния и ръб. В краищата си стъпва върху шлицовите стени чрез вути с максимална дебелина 120 см. Това спомага за реализирането на корав рамков възел. Също така се предвижда направата на 5 см строително надвишение в оста на станцията- съгласно приложената графична част.
- Шлицови стени с дебелина d=60 см, изпълнявани на кампади по 2,50 m наддължно на станцията и затварящи челата при начало и край станция. Дължината на шлицовите стени от ниво долен ръб вута+ 20 см /които в последствие се разбиват/ е L1=21,00 m. На разстояние 400 см от долен ръб дънна плоча се изпълняват инжекционни анкери с теоретична носимоспособност от 690 kN.

Под Миланска плоча се изпълнява основен изкоп до дълбочина ~12,75 m от долен ръб плоча. Нивото на изкопа е съобразено с дебелината на изолационните слоеве и уплътнения подложен пласт под дъното. Всички необходими отвори в шлицовите стени за преминаване на метротунела, оформяне на входа, В.У. и т.н. ще се изпълнят в последствие.

#### 3.2. ИНЖЕНЕРНОГЕОЛОЖКИ ХАРАКТЕРИСТИКИ НА ЗЕМНАТА СРЕДА

Установени са 5 почвени пласта, както следва:

**Пласт № 1 tQh** – Насип от разнородна земна маса, чакъл и битови отпадъци.

Мощността му се изменя от около 1,90 m до 1,75 m.

Пласт №1 е определен като негоден за фундиране;

**Пласт № 2 – Qh** – Тъмнокафява глина, среднопластична

За Пласт № 2 могат да се обобщят следните характеристики:

- Коефициент на леглото:  $K_w = 20 \text{ MN/m}^3$ ;
- Изчислително натоварване:  $R_o = 0,23 \text{ MPa}$  (НППФ-96г.);
- Дебелина:  $h = 1,20 \text{ m}$ ;
- Обемно тегло:  $\gamma = 19,30 \text{ kN/m}^3$ ;
- Модул на деформация:  $E = 12000 \text{ kPa}$ ;
- Ъгъл на вътрешно триене (нормативен):  $\phi = 18^\circ$ ;
- Кохезия (нормативна):  $c = 25 \text{ kPa}$ .

**Пласт № 3 – aQp** – Средни до едри заоблени чакъли с песъчлив запълнител.

За Пласт № 3 могат да се обобщят следните характеристики:

- Коефициент на леглото:  $K_w = 40 \text{ MN/m}^3$ ;
- Изчислително натоварване:  $R_o = 0,30 \text{ MPa}$  (НППФ-96г.);
- Дебелина:  $h = 6,45 \text{ m}$ ;
- Обемно тегло:  $\gamma = 22,30 \text{ kN/m}^3$ ;
- Модул на деформация:  $E = 28000 \text{ kPa}$ ;
- Ъгъл на вътрешно триене (нормативен):  $\phi = 34,8^\circ$ .

#### Пласт № 4 – IN2 – Жълтокафява до сивозелена песъчлива глина, твърдопластична.

За Пласт № 4 могат да се обобщят следните характеристики:

- Коефициент на леглото:  $K_w = 23 \text{ MN/m}^3$ ;
- Изчислително натоварване:  $R_o = 0,28 \text{ MPa}$  (НППФ-96г.);
- Дебелина:  $h = 6,25 \text{ m}$ ;
- Обемно тегло:  $\gamma = 19,10 \text{ kN/m}^3$ ;
- Модул на деформация:  $E = 25000 \text{ kPa}$ ;
- Ъгъл на вътрешно триене (нормативен):  $\phi = 19^\circ$ ;
- Кохезия (нормативна):  $c = 28 \text{ kPa}$ .

#### Пласт № 5 – IN2 – Сивокафяв прахов пясък, средно сбит.

За Пласт № 5 могат да се обобщят следните характеристики:

- Коефициент на леглото:  $K_w = 25 \text{ MN/m}^3$ ;
- Изчислително натоварване:  $R_o = 0,25 \text{ MPa}$  (НППФ-96г.);
- Дебелина:  $h = 1,10 \text{ m}$ ;
- Обемно тегло:  $\gamma = 20,00 \text{ kN/m}^3$ ;
- Модул на деформация:  $E = 25000 \text{ kPa}$ ;
- Ъгъл на вътрешно триене (нормативен):  $\phi = 32^\circ$ ;
- Кохезия (нормативна):  $c = 2 \text{ kPa}$ .

#### 3.3. ПОСЛЕДОВАТЕЛНОСТ НА ИЗПЪЛНЕНИЕ.

- Изместване на комуникации.
- Масов изкоп и траншейни изкопи за изпълнение на водещи бордюри.
- Изпълнение на водещи бордюри.
- Изпълнение на шлицови стени.
- Изкоп до ниво 30cm под долен ръб покривна плоча.
- Изпълнение на пласт баластра и подложен бетон с дебелина 10 cm под покривната плоча.
- Армиране и бетониране на покривната плоча.
- Полагане на хидроизолация върху покривната плоча и защитен армиран бетон върху Х.И.
- Изпълнение на обратна засипка върху Миланска плоча, уплътнена на пластове по 30cm до  $E_o = 50 \text{ MPa}$  до ниво около 80 cm под пътното платно.
- Възстановяване на пътното платно.
- Направа на изкоп до ниво около 350 cm от дъно изкоп, за направа на инжекционни анкери, и направа на анкери.
- Основен изкоп под Миланска плоча до ниво 40 cm под долен ръб фундамент. При поетапното изпълнение на изкопа шлицовите стени се фрезоват и, ако е необходимо се полага торкрет за основа на хидроизолацията.

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“  
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3  
 Раздел: Конструкции на МС III-3  
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

- Предписват се мероприятия за понижаване на водното ниво на дълбочина 7,00 m под проектна кота изкоп. Това спомага за осушаване на укрепения изкоп и подобряване на почвените условия, премахвайки негативното влияние на водонапитото състояние на почвата.

За водещите бордюри първоначално се изпълнява масов изкоп до нивото на горния им ръб и след това траншеен изкоп със сечение 150x100 см. Горният им ръб следва наклона на глава релса и е базов - спрямо него се определя нивото на бетониране на шликовите стени. Горните 20 см от излетите шликови стени се разбиват, като по този начин се достига нивото на долн ръб вута на покривната плоча.

Укрепващата конструкция се изследва за съответните натоварвания (постоянни и временни) и комбинации от тях, съгласно указанията на Еврокод БДС EN 1990. Оразмерителните проверки са проведени по метода на граничните състояния, съгласно изискванията на Еврокод БДС EN 1992-2.

#### 3.4. СТАТИЧЕСКА СХЕМА

Външната конструкция е основна. Представлява „Г”-образна рамка с корави възли, съставена от шликовите стени и покривната плоча. Взаимодействието на шликовите стени и почвата е на принципа „рамка, запъната в еластична среда” и коефициент на леглото за хоризонтални натоварвания, изменящ се по линеен закон –  $k_z = 6 \text{ 000 kN/m}^3/\text{m}$ . За всички блокове, покривната плоча, освен че поема основното вертикално натоварване, изпълнява роля и на непрекъсната опора (разпонка) за укрепващите стени в горната част. Също така анкерите при всички блокове играят ролята на междинно подпиране на ниво 4,00 m от ръб дънна плоча.

Критичното състояние за външната укрепваща конструкция е при изцяло изпълнен вътрешен изкоп за дънната плоча на станцията, изпълнени инжекционни анкери и изцяло засипана покривна плоча. В този момент се очаква реализиране на максимални усилия и деформации.

Външната конструкция е проектирана като рамка в еластична среда по т. нар. „земно-реактивен метод”, по изчислителна методика DA3. Прилагат се съответните частни коефициенти, съгласно EC1, EC2 и EC7. Изчисленията са направени с програмен продукт, базиран на метода на крайните елементи.

#### 4. НОРМАТИВНА БАЗА.

Поради спецификата на съоръжението, конструкцията е проектирана според изискванията на пакета ЕВРОКОДОВЕ: БДС EN 1990; БДС EN 1991-1-1; БДС EN 1991-2; БДС EN 1992-1-1; БДС EN 1992-2; БДС EN 1997-1; БДС EN 1998-2; БДС EN 1998-5.

#### 5. МАТЕРИАЛИ:

##### 5.1. ЗА ВЪТРЕШНА КОНСТРУКЦИЯ

- бетон C30/37 – W 0.6 MPa – за стени и площи;
- бетон C12/15 – подложен, защитен и пълнежен бетон;
- армировъчна стомана B500 B с  $f_y = 500 \text{ MPa}$ ;
- конструктивна стомана S235JR по EN 10025-2.

##### 5.2.

##### ЗА ВЪТРЕШНА КОНСТРУКЦИЯ

- бетон C30/37 – W 0.6 MPa – за шликови стени;
- бетон C30/37 – W 0.6 MPa – за покривна плоча;
- бетон C12/15 – подложен, защитен и пълнежен бетон;
- армировъчна стомана B500 B с  $f_y = 500 \text{ MPa}$ ;
- конструктивна стомана S235JR по EN 10025-2.



инж. Васил Николов

## Статичен анализ на конструкцията

### 1. Вертикални въздействия

#### 1.1. Покривна плоча

##### 1.1.1. Постоянни товари

- Стоманобетонна плоча
- Изолации и предпазен бетон
- Инсталации (ок. таван)
- Обратен насип: уплътнен трошен камък

d	$\gamma_c$	$g_c$	$\gamma_f$	$g_d$
[m]	[kN/m <sup>3</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	[-]	[kN/m <sup>2</sup> ]

отчита се автоматично от изчислителния софтуер

0.2	23.0	4.6	1.35	6.2
-	-	0.5	1.35	0.7
3.8	21.5	81.7	1.35	110.3

##### 1.1.2. Променливи товари

- Равномерно разпределен товар от пътен трафик

$q_c$	$\gamma_q$	$q_d$
25.5	1.5	38.3

#### 1.2. Вестибюлна плоча

##### 1.2.1. Постоянни товари

- Стоманобетонна плоча
- Настилка
- Инсталации (ок. таван)
- Инсталации (вентилация)
- Инсталации (ескалатор)
- Преградни стени ( $d=0.25m$ ,  $H=4.6m$ )

d	$\gamma_c$	$g_c$	$\gamma_f$	$g_d$
[m]	[kN/m <sup>3</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	[-]	[kN/m <sup>2</sup> ]

отчита се автоматично от изчислителния софтуер

0.1	20.0	2.0	1.35	2.7
-	-	0.5	1.35	0.7
-	-	10.0	1.35	13.5
-	-	8.9	1.35	12.0
4.6	14.0	64.4	1.35	86.9

##### 1.2.2. Променливи товари

- Равномерно разпределен полезен товар кат. C3

$q_c$	$\gamma_q$	$q_d$
-	-	5.0

#### 1.3. Перонна плоча

##### 1.3.1. Постоянни товари

- Стоманобетонна плоча
- Настилка
- Инсталации (трансформатори)
- Преградни стени ( $d=0.25m$ ,  $H=4.6m$ )

d	$\gamma_c$	$g_c$	$\gamma_f$	$g_d$
[m]	[kN/m <sup>3</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	[-]	[kN/m <sup>2</sup> ]

отчита се автоматично от изчислителния софтуер

0.1	20.0	2.0	1.35	2.7
-	-	10.0	1.35	13.5
4.6	14.0	64.4	1.35	86.9

##### 1.3.2. Променливи товари

- Равномерно разпределен полезен товар кат. C3

$q_c$	$\gamma_q$	$q_d$
-	-	5.0

#### 1.4. Дънна плоча

##### 1.4.1. Постоянни товари

- Стоманобетонна плоча
- Настилка
- Пълнежен бетон
- Инсталации (ескалатор)

d	$\gamma_c$	$g_c$	$\gamma_f$	$g_d$
[m]	[kN/m <sup>3</sup> ]	[kN/m <sup>2</sup> ]	[-]	[kN/m <sup>2</sup> ]

отчита се автоматично от изчислителния софтуер

0.1	22.0	2.2	1.35	3.0
0.6	25.0	15.0	1.35	20.3
-	-	8.9	1.35	12.0

##### 1.4.2. Променливи товари

- Равномерно разпределен товар от подвижния състав

$q_c$	$\gamma_q$	$q_d$
-	-	30.0

### 2. Хоризонтални въздействия

#### 2.1. Земен натиск от почвен масив

За определяне на условията на земен натиск са използвани следните зависимости и теории

Геометрични параметри

$z_{i,h}$  - Дълбочина на начало почвен слой

ниво на горен ръб на почвения слой

$z_{i,k}$  - Дълбочина на край почвен слой

ниво на долн ръб на почвения слой

$z_i$  - Дебелина на почвения слой

$z_i = z_{i,k} - z_{i,h}$

$z_{w,i,h}$  - Дълбочина на начало почвен слой спрямо водно ниво

$z_{w,i,h} = z_{i,h} - z_w$

$z_{w,i,k}$  - Дълбочина на край почвен слой спрямо водно ниво

$z_{w,i,k} = z_{i,k} - z_w$

$z_w$  - Дълбочина на ниво подпочвени води

$z_w = 8.07$  [m]

Почвени характеристики

$\gamma_i$  - Обемна плътност на почвата

$\gamma_{s,i}$  - Тегло на почвата във водонапито състояние

$\varphi_i$  - Щигъл на вътрешно триене

$c_i$  - Кохезия на почвата

$\gamma_w$  - Обемна плътност водата

$\gamma_w = 10$  [kN/m<sup>2</sup>]

Теоритичен модел на земен натиск - теория на Кулон

$K_{a,i}$  - Активен земен натиск

$$K_{a,i} = \frac{\sin^2(90^\circ - \varepsilon + \varphi)}{\sin^2(90^\circ - \varepsilon) \cdot \sin(90^\circ - \varepsilon - \delta) \cdot \left(1 + \sqrt{\frac{\sin(\varphi + \delta) \cdot \sin(\varphi - \alpha)}{\sin(90^\circ - \varepsilon - \delta) \cdot \sin(90^\circ - \varepsilon + \alpha)}}\right)^2}$$

$K_{p,i}$  - Пасивен земен натиск

$$K_{p,i} = \frac{\sin^2(90^\circ - \varepsilon - \varphi)}{\sin^2(90^\circ - \varepsilon) \cdot \sin(90^\circ - \varepsilon - \delta) \cdot \left(1 - \sqrt{\frac{\sin(\varphi + \delta) \cdot \sin(\varphi + \alpha)}{\sin(90^\circ - \varepsilon - \delta) \cdot \sin(90^\circ - \varepsilon + \alpha)}}\right)^2}$$

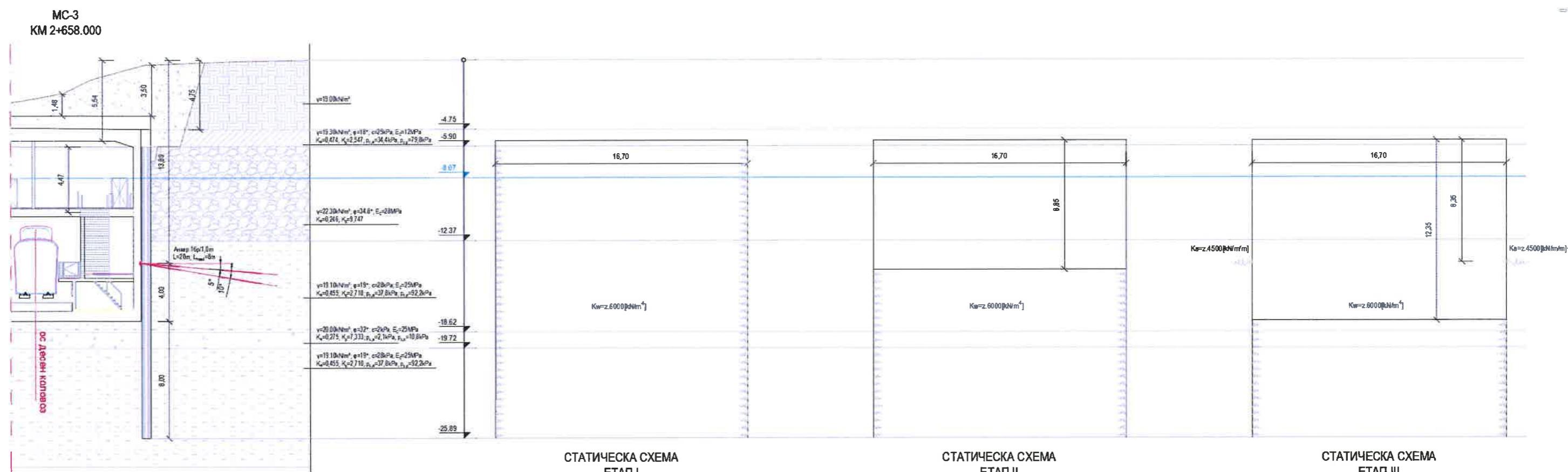
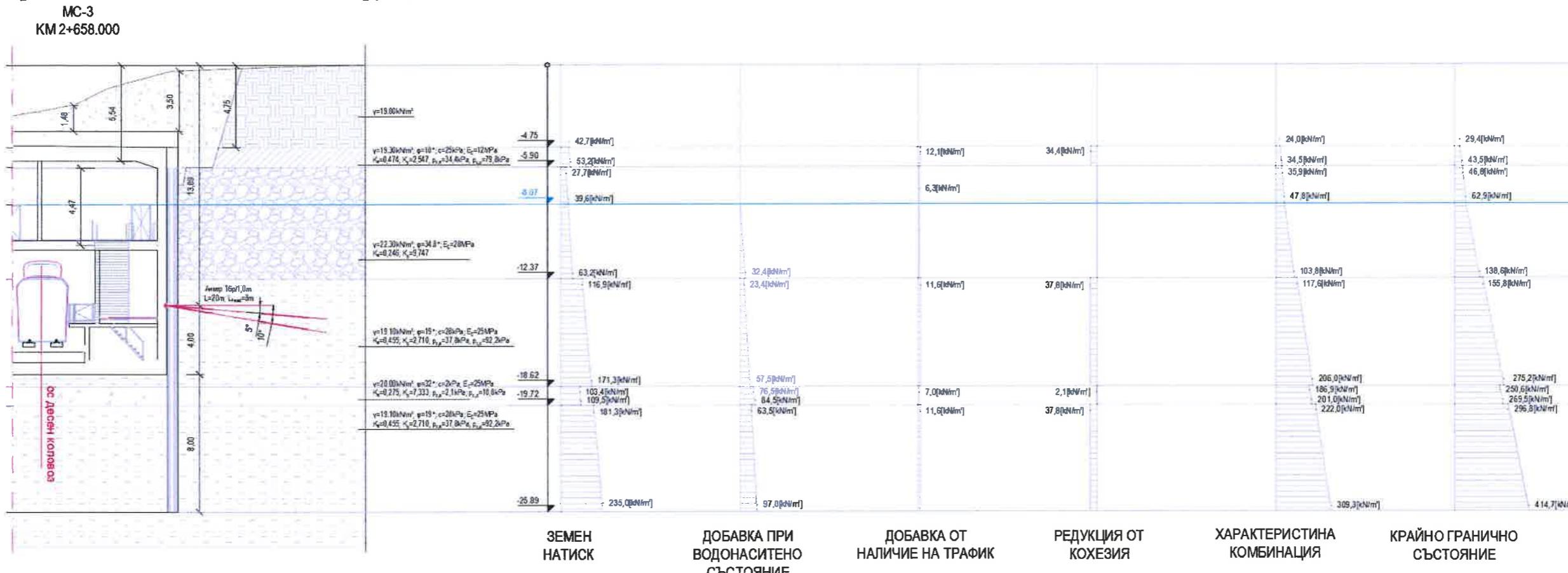
$p_{a,i}$  - Влияние на кохезията при условия на активен земен натиск

$$p_{a,i} = 2 \cdot c_i \sqrt{K_{a,i}}$$

$p_{p,i}$  - Влияние на кохезията при условия на пасивен земен натиск

$$p_{p,i} = 2 \cdot c_i \sqrt{K_{p$$

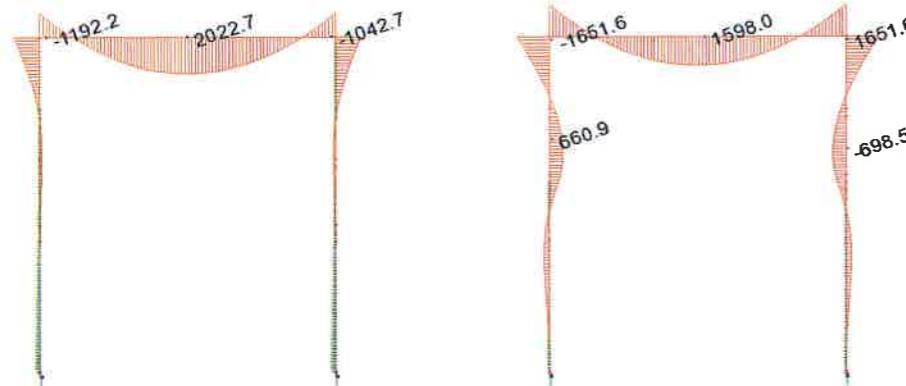
### 3. Укрепване на изкоп и външна конструкция



Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“  
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3  
 Раздел: Конструкции на МС III-3  
 Фаза: Идеен проект

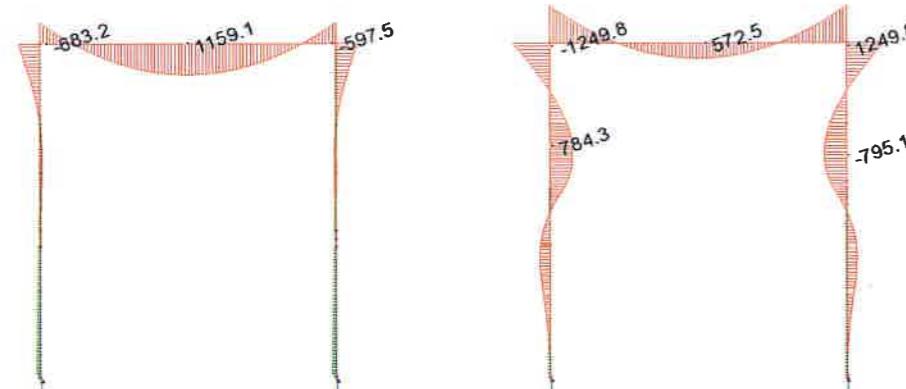
### 3.1. Крайно гранично товарно състояние при наличие на трафик

#### 3.1.2. Разрезни усилия от огъващи моменти в рамката

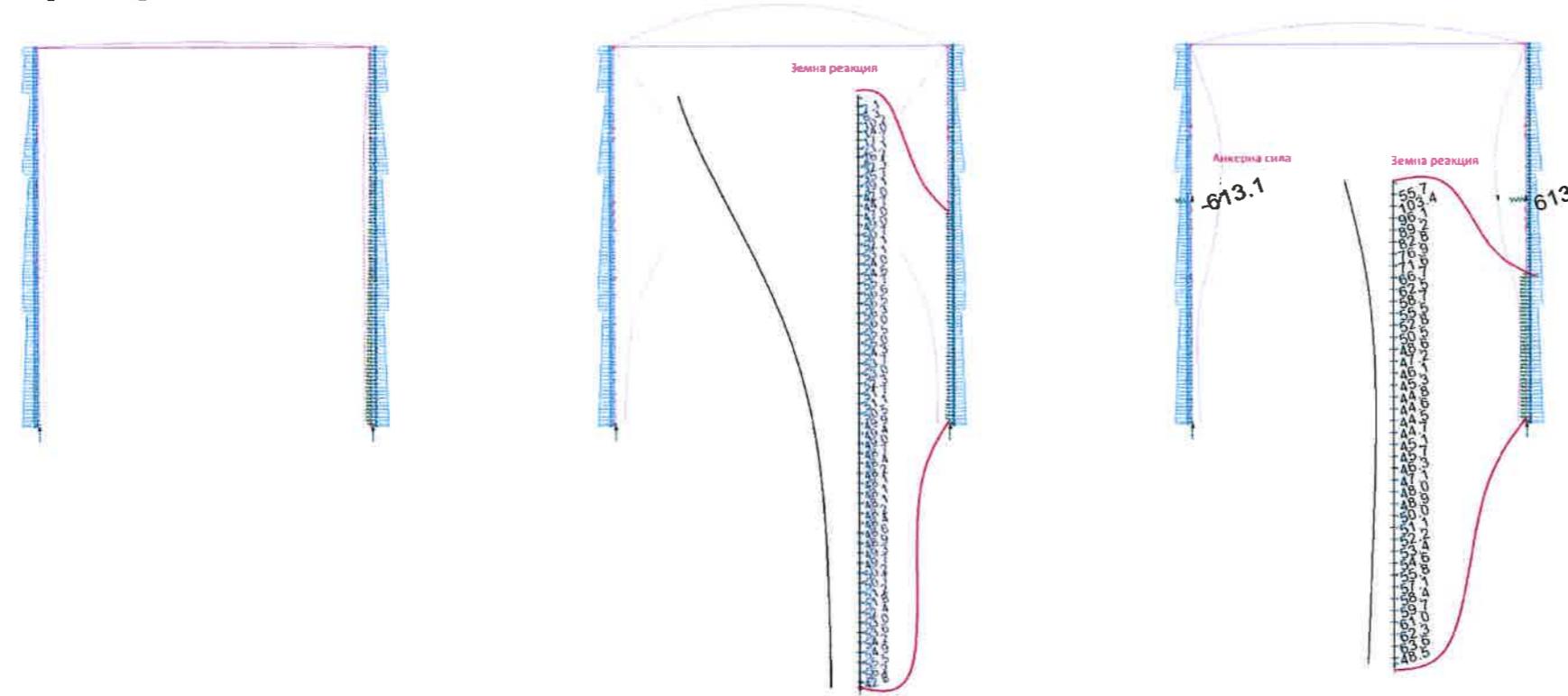


#### 3.2. Крайно гранично товарно състояние без наличие на трафик

##### Разрезни усилия от огъващи моменти в рамката



#### 3.3. Крайно гранично състояние за почвена носимоспособност DA3



Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“  
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3  
 Раздел: Конструкции на МС III-3  
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

### 3.3. Достатъчност на дълбочина на забиване

Ниво на дъно изкоп

Водно ниво в зона на изкоп

$$z_{ex} = 17.89 \text{ [m]}$$

$$z_{ex,w} = 25.39 \text{ [m]}$$

Слой	$\gamma_i$	$\gamma_{s,i}$	$\Phi_i$	$c_i$	$K_{a,i}$	$K_{p,i}$	$z_{i,h}$	$z_{i,k}$	$z_i$	$G_{s,i}$	$p_{a,i}$	$p_{p,i}$	$e_{a,h,i}$	$e_{a,k,i}$	$p_{a,i}$	$z_{w,i,h}$	$z_{w,i,k}$	$e_{w,h,i}$	$e_{w,k,i}$
	[kN/m³]	[kN/m³]	[°]	[kN/m²]			[m]	[m]	[m]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[m]	[m]	[kN/m³]	[kN/m³]
1	19.0	9.0	0.0	0.0	1.000	1.000	0.00	0.00	0.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25.5	0.0	0.0	0.0	0.0
2	19.3	9.3	18.0	25.0	0.474	2.547	0.00	0.00	0.00	0.0	34.4	79.8	0.0	0.0	12.1	0.0	0.0	0.0	0.0
3	22.3	12.3	34.8	0.0	0.246	9.747	0.00	0.00	0.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6.3	0.0	0.0	0.0	0.0
4	19.1	9.1	19.0	28.0	0.455	2.710	0.00	0.73	0.73	0.0	37.8	92.2	0.0	37.8	11.6	0.0	0.0	0.0	0.0
5	20.0	10.0	32.0	2.0	0.275	7.333	0.73	1.83	1.10	13.9	2.1	10.8	102.2	263.6	7.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6	19.1	9.1	19.0	28.0	0.455	2.710	1.83	8.00	6.17	35.9	37.8	92.2	97.4	416.8	11.6	0.0	0.5	0.0	-8.6

Обща сила от пасивен натиск

$$E_p = \sum(z_i \cdot [(e_{p,h,i} + e_{p,k,i})/2 + p_{p,i}]) + z_p \cdot e_{w,p}/2$$

$$E_p = 2423 \text{ [kN/m}^2]$$

$$\gamma_p = 1.00$$

Коефициент на сигурност за почва

Изчислителна стойност на пасивния земен натиск

$$E_{p,d} = E_p \cdot \gamma_p$$

$$E_{p,d} = 2423 \text{ [kN/m}^2]$$

$$R_p = 2345 \text{ [kN/m}^2]$$

Коефициент на сигурност

$$E_{p,d} / R_p = 1.03 > 1$$

Ниво на дъно изкоп

$$z_{ex} = 14.89 \text{ [m]}$$

Водно ниво в зона на изкоп

$$z_{ex,w} = 25.39 \text{ [m]}$$

Слой	$\gamma_i$	$\gamma_{s,i}$	$\Phi_i$	$c_i$	$K_{a,i}$	$K_{p,i}$	$z_{i,h}$	$z_{i,k}$	$z_i$	$G_{s,i}$	$p_{a,i}$	$p_{p,i}$	$e_{a,h,i}$	$e_{a,k,i}$	$p_{a,i}$	$z_{w,i,h}$	$z_{w,i,k}$	$e_{w,h,i}$	$e_{w,k,i}$
	[kN/m³]	[kN/m³]	[°]	[kN/m²]			[m]	[m]	[m]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[kN/m³]	[m]	[m]	[kN/m³]	[kN/m³]
1	19.0	9.0	0.0	0.0	1.000	1.000	0.00	0.00	0.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	25.5	0.0	0.0	0.0	0.0
2	19.3	9.3	18.0	25.0	0.474	2.547	0.00	0.00	0.00	0.0	34.4	79.8	0.0	0.0	12.1	0.0	0.0	0.0	0.0
3	22.3	12.3	34.8	0.0	0.246	9.747	0.00	0.00	0.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6.3	0.0	0.0	0.0	0.0
4	19.1	9.1	19.0	28.0	0.455	2.710	0.00	3.73	3.73	0.0	37.8	92.2	0.0	193.1	11.6	0.0	0.0	0.0	0.0
5	20.0	10.0	32.0	2.0	0.275	7.333	3.73	4.83	1.10	71.2	2.1	10.8	522.4	683.8	7.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6	19.1	9.1	19.0	28.0	0.455	2.710	4.83	11.00	6.17	93.2	37.8	92.2	252.7	572.1	11.6	0.0	0.5	0.0	-8.6

Обща сила от пасивен натиск

$$E_p = \sum(z_i \cdot [(e_{p,h,i} + e_{p,k,i})/2 + p_{p,i}]) + z_p \cdot e_{w,p}/2$$

$$E_p = 4466 \text{ [kN/m}^2]$$

$$\gamma_p = 1.00$$

Коефициент на сигурност за почва

Изчислителна стойност на пасивния земен натиск

$$E_{p,d} = E_p \cdot \gamma_p$$

$$E_{p,d} = 4466 \text{ [kN/m}^2]$$

$$R_p = 2908 \text{ [kN/m}^2]$$

Коефициент на сигурност

$$E_{p,d} / R_p = 1.54 > 1$$

### 3.4. Носимоспособност на анкери

Дълбочина на анкер

Диаметър на анкер

Корен на анкера

Ъгъл на вътрешно триене за почвения слой на анкериране

Обемно тегло на почвения слой на анкериране

Кохезия на почвения слой на анкериране

Коефициент отчитащ типа почва съобразно методологията на Bowles

Носимоспособност на анкер съобразно методологията на Bowles

Максимална изчислителна реакция в анкерна група

Отстояние между анкери

Анкерна сила

$$z_{anc} = 16.64 \text{ [m]}$$

$$d_{anc} = 0.25 \text{ [m]}$$

$$L_k = 8.00 \text{ [m]}$$

$$\varphi_4 = 19 \text{ [°]}$$

$$\gamma_4 = 19.1 \text{ [kN/m}^3]$$

$$c_4 = 28.0 \text{ [kN/m}^2]$$

за свързани почви -

$$k_m = 1.0$$

$$R_{anc} = 692 \text{ [kN]}$$

$$f_{anc} = 613 \text{ [kN/m]}$$

$$a_{anc} = 1.0 \text{ [m]}$$

$$F_{anc} = 613 \text{ [kN]}$$

$$k = E_p / R_p = 1.13 > 1$$

### 4. Проверка на изплуване

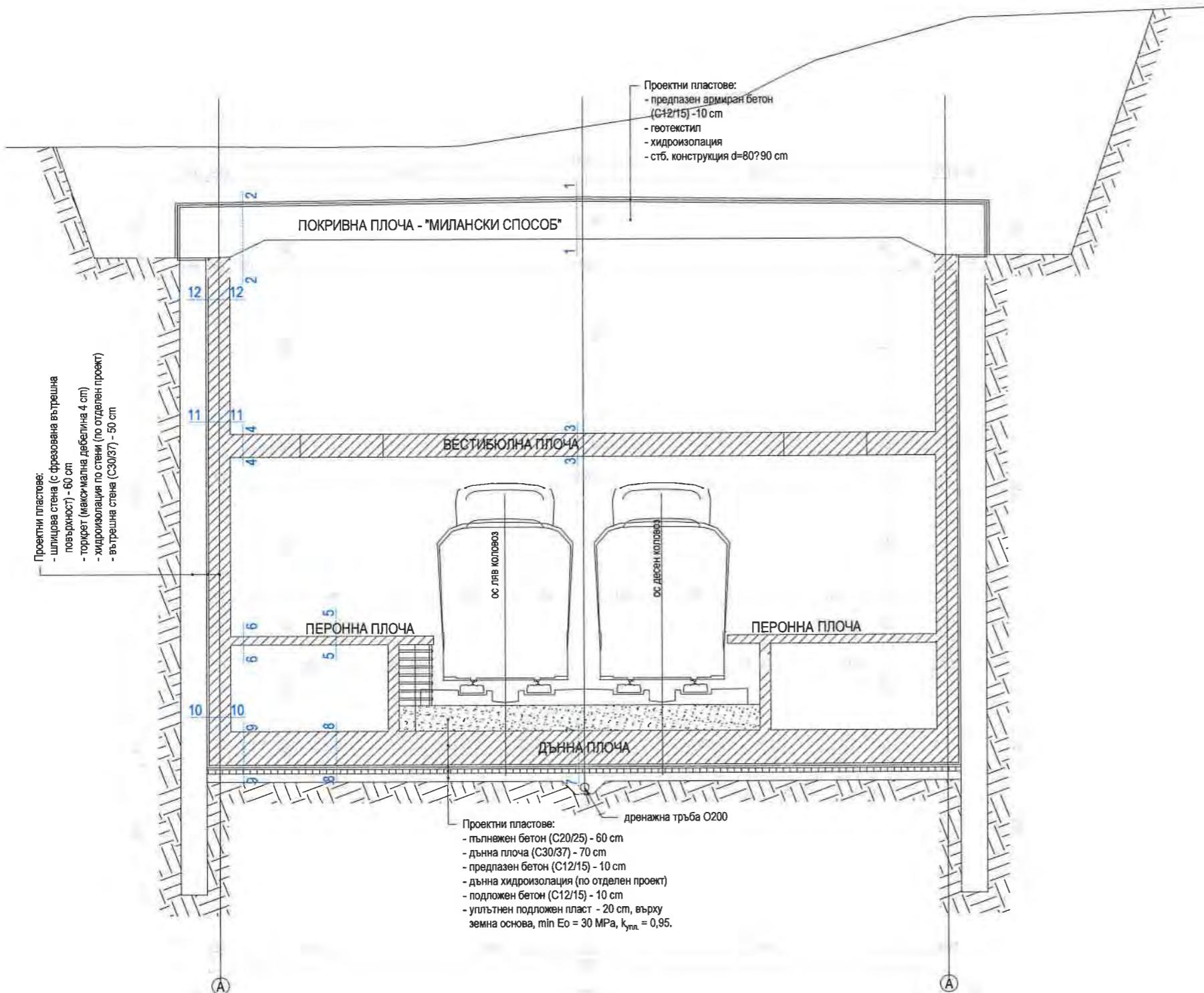
Теглото на конструкцията и подемната сила са отчетени чрез реакциите от изчислителния софтуер

4.1. Подемна сила за всяка от трите секции

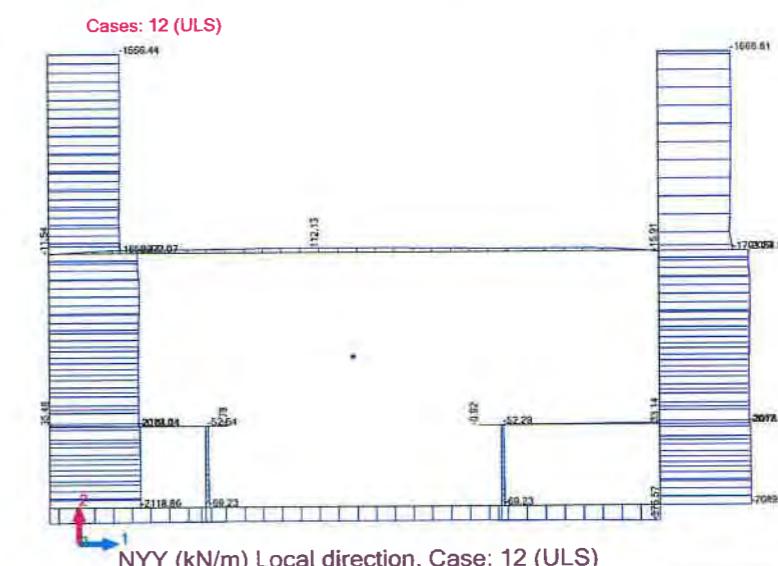
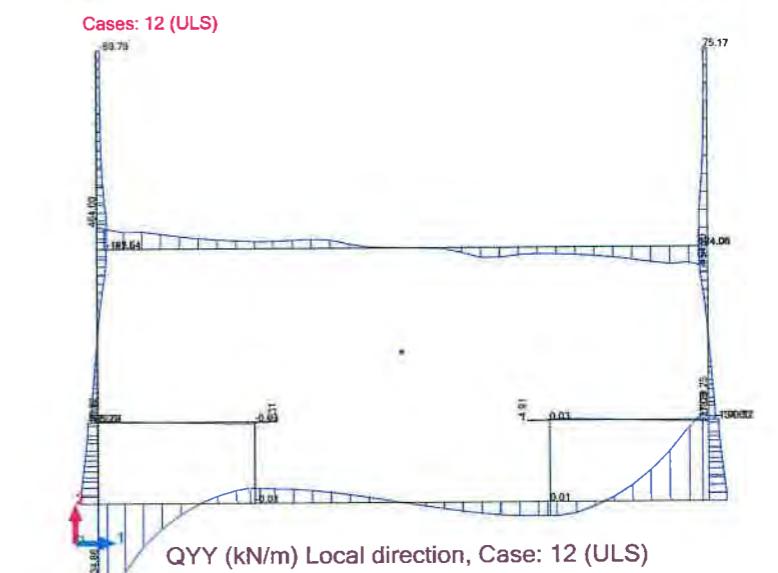
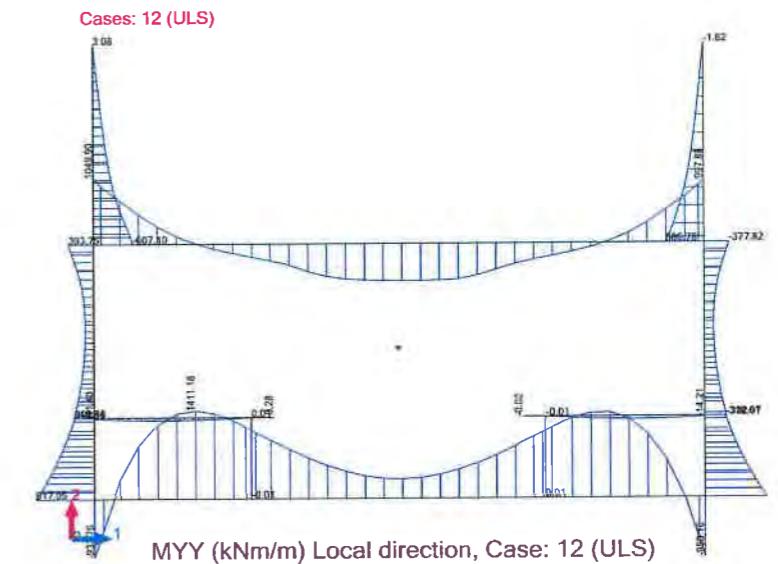
$F_{w,L}$ [kN]	$F_{w,M}$ [kN
-------------------	------------------

## 5. Метростанция III - 04

### 5.1. Типов напречен разрез



### 5.2. Диаграми на разрезните усилия



## 6. Оразмеряване

### Общи оразмерителни параметри

Общи параметри на използваният бетон		Общи параметри на използваната стомана		Общи параметри за изчисление на носимоспособност на срязване		Общи параметри за изчисление на широчина на пукнатини	
Минимално бетонно покритие	$c_{min} = 30 \text{ [mm]}$	Характеристична якост на опън на армировъчна стомана	$f_{y,k} = 500 \text{ [MPa]}$	Ъгъл на условния натисков диагонал	$\theta = 45^\circ$	Приходно число между бетон и армировъчна стомана	$a_e = 6 \text{ [ ]}$
Допустимо строително отклонение	$\Delta c_{dev} = 10 \text{ [mm]}$	Коеф. за сигурност по материал за армировъчна стомана	$\gamma_s = 1.15 \text{ [ ]}$	Коефициент за отчитане на напречното състояние	$a_{sw} = 1 \text{ [ ]}$	Коефициент на взаимодействие бетон - стомана	$k_1 = 0.8 \text{ [ ]}$
Номинално бетонно покритие	$c_{nom} = 40 \text{ [mm]}$	Изчислителна якост на опън на армировъчна стомана	$f_{y,d} = 434.8 \text{ [MPa]}$	Редукция на якостта на бет. за напукано от срязване сеч.	$v_1 = 0.528 \text{ [ ]}$	Коефициент на разпределение на напрежения	$k_2 = 0.5 \text{ [ ]}$
Характеристична якост на натиск на бетона	$f_{c,k} = 30 \text{ [MPa]}$	Допустима граница на деформ. за разрушение на стомана	$\epsilon_s = 25 \text{ [%]}$				$k_3 = 3.4 \text{ [ ]}$
Коефициент за сигурност по материал за бетон	$\gamma_c = 1.5 \text{ [ ]}$	Еластичен модул на армировъчна стомана	$E_s = 200 \text{ [GPa]}$				$k_4 = 0.425 \text{ [ ]}$
Характеристична якост на опън на бетона	$f_{c,cl} = 3 \text{ [MPa]}$					Ограничение на широчината на пукантините	$w_{lim} = 0.300 \text{ [mm]}$
Изчислителна якост на натиск на бетона	$f_{c,d} = 17 \text{ [MPa]}$						
Еластичен модул на бетон	$E_c = 33 \text{ [GPa]}$						
Допустими гранични деформ. на разрушение на бетона	$\epsilon_c = 3.5 \text{ [%]}$						

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

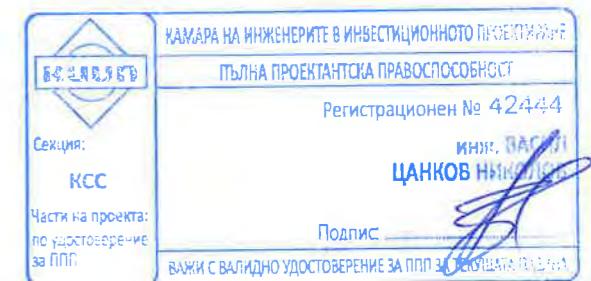
Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3

Раздел: Конструкции на МС III-3

Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

11-11 Стени	662	662	0	264	0.50	1.00	1.00	10.0	22	380	3801	10	200	0	0	0	0.449	0.217	0.400	662	0.847	1.67	0.413	0.588	264	0	264	0.167	0.278	2	416	0	0.000	0.055	0.128	0.128	2.981	0.40	0.007	219.3	137	0.001	0.145
	662	652															0.449	0.217	0.400	662	0.847	1.67	0.413	0.588	264	0	264							0.055	0.128	0.128	2.981	0.40	0.007	216.0	137	0.001	0.143
12-12 Стени	373	373	0	214	0.50	1.00	1.00	10.0	16	201	2011	10	200	0	0	0	0.452	0.114	0.426	373	0.445	1.67	0.412	0.474	214	0	214	0.167	0.278	2	416	0	0.000	0.056	0.120	0.120	1.676	0.40	0.004	230.3	138	0.001	0.153
	373	363															0.452	0.114	0.426	373	0.445	1.67	0.412	0.474	214	0	214							0.056	0.120	0.120	1.676	0.40	0.004	224.1	138	0.001	0.149



Проектант: .....

инж. Васил Николов

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“  
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3  
 Раздел: Конструкции на МС III-3  
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

## КОЛИЧЕСТВЕНА СМЕТКА

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
<b>КОНСТРУКЦИЯ НА МЕТРОСТАНЦИЯТА с L=140,25 m</b>			
<b>1</b>	<b>Укрепване на изкопа</b>		
1.1.	Водещи бордюри за шлицови стени (чифт) – 100x30 см	m'	296
1.2.	Шлицови стени с дебелина 60 см и дължина 21.00 m	m <sup>2</sup>	6 216
1.4.	Почистване и изглеждане на шлицовите стени преди полагане на хидроизолацията	m <sup>2</sup>	3 700
1.5.	Анкери с носимоспособност 690 kN, с дължина L=21.00 m - за укрепв. на шл. стени	бр.	288
<b>2</b>	<b>Земни работи</b>		
2.1.	Изкоп до горен ръб шлицови стени	m <sup>3</sup>	8 655
2.2.	Основен изкоп под Миланска плоча за изпълнение на вътрешната конструкция	m <sup>3</sup>	30 858
2.3.	Обратна засипка с уплътняване	m <sup>3</sup>	2 294
2.4.	Полагане на 20 см уплътнена баластра под подложен бетон с Eo=35MPa	m <sup>3</sup>	537
<b>3</b>	<b>Кофражни работи</b>		
3.1.	Челен кофраж за дънна плоча и кофраж за ОВС	m <sup>2</sup>	92
3.2.	Кофраж за ограждащи стени - едностраниен	m <sup>2</sup>	3 082
3.3.	Кофраж за вътрешни стени	m <sup>2</sup>	1 505
3.4.	Кофраж за перонни площи	m <sup>2</sup>	1 415
3.5.	Кофраж за вестибюлна плоча - включително скеле	m <sup>2</sup>	2 584
3.6.	Кофраж за стълбища	m <sup>2</sup>	118
3.7.	Кофраж за покривна почва - включително скеле	m <sup>2</sup>	2 342
3.8.	Челен кофраж за покривна плоча	m <sup>2</sup>	442

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
<b>4</b>	<b>Армировъчни работи</b>		
4.1.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - дънна плоча	kg.	209 448
4.2.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - перонни площи	kg.	59 582
4.3.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - вестибюлна плоча	kg.	219 361
4.4.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - покривна плоча	kg.	320 668
4.5.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - стени, вътрешна конструкция	kg.	481 921
4.6.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - шлицови стени	kg.	508 973
<b>5</b>	<b>Бетонови работи</b>		
5.1.	Подложни бетони C12/15	m <sup>3</sup>	280
5.2.	Зашитни бетони за хидроизолация на дънна плоча C12/15	m <sup>3</sup>	267
5.3.	Зашитни бетони за хидроизолация на покривна плоча C12/15	m <sup>3</sup>	258
5.4.	Бетон за дънна плоча C30/37	m <sup>3</sup>	2 083
5.5.	Бетон за стени C30/37	m <sup>3</sup>	2 131
5.6.	Бетон за колони C30/37	m <sup>3</sup>	5
5.7.	Бетон за перонни площи C30/37	m <sup>3</sup>	110
5.8.	Бетон за вестибюлна плоча C30/37	m <sup>3</sup>	1 053
5.9.	Бетон за покривна плоча C30/37	m <sup>3</sup>	2 595
5.10.	Бетон за стълбища C30/37	m <sup>3</sup>	28
5.11.	Пълнежен бетон под релсовия път C20/25	m <sup>3</sup>	730
5.12.	Бетон за шлицови стени C30/37	m <sup>3</sup>	4 103

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“  
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-3  
 Раздел: Конструкции на МС III-3  
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
<b>6</b>	<b>Други</b>		
6.1.	Хидроизолация под дънна плоча	m <sup>2</sup>	2 603
6.2.	Хидроизолация на стени	m <sup>2</sup>	3 390
6.3.	Хидроизолация над покривна плоча - включително геотекстил	m <sup>2</sup>	2 577
6.4.	Хидроизолация за деформационни фуги	m'	127
6.5.	Зашита на хидроизолация - странична при покривна плоча	m <sup>2</sup>	486
6.6.	Разрушаване на шлицова стена	m <sup>3</sup>	159
6.7.	Възстановяване на инфраструктура	m <sup>2</sup>	3 510
<b>КОНСТРУКЦИЯ НА ИЗХОДИ</b>			
<b>1</b>	<b>Укрепванена изкопа с "Берлинска стена"</b>		
1.1.	Метален профил IPE 330 x 14m	бр.	-
1.2.	Метален профил IPE 330 x 14m	бр.	-
1.3.	Метален профил UPN 350 x ....m	бр.	-
1.4.	Дървена обшивка с талпи с дебелина 5cm	m <sup>2</sup>	-
1.5.	Торкрет-бетон с d=5cm с армировъчни мрежи	m <sup>2</sup>	-
<b>2</b>	<b>Земни работи</b>		
2.1.	Изкоп в котлован	m <sup>3</sup>	1 995
2.2.	Обратна засипка с уплътняване	m <sup>3</sup>	389
2.3.	Полагане на 20 cm уплътнена баластра под подложен бетон с Eo=35MPa	m <sup>3</sup>	222
<b>3</b>	<b>Кофражни работи</b>		
3.1.	Кофраж за стоманобетонни стени, едностраниен	m <sup>2</sup>	586
3.2.	Кофраж за стоманобетонни стени, двустранен	m <sup>2</sup>	228
3.3.	Кофраж за плочи, включително скеле	m <sup>2</sup>	857
<b>4</b>	<b>Армировъчни работи</b>		
4.1.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - дънна плоча	kg.	19 884
4.2.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - стени, колони	kg.	79 083
4.3.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - плочи	kg.	78 005

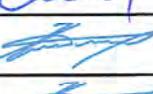
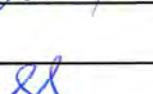
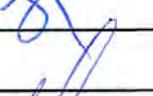
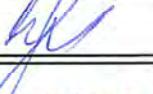
№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
<b>5</b>	<b>Бетонови работи</b>		
5.1.	Подложен бетон за дънна плоча C12/15	m <sup>3</sup>	40
5.2.	Бетон за дънна плоча C25/30	m <sup>3</sup>	130
5.3.	Бетон за стоманобетонни стени C25/30	m <sup>3</sup>	298
5.4.	Бетон за колони C30/37	m <sup>3</sup>	9
5.5.	Бетон за плочи C25/30	m <sup>3</sup>	510
<b>6</b>	<b>Други</b>		
6.1.	Хидроизолация под дънна плоча	m <sup>2</sup>	391
6.2.	Хидроизолация на стени - включително защита	m <sup>2</sup>	1 287
6.3.	Хидроизолация над покривна плоча - включително геотекстил	m <sup>2</sup>	723
6.4.	Хидроизолация за деформационни фуги	m <sup>2</sup>	63
6.5.	Разваляне на плоча и стени при съществуващ подлез	m <sup>3</sup>	101



Проектант

инж. Васил Цанков Николов

- КАДА СЕ ВОДОПОНИЖАВА!!!  
ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ !**

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		
Релсов Път	инж. Владимир Попов		
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамбалиев		
ОВК	инж. Веселин Динков		
ВиК	инж. Виолета Станева		
КАВС	инж. Никос Гицас		
ПУП	арх. Николай Петков		
Геология и Хидрология	проф. Георги Франгов		
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов		
Възложител "Метрополитен" ЕАД гр. София, ул. "Княз Борис I" №121		 "МЕТРОПОЛИТЕН" ЕАД	
Изпълнител "Ий Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД гр. София		 EKJ-BULGARIA CONSULTING ENGINEERS LTD	
Проектант			
Проектант	инж. Васил Николов		
Управител	инж. Александър Жипонов		
ОБЕКТ:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ		
ПОДОБЕКТ:	УЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-3		
ЧЕРТЕЖ:	Кофраж на плоча на ниво дъно		
Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Част Конструкции	Лист № 1/10
Дата 01.2019	Машаб 1:200	Код на файл MSIII-3-PD-ST-SF01.dwg	Ревизия 00

1720

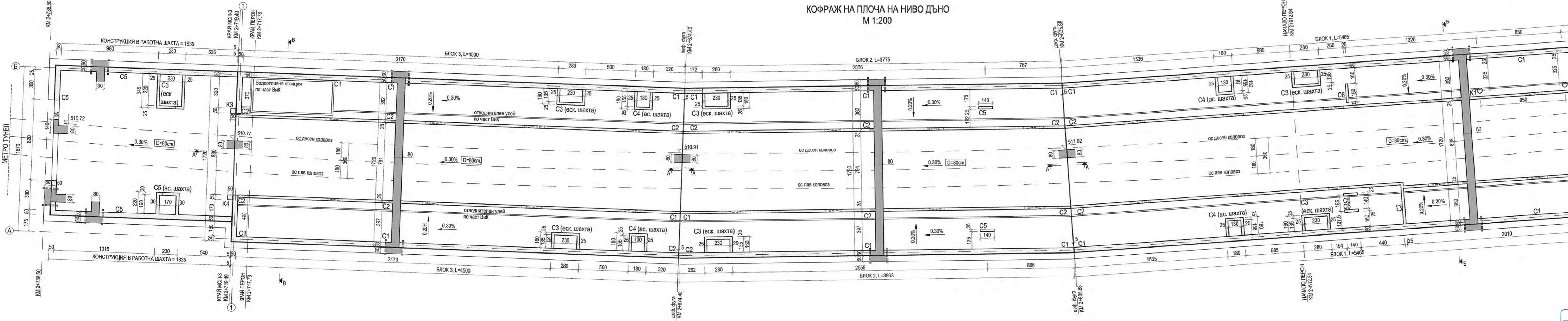
участък 3  
открыт способ

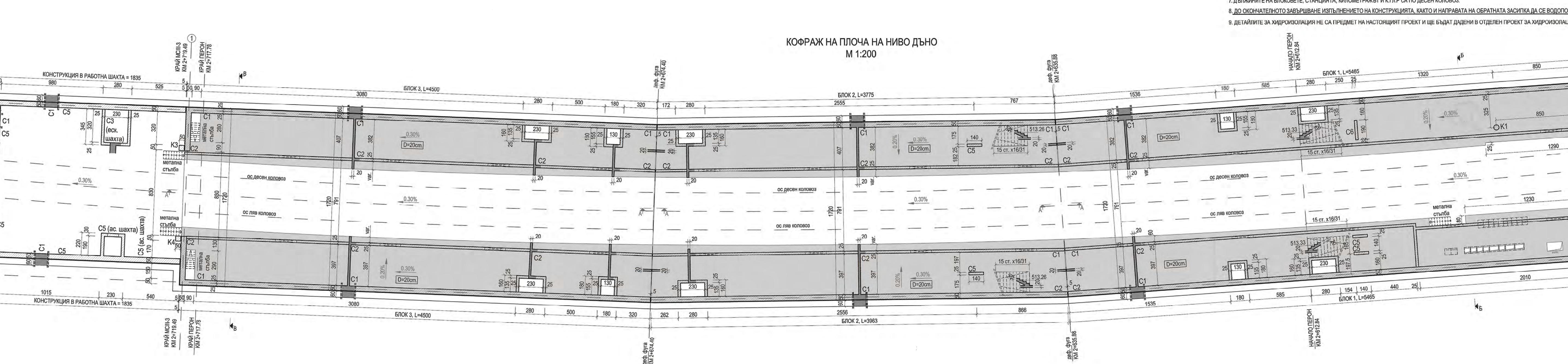
Б

А

СТИЧНОТО ПРОЕКТИРАНЕ  
ПРАВОСПОСОБНОСТ  
документен № 42444  
инж. ВАСИЛ  
ЦАНКОВ НИКОЛОВ  
за предвидена година

АЛО ПЕРОК  
+612 84





ЗАБЕЛЕЖКИ:

1. МАТЕРИАЛИ:

-БЕТОН ЗА КОНСТРУКЦИЯ-С30/37 ПО БДС EN 1992-1-1:2005, W0.6 MPa

-АРМИРОВЪЧНА СТОМАНА В500B БДС 9252, 2007.

2. БЕТОНОВО ПОКРИТИЕ -min 5cm ДО НОСЕЩА АРМИРОВКА.

3. ЗАДЪЛЖИТЕЛНО УПЪТНЯВАНЕ НА БЕТОНА ЧРЕЗ ВИБРИРАНЕ.

4. ПРИ ЕКСТРЕМАЛНИ ТЕМПЕРАТУРИ ДА СЕ СПАЗВАТ НОРМАТИВНИТЕ ИЗИСКАВАНИЯ ЗА БЕТОНИРАНЕ ПРИ СЪОТВЕТНИТЕ УСЛОВИЯ.

5. ОТВОРИТЕ ЗАДЪЛЖИТЕЛНО ДА СЕ СВЕРЯТ С ПРОЕКТНИТЕ РАЗРАБОТИКИ НА СЪОТВЕТНИТЕ СПЕЦИАЛНОСТИ!

6. ВСЯКА ПРОМЯНА СЕ СЪГЛАСУВА С ПРОЕКТАНТА!

7. ДЪЛЖИННИТЕ НА БЛОКОВЕТЕ, СТАНЦИЯТА, КИЛОМЕТРАЖЪТ И К.Г.Р СА ПО ДЕСЕН КОЛОВОZ.

8. ДО ОКОНЧАТЕЛНОТО ЗАВЪРШВАНЕ ИЗПЪЛНЕНИЕТО НА КОНСТРУКЦИЯТА, КАКТО И НАПРАВАТА НА ОБРАТНАТА ЗАСИПКА ДА СЕ ВОДОПОНИЖКАВА!!!

9. ДЕТАЙЛИТЕ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИЯ НЕ СА ПРЕДМЕТ НА НАСТОЯЩИЯ ПРОЕКТ И щЕ БЪДАТ ДАДЕНИ В ОТДЕЛЕН ПРОЕКТ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ!

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

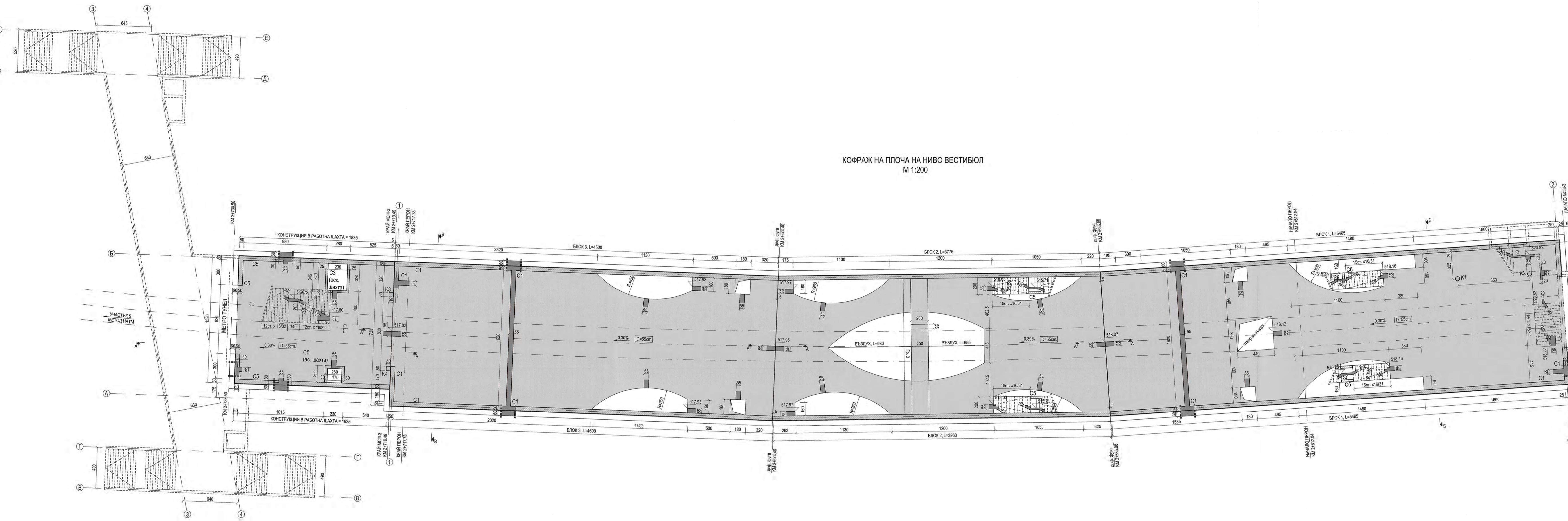
2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20

2+81|20



## ВЕСТИБЮЛ

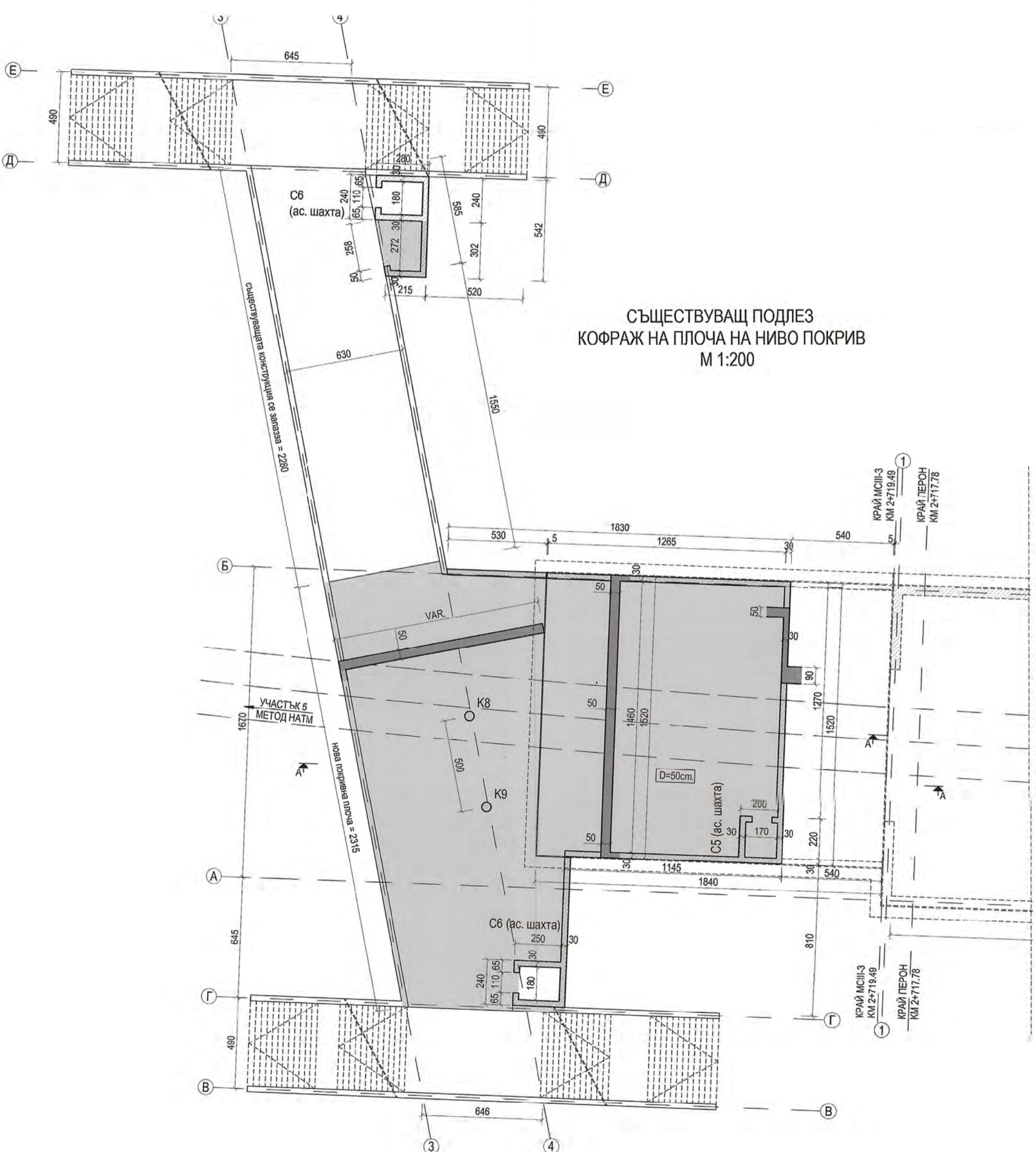
Част	Съгласувал	Подпись	
Конструкции	инж. Васил Николов		
Конструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов		
Архитектура	арх. Константин Антонов		
Електрическа	инж. Никола Стамбалиев		
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамбалиев		
Релсов Път	инж. Владимир Попов		
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамбалиев		
ОВК	инж. Веселин Динков		
ВиК	инж. Виолета Станева		
КАВС	инж. Никос Гицас		
ПУП	арх. Николай Петков		
Геология и Хидрология	проф. Георги Франгов		
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов		
Възложител "Метрополитен" ЕАД гр. София, ул. "Княз Борис I" №121		"МЕТРОПОЛИТЕН" ЕАД	
Изпълнител "ИЙ Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД гр. София		EJK • BULGARIA CONSULTING ENGINEERS LTD	
Проектант			
Проектант	инж. Васил Николов		
Управител	инж. Александър Жипонов		
ОБЕКТ:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ		
ПОДОБЕКТ:	УЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-3		
ЧЕРТЕЖ:	Кофраж на плоча на ниво вестибюл		
Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Част Конструкции	Лист № 3/10
Дата 01.2019	Мащаб 1:200	Код на файл MSIII-3-PD-ST-SF03.dwg	Ревизия 00

1720  
385  
25  
25  
A  
Б  
УЧАСТЬК 3  
ОТКРИТ СПОСОБ

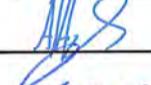
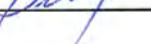
Инженерите в инвестиционното проектиране  
имат проектантска правоспособност  
Регистрационен № 42444  
инж. ВАСИЛ  
ЦАНКОВ НИКОЛОВ  
Подпись  
ИДНО УДОСТОВЕРЕНИЕ ЗА ПРИЕМА ТЕХНИЧКАТА ГОДИНА



ЛЕЖКИ:  
МАТЕРИАЛИ:  
ТОН ЗА КОНСТРУКЦИЯ С30/37 ПО БДС EN 1992-1-1:2005, W0.6 МПа  
МИРОВЪЧНА СТОМАНА В500В БДС 9252; 2007.  
БЕТОНОВО ПОКРИТИЕ -min 5cm. ДО НОСЕЩА АРМИРОВКА.  
ЗАДЪЛЖИТЕЛНО УПЪЛНЯВАНЕ НА БЕТОНА ЧРЕЗ ВИБРИРАНЕ.  
ДА СЕ ПРЕДВИДИ 5cm СТРОИТЕЛНО НАДВИШЕНИЕ В СРЕДАТА НА  
ПЛОЧАТА ЗА ЦЯЛАТА ДЪЛЖИНА.  
ПРИ ЕКСТРЕМАЛНИ ТЕМПЕРАТУРИ ДА СЕ СПАЗВАТ НОРМАТИВНИТЕ  
ИЗИСКВАНИЯ ЗА БЕТОНИРАНЕ ПРИ СЪОТВЕТНИТЕ УСЛОВИЯ.  
ОТВОРИТЕ ЗАДЪЛЖИТЕЛНО ДА СЕ СВЕРЯТ С ПРОЕКТНИТЕ РАЗРАБОТКИ НА  
СЪОТВЕТНИТЕ СПЕЦИАЛНОСТИ!  
СТОМАНЕНИТЕ ТРЪБИ ДА СЕ ЗАЛОЖАТ В КОФРАЖА СЪГЛАСНО ЧЕРТЕЖА.  
ВСЯКА ПРОМЯНА СЕ СЪГЛАСУВА С ПРОЕКТАНТА!  
ДЪЛЖИННИТЕ НА БЛОКОВЕТЕ, СТАНЦИЯТА, КИЛОМЕТРАЖЪТ И К.Г.Р СА ПО  
ДЕСЕН КОЛОВОЗ.  
ДО ОКОНЧАТЕЛНОТО ЗАВЪРШВАНЕ ИЗПЪЛНЕНИЕТО НА КОНСТРУКЦИЯТА,  
КАКТО И НАПРАВАТА НА ОБРАТНАТА ЗАСИПКА ДА СЕ ВОДОПОНИЖКАВА!!!  
ДСТАЙЛИТЕ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИЯ НЕ СА ПРЕДМЕТ НА НАСТОЯЩИЯТ  
ПРОЕКТ И ЩЕ БЪДАТ ДАДЕНИ В ОТДЕЛЕН ПРОЕКТ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ!



 <b>БЪЛГАРСКА КАМАРА НА ИНЖЕНЕРИТЕ И АРХИТЕКТИТЕ</b>	<b>КАМАРА НА ИНЖЕНЕРИТЕ В ИНВЕСТИЦИОННОТО ПРОЕКТИРАНЕ</b>	
<b>ДОКУМЕНТ</b>	<b>ТЪЛНА ПРОЕКТАНТЕЛ (ПРАВОСКОРОСНОСТ)</b>	
<b>документ</b>	<b>Регистрационен № 42444</b>	
<b>документ</b>	<b>ИНИ. ВАСИЛ ЦАНКОВ НИКОЛОВ</b>	
<b>документ</b>	<b>Подпись:</b> 	
<b>ВАЖИ С ВАЛИДНО УДОСТОВЕРЕНИЕ ЗА ПОР. ЗА ТЕКУЩАТА ГОДИНА</b>		

Дел	Съгласувал	Подпись
Строителни Конструкции	инж. Васил Николов	
Строителни Конструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола Стамболов	
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамболов	
Релсов Път	инж. Владимир Попов	
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамболов	
ОВК	инж. Веселин Динков	
ЗИК	инж. Виолета Станева	
ГАБС	инж. Никос Гицас	
ИУП	арх. Николай Петков	
Геология и Хидрология	проф. Георги Франгов	
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов	

**“МЕТРОПОЛИТЕН” ЕАД**



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



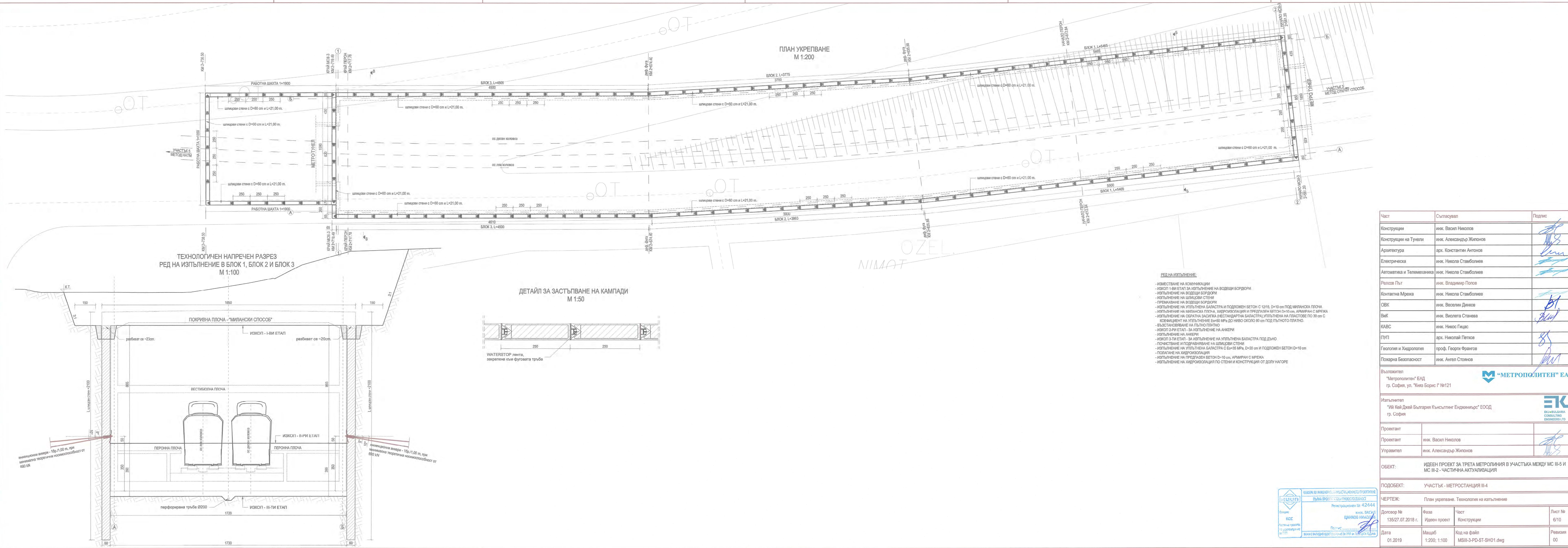
EJK-BULGARIA  
 CONSULTING  
 ENGINEERS LTD

ДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И С III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ

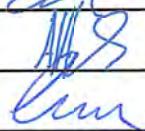
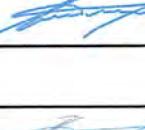
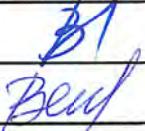
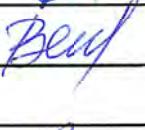
ЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-3 - съществуващ подлез

офреж на плоча на ниво покрив - съществуващ подлез

Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Част Конструкции	Лист № 5/10
Дата 01.2019	Машаб 1:200	Код на файл MSIII-3-PD-ST-SF05.dwg	Ревизия 00



ЦИЯ-С30/37 ПО БДС ЕН 1992-1-1:2005, W0.6 MPa  
МАНА B500B БДС 9252; 2007.  
РИТИЕ -min 5cm. ДО НОСЕЩА АРМИРОВКА.  
УПЛЪТНЯВАНЕ НА БЕТОНА ЧРЕЗ ВИБРИРАНЕ.  
И 5cm. СТРОИТЕЛНО НАДВИШЕНИЕ В СРЕДАТА НА ПЛОЧА  
НИ ТЕМПЕРАТУРИ ДА СЕ СГАЗВАТ НОРМАТИВНИТЕ ИЗИСКАВАНИЯ  
ЛЖИТЕЛНО ДА СЕ СВЕРЯТ С ПРОЕКТНИТЕ РАЗРАБОТКИ НА СТРОИТЕЛИ  
РЪБИ ДА СЕ ЗАЛОЖАТ В КОФРАЖА СЪГЛАСНО ЧЕРТЕЖА.  
**СЕ СЪГЛАСУВА С ПРОЕКТАНТА!**  
БЛОКОВЕТЕ, СТАНЦИЯТА, КИЛОМЕТРАЖЪТ И К.ГЛ.Р СА ПОДДЪРЖАНИ  
НОТО ЗАВЪРШВАНЕ ИЗПЪЛНЕНИЕТО НА КОНСТРУКЦИЯТА  
ХИДРОИЗОЛАЦИЯ НЕ СА ПРЕДМЕТ НА НАСТОЯЩИЯ ПРОДАДЕН

Част	Съгласувал	Подпис	
Конструкции	инж. Васил Николов		
Конструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов		
Архитектура	арх. Константин Антонов		
Електрическа	инж. Никола Стамболов		
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамболов		
Релсов Път	инж. Владимир Попов		
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамболов		
ОВК	инж. Веселин Динков		
ВиК	инж. Виолета Станева		
КАВС	инж. Никос Гицас		
ПУП	арх. Николай Петков		
Геология и Хидрология	проф. Георги Франгов		
Възложител "Метрополитен" ЕАД гр. София, ул. "Княз Борис I" №121			
 "МЕТРОПОЛИТЕН" ЕАД			
Изпълнител "Ий Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД гр. София			
 <b>EKJ-BULGARIA CONSULTING ENGINEERS LTD</b>			
Проектант			
Проектант	инж. Васил Николов		
Управител	инж. Александър Жипонов		
ОБЕКТ:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ		
ПОДОБЕКТ:	УЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-3		
ЧЕРТЕЖ:	Надлъжен разрез А-А		
Договор №	Фаза	Част	Лист №
135/27.07.2018 г.	Идеен проект	Конструкции	7/10
Дата	Машаб	Код на файл	Ревизия
01.2019	1:200	MSIII-3-PD-ST-LP01.dwg	00

ВАЖИ С ВАЛИДНО УДОСТОВЕРЕНИЕ ЗА ПОП ЗА ТЕКУЩА ГОДИНА

КАМАРА НА ИНЖЕНЕРНЕ С ИНВЕСТИЦИОННОТО ПРОЕКТИРАНЕ

ПЪЛНА ПРОЕКТИСКА ПРАВОСПОСОБНОСТ

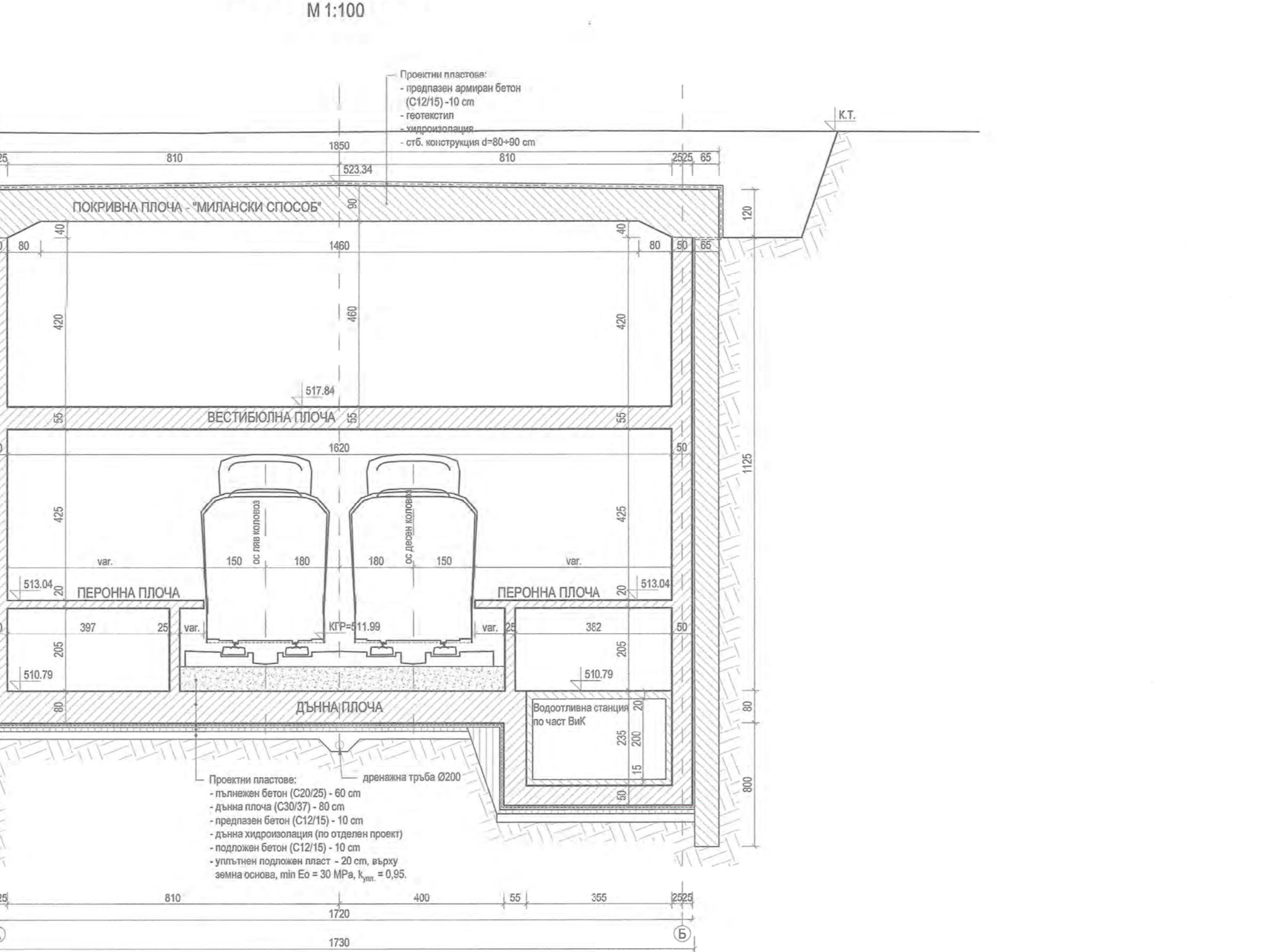
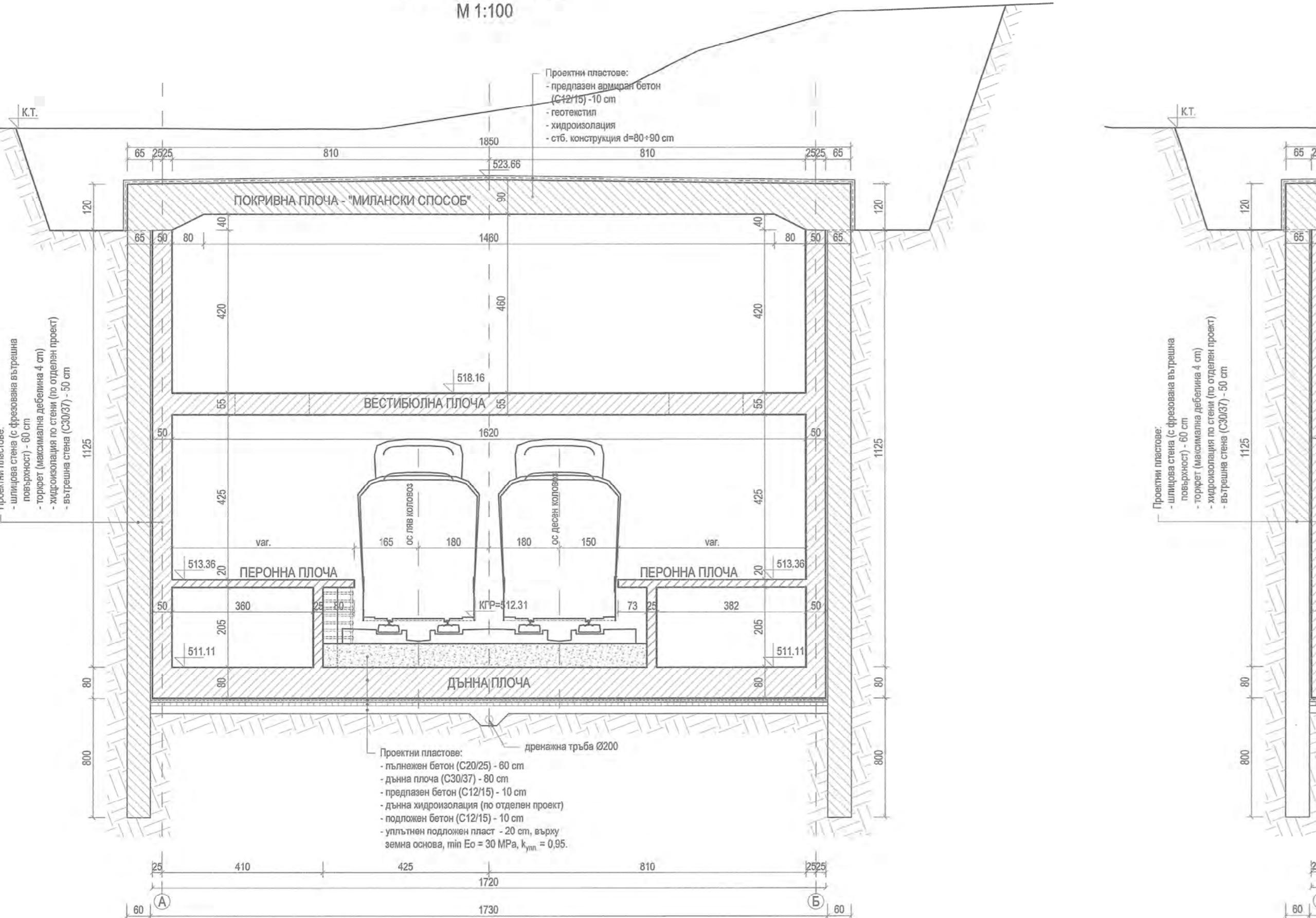
Регистрационен № 42444

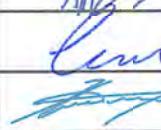
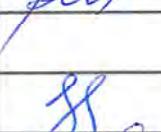
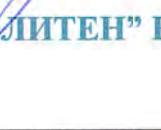
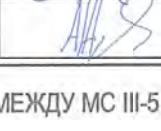
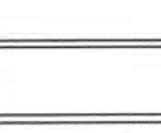
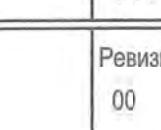
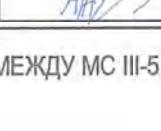
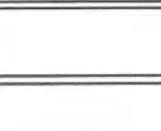
инж. ВАСИЛ  
ЦАНКОВ НИКОЛОВ

Подпись

ИМЯ:  
КСС  
на проекта:  
достоверение

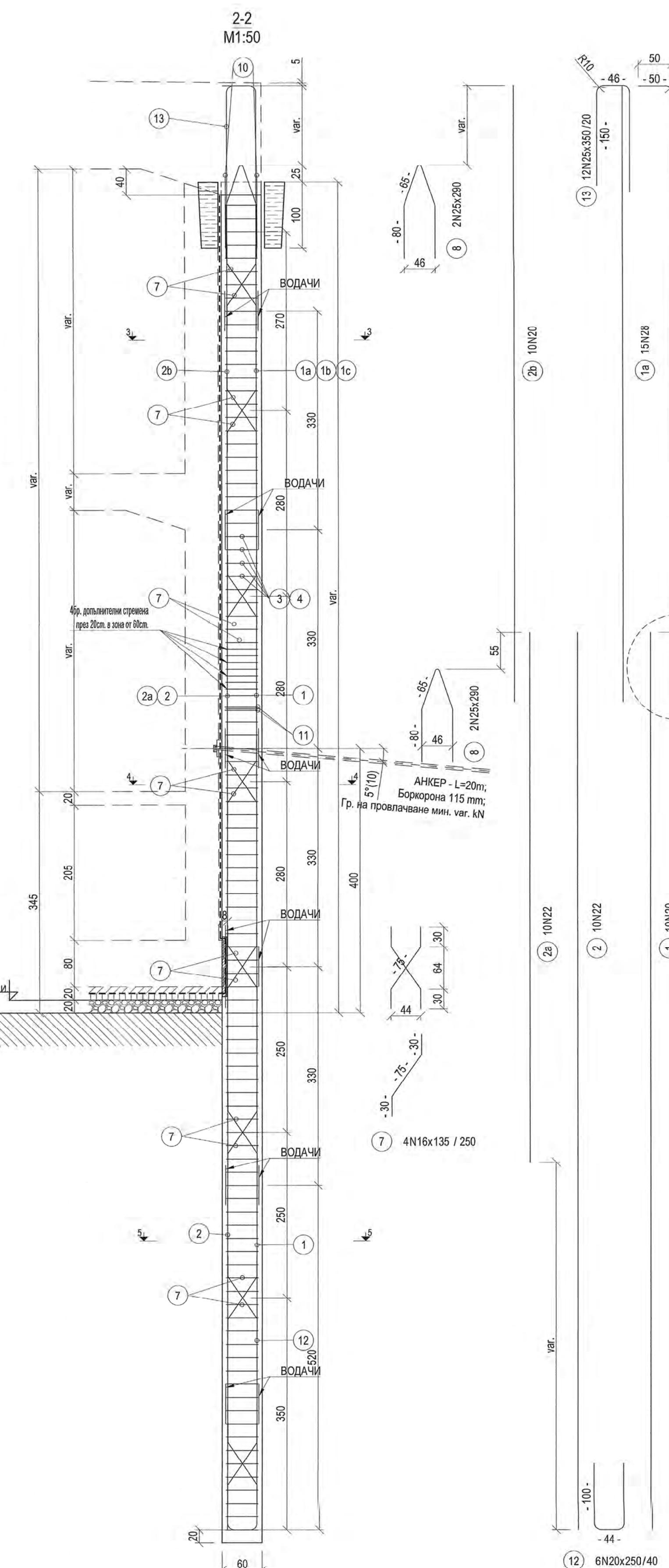
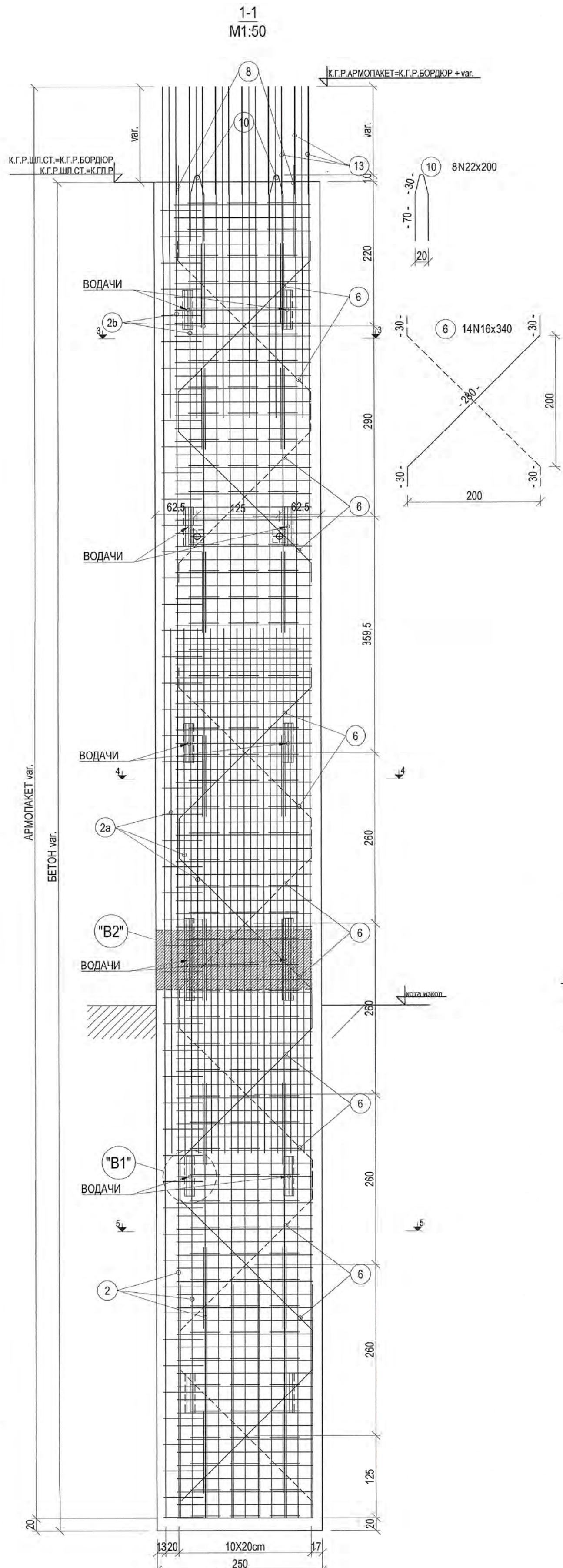
АПРЕЧЕН РАЗРЕЗ Б-Б  
М 1:100



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		
Релсов Път	инж. Владимир Попов		
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамбалиев		
ОВК	инж. Веселин Динков		
ВиК	инж. Виолета Станева		
КАВС	инж. Никос Гицас		
ПУП	арх. Николай Петков		
Геология и Хидрология	проф. Георги Франгов		
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов		
Възложител "Метрополитен" ЕАД гр. София, ул. "Княз Борис I" №121		"МЕТРОПОЛИТЕН" ЕАД	
Изпълнител "ИЙ Кей Джей България Кънсълтинг Енджикинърс" ЕООД гр. София		 EKJ=BULGARIA CONSULTING ENGINEERS LTD	
Проектант			
Проектант	инж. Васил Николов		
Управител	инж. Александър Жипонов		
ОБЕКТ:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ		
ПОДОБЕКТ:	УЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-3		
ЧЕРТЕЖ:	Напречен разрез Б-Б; В-В		
Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Част Конструкции	Лист № 8/10
Дата 01.2019	Мащаб 1:100	Код на файл MSIII-3-PD-ST-CS01.dwg	Ревизия 00

ИРАНЕ ПРИ СЪОТВЕТНИТЕ УСЛОВИЯ.  
СПЕЦИАЛНОСТИ!  
ПОВОЗ.  
АПРАВАТА НА ОБРАТНАТА ЗАСИПКА ДА СЕ ВОДОПОНИЖАВА!!!  
ДАТ ДАДЕНИ В ОТДЕЛЕН ПРОЕКТ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ!

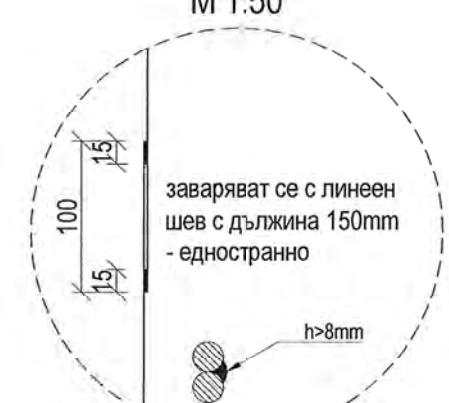
## АРМИРОВКА ЗА ШЛИЦОВИ СТЕНИ ТИП 1



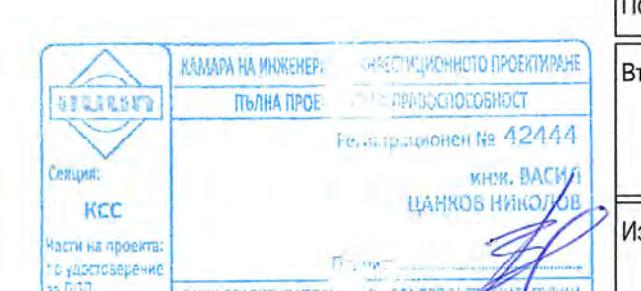
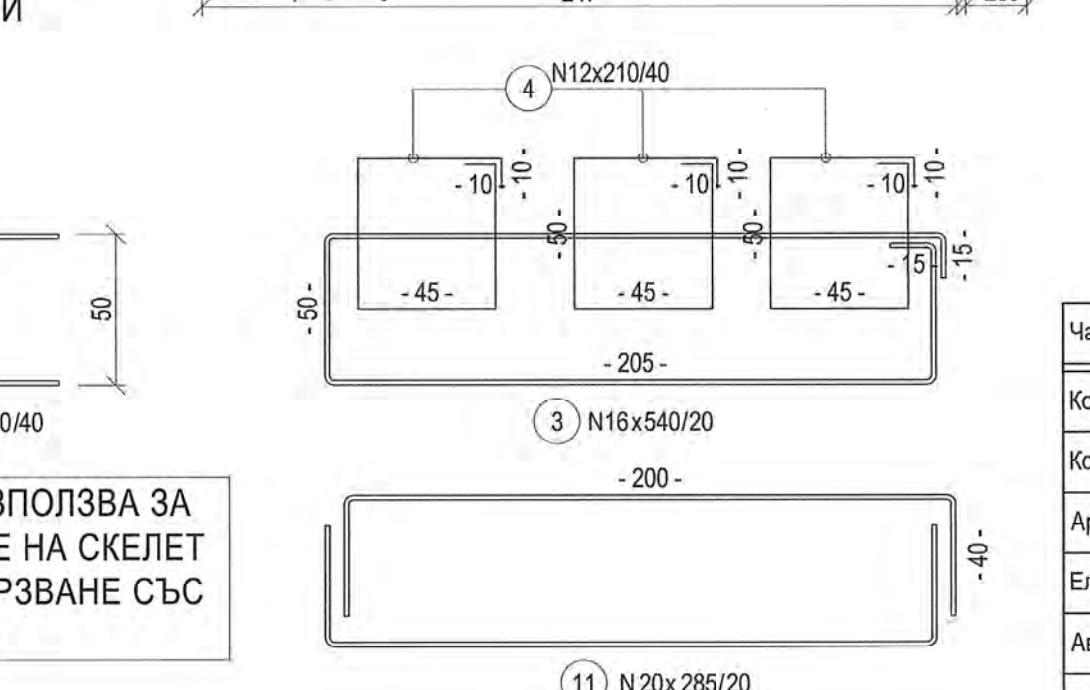
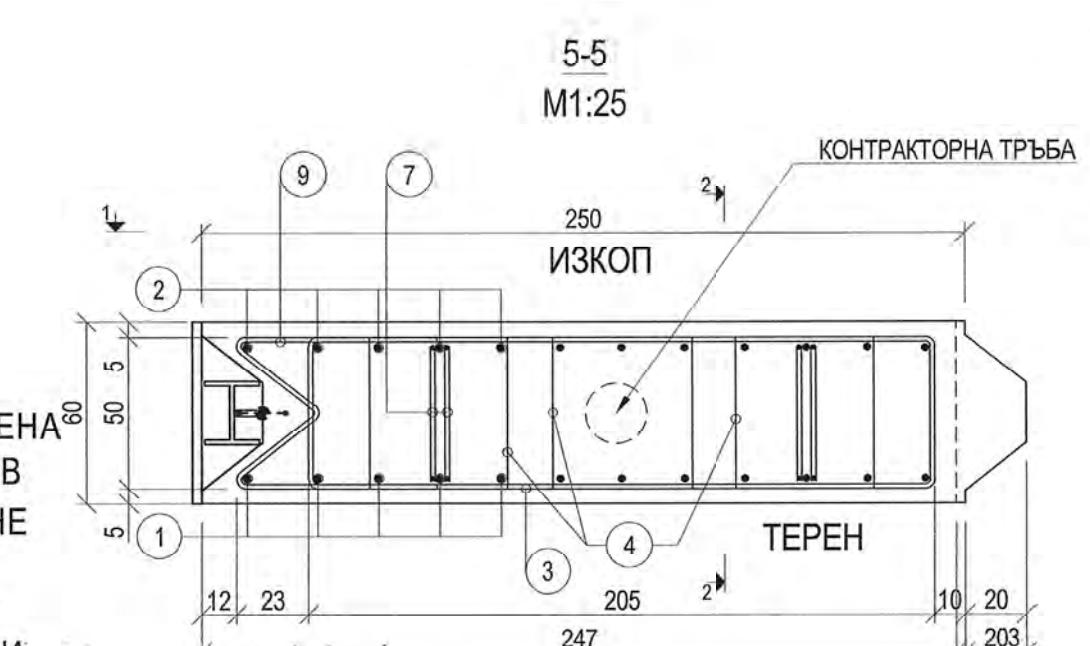
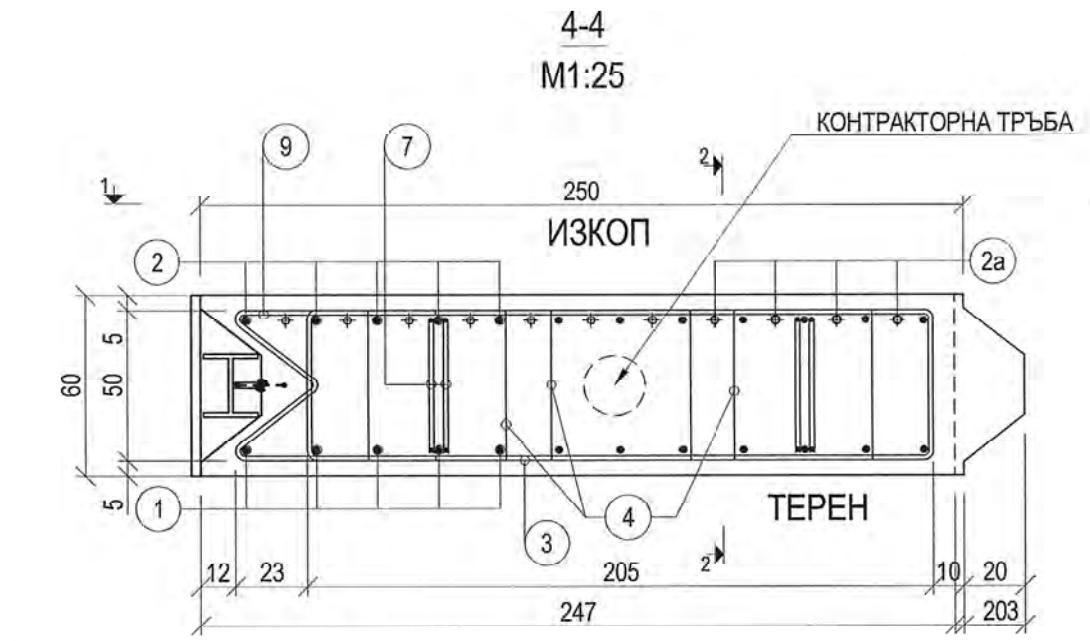
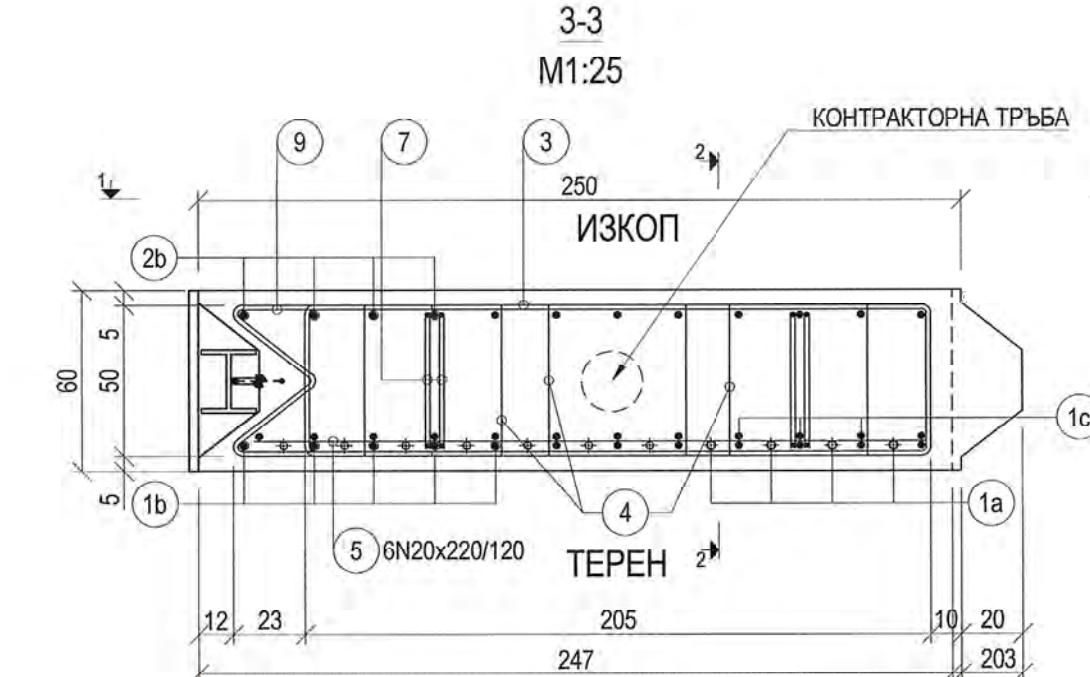
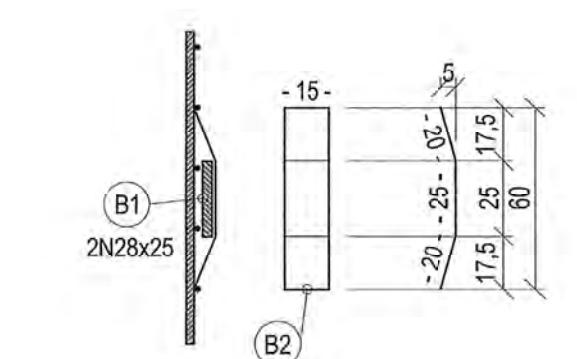
**ДОПЪЛНИТЕЛНИТЕ 4БР СТРЕМЕН  
3) ДА СЕ НАНИЖАТ И СЪБЕРАТ В  
ГОРИЯТ КРАЙ. СЛЕД ФИКСИРАНЕ  
НА ГОРНИЯТ АРМОПАКЕТ  
ПОЕТАПНО ДА СЕ ПОСТАВЯТ В  
ПРОЕКТНОТО ИМ ПОЛОЖЕНИЕ И  
ДА СЕ ЗАВАРЯТ!**

11) ДА СЕ ИЗПОЛЗВА ЗА  
ФИКСИРАНЕ НА СКЕЛЕТ  
А ПРИ СВЪРЗВАНЕ СЪС  
СКЕЛЕТ (В)

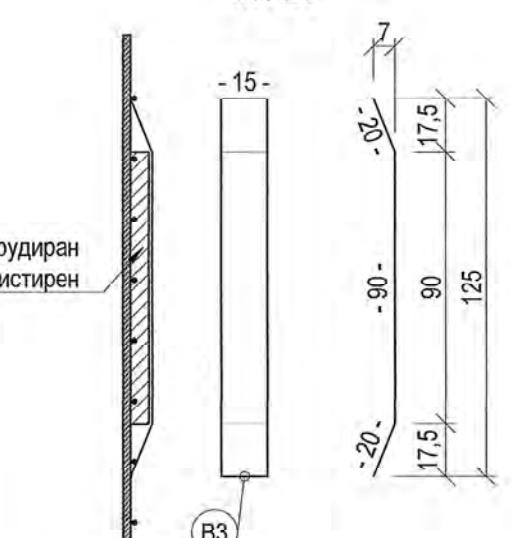
#### ДЕТАЙЛ "А" ЗА СНАЖДАНЕ СЪС ЗАВАРКА

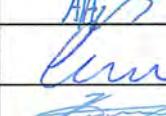
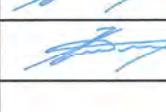
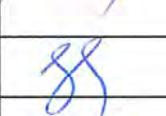
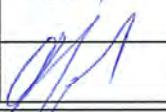
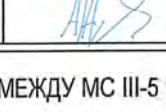
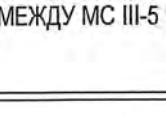


ДЕТАЙЛ "В1" ЗА ВОДАЧИ 18 БР.  
M1:25



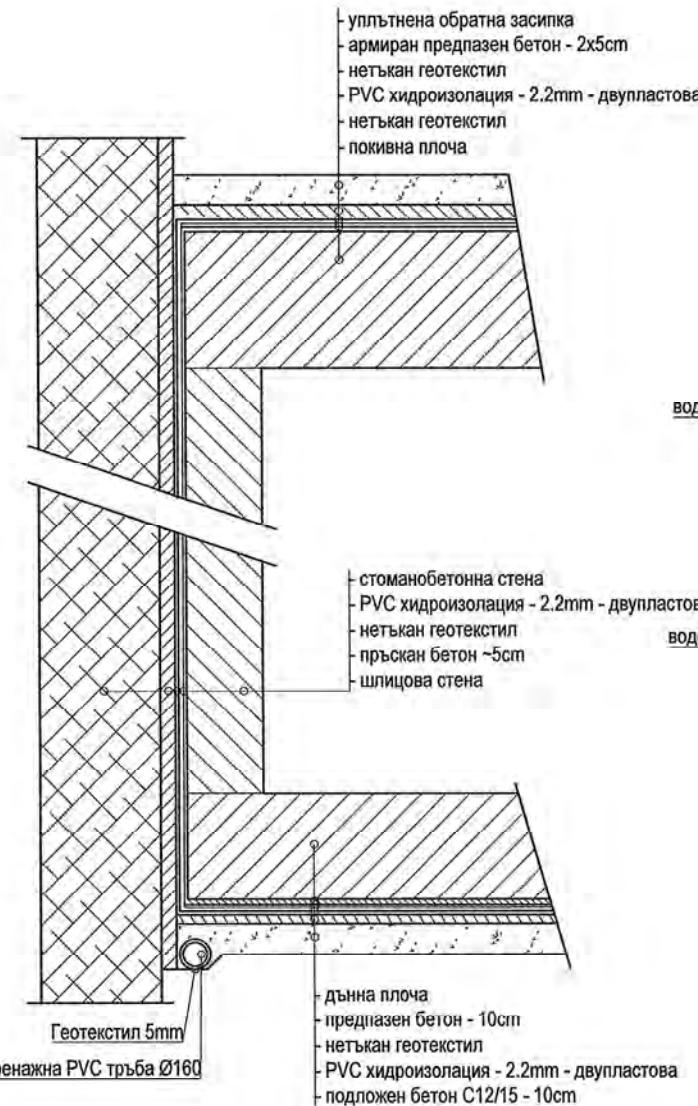
ДЕТАЙЛ "В2" ЗА ВОДАЧИ 2 БР.  
M1:25



част	Съгласувал	Подпис
Инструкции	инж. Васил Николов	
Инструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола Стамбoliев	
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамбoliев	
Пешков Път	инж. Владимир Попов	
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамбoliев	
БВК	инж. Веселин Динков	
МК	инж. Виолета Станева	
ABC	инж. Никос Гицас	
УП	арх. Николай Петков	
Гидрология и Хидрология	проф. Георги Франгов	
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов	
Заявлено от	"Метрополитен" ЕАД	 "МЕТРОПОЛИТЕН" ЕАД
Град	гр. София, ул. "Княз Борис I" №121	
Запълнител		
"Ий Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД		
Град	гр. София	EJK-BULGARIA CONSULTING ENGINEERS LTD
Проектант		
Проектант	инж. Васил Николов	
Правител	инж. Александър Жипонов	
БЕКТ:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ	
ОДОБЕКТ:	УЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-3	
ДЕРТЕЖ:	Типов армировъчен план на шлицова стена	
Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Лист № 9/10
ата	Машаб	Код на файл
01.2019	1:50; 1:25	MSIII-3-PD-ST-SR01.dwg
Ревизия		
		00

Детайли за хидроизолация на  
метростанция МС III-3

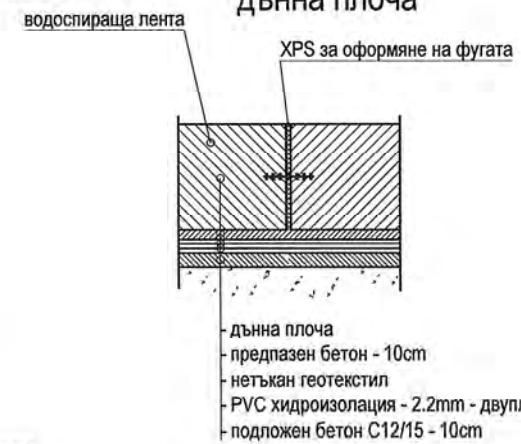
Напречен разрез  
конструкция



Дилатационна фуга  
покривна плоча



Дилатационна фуга  
дънна плоча



Дилатационна фуга  
стоманобетонна стена



Част	Съгласувал	Подпис
Конструкции	инж. Васил Николов	
Конструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола Стамбoliев	
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамбoliев	
Релсов Път	инж. Владимир Попов	
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамбoliев	
ОВК	инж. Веселин Динков	
ВиК	инж. Виолета Станева	
КАВС	инж. Никос Гицас	
ПУП	арх. Николай Петков	
Геология и Хидрология	проф. Георги Франгов	
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		
Проектант	инж. Васил Николов	
Управител	инж. Александър Жипонов	

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

ПОДОБЕКТ: УЧАСТЪК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-3

ЧЕРТЕЖ: Детайли за хидроизлоация

Договор №	Фаза	Част	Лист №
135/27.07.2018 г.	Идеен проект	Конструкции	10/10
Дата	Машаб	Код на файл	Ревизия
01.2019	1:50	MSIII-3-PD-ST-DT01.dwg	00