

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-4

РАЗДЕЛ: Конструкции на МС III-4

ЧАСТ: КОНСТРУКЦИИ

ФАЗА: ИДЕЕН ПРОЕКТ

Проектант: инж. Васил Цанков Николов



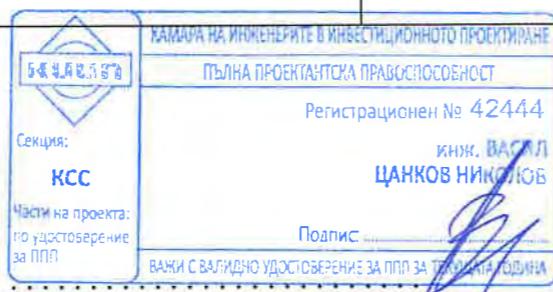
Януари 2019 г., Рев. 0

ТАБЛИЦА НА ИЗМЕНЕНИЯТА

Ревизия	Дата	Основание

СЪДЪРЖАНИЕ

№	Наименование на документа	Име на файла	Страница/ чертеж №
1.	Челен лист	MSIII-4-PD-ST-CP01.doc	1/17
2.	Съдържание	MSIII-4-PD-ST-CO01.doc	2/17
3.	Обяснителна записка	MSIII-4-PD-ST-EN01.doc	3/17
4.	Статически изчисления	MSIII-4-PD-ST-SC01.doc	8/17
5.	Количествена сметка	MSIII-4-PD-ST-QT01.doc	15/17
6.	Чертежи		
6.1.	Кофраж на плоча на ниво дъно	MSIII-4-PD-ST-SF01.dwg	1/10
6.2.	Кофраж на плоча на ниво перон	MSIII-4-PD-ST-SF02.dwg	2/10
6.3.	Кофраж на плоча на ниво вестибюл	MSIII-4-PD-ST-SF03.dwg	3/10
6.4.	Кофраж на плоча на ниво покрив	MSIII-4-PD-ST-SF04.dwg	4/10
6.5.	План укрепване. Технология на изпълнение	MSIII-4-PD-ST-SH01.dwg	5/10
6.6.	Надлъжен разрез А-А	MSIII-4-PD-ST-LP01.dwg	6/10
6.7.	Напречен разрез Б-Б; Г-Г; Д-Д; Е-Е	MSIII-4-PD-ST-CS01.dwg	7/10
6.8.	Напречен разрез В-В	MSIII-4-PD-ST-CS02.dwg	8/10
6.9.	Типов армировъчен план на шлицова стена	MSIII-4-PD-ST-SR01.dwg	9/10
6.10.	Детайли на хидроизолация	MSIII-4-PD-ST-DT01.dwg	10/10



Проектант:

инж. Васил Цанков Николов

ОБЯСНИТЕЛНА ЗАПИСКА

1. ОБЩА ЧАСТ

Предмет на настоящата проектна част е направата на външна и вътрешна конструкция на МС III-4. Тя е сътурирана под южното платно на бул. „Владимир Вазов“, встрии от коритото на р. Перловска, в непосредствена близост до ул. „Левски Вековен“. Началото на метростанцията е на km 3+645.00, а края на km 3+773.80. Обща дължина 128,80 m в т. ч. перон с дължина 105,00 m.

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

- БЛОК 1 – L = 51.05 m
- БЛОК 2 – L = 46.00 m
- БЛОК 3 – L = 31.65 m

Разстоянието между коловозите в цялата зона на станцията е 3,70 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 състои от шлицови стени ($d=60$ cm) и покривна плоча ($d=80\div90$ cm), изпълнена по “Мilanски 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 надлъжен 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 ~6,00 m. от терена. Предвижда се конструкцията да бъде хидроизолирана по дъно, 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=51,05 m. от km 3+645,00 до km 3+696,08

Външният габарит на БЛОК 1 е 18,00 m. Светлата ширина между вътрешните стени е 15,70 m. Разстоянието между ос ляв и ос десен коловоз е 3,70 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 геологичките 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. Натоварването е от подвижния състав на метрото, пълнежния бетон и от междинните площи (от оборудване, постоянен и временен товар).

Дебелина на засипката над покривната плоча на вестибюла е 1,80÷2,00 m.

Статическата схема на БЛОК 1 е три етажна кутия, затворена от три страни с корави възли 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.

На това ниво е предвиден и авариен изход, който излиза южно на станцията. Предвидено е неговата конструкция да бъде изпълнена в укрепен изкоп с подпорна стена берлински тип. Конструкцията на аварийния изход е както следва:

- дънна плоча – 60 cm;
- стоманобетонна вана – d=20 cm;
- покривна плоча – d=20 cm;
- стени – d=30 cm.

Растерът и разположението на стените в напречно направление е през 16,20 m.

Ниво подперон е с постоянна широчина от 3,80 m. Плочата на ниво перон е с дебелина 20 cm, разделена на две от подвижния състав на метрото. Като статическа схема те са еднопосочко армирани полета с конзола. Широчината им е постоянна, 4,55 m.

В края на станцията е ситуиран резервоара на водоотливното съоръжение (OBC), което осигурява изпомпването на водата от метростанцията.

2.1.2. БЛОК 2, L=46,00 m. от km 3+696,08 до km 3+742,12

Към БЛОК 2 са предвидени 2 входа, съобразени с актуалната регулация. Конструкцията на двата входа е отделена с фуга от тази на станцията.

Външният габарит на БЛОК 2 е 18,00 m. Светлата широчина между вътрешните стени е 15,70 m. Разстоянието между ос ляв и ос десен коловоз е 3,70 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 геологичките 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. Натоварването е от подвижния състав на метрото, пълнежния бетон и от междинните площи (от оборудване, постоянен и временен товар).

Ниво подперон е с широчина 3,80 m и светла височина 2,05 m. Пероните са с широчина 4,55 m. Светлата височина от перона до вестибюлна плоча е 4,25 m. Светлата височина от вестибюла до покривна плоча е 4,60 m.

Дебелина на засипката над покривната плоча на вестибюла е 1,80÷2,00 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 „Мilanски 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 cm, разделена на две от подвижния състав на метрото. Като статическа схема те са еднопосочко армирани полета с конзола.

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 16,20 m.

2.1.3. БЛОК 3, L = 31,65 m. от km 3+742,12 до km 3+773,80

Външният габарит на БЛОК 3 е 18,00 m. Светлата широчина между вътрешните стени е 15,70 m. Разстоянието между ос ляв и ос десен коловоз е 3,70 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 см;
- вестибюлна плоча – d=55 см;
- вътрешни стоманобетонни стени от дъно до покрив – d=50 см.

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. Натоварването е от подвижния състав на метрото, пълнежния бетон и от междинните площи (от оборудване, постоянен и временен товар).

Ниво подперон е с постоянна широчина от 3,80 м. Площата 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 им е постоянна, 4,55 м.

Дебелина на засипката над покривната плоча на вестибюла е $1,90 \div 2,00$ м.

Статическата схема на БЛОК 3 е три етажна кутия, затворена от три страни 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.

Вестибюлната плоча е безгребова с дебелина 55 см. Тя стъпва на вътрешните стени с дебелина 50 см и образува корав възел с тях. Раsterът и разположението на стените в напречно направление е през 16,20 м.

2.1.4. ПОДХОДИ ЗА МЕТРОСТАНЦИЯ

Подходите за метростанцията са два. Единият е от южния тротоар на бул. „Владимир Вазов“ – непосредствено до нея, а другият е от северния тротоар на булеварда и преминава под река „Перловска“.

Южният изход обслужва пътниците с два ескалатора, стълбище и един асансьор. Конструкцията му представлява стоманобетонна монолитна кутия отделена на фуга от метростанцията, изпълнен е в укрепен котлован с берлинска стена от стоманени пилоти (профили IPE 330 с дължина 14.00 м). За стълбището е предвидена стоманобетонна вана, която следва неговия наклон. Конструкцията се изпълнява със следните геометрични характеристики:

- дънна плоча – 50 см;
- стоманобетонна вана – d=40 cm;
- покривна плоча – d=50 cm;
- стени – d=30 cm.

Северният изход разполага с асансьор и стълбище. Конструкцията му представлява стоманобетонна монолитна кутия отделена на фуга от метростанцията. За стълбището е предвидена стоманобетонна вана, която следва неговия наклон. Поради преминаването на северния изход под речното корито, се предлага, в тази се част, той да бъде в изпълнение в два технологични етапа:

Първи етап – с дължина около 10,00 м, предвижда се изграждане на участъка, непосредствено до метростанцията. Реката ще се отклони посредством шпунтови стени, като се предвижда разрушаване на съществуваща стена на коритото на реката.

Втори етап – с дължина около 40,00 м. Изгражда се останалата част от подлеза, като реката се отклонява върху вече изградената част. За отбиването и се използват шпунтовите стени, които вече бяха включени в първия етап – демонтират се и се монтират на ново.

Конструкцията се изпълнява със следните геометрични характеристики:

- дънна плоча – 50 см;
- стоманобетонна вана – d=40 cm;
- покривна плоча – d=50 cm;
- стени – d=30 cm.

Непосредствено до южния изход, между него и метростанцията, е разположено въздушоводно тяло.

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 преподпира външната т.е. възпрепятства се преместванията й. Те са такива, каквито са реализирани при основното критично състояние. Вътрешната конструкция се изчислява чрез 3D самостоятелни модели. Плочите във МС 4 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. Дълбочината на изкопа за изпълнение на станцията е $\sim 15 \div 15,5$ м. Дебелината на почвената засипка върху покривната плоча варира от $\sim 1,80$ до $\sim 2,00$ м.

Принципи при разработване на проекта:

- Метростанцията се състои 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 „укрепвачи, носещи шлицови стени – мilanска 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: обща дължина 128,80 m, ширини 18,00 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 долн ръб вута + 20 см /които в последствие се разбиват/ е L1=21,00 m. На разстояние 300 см и 600 см от долн ръб дълна плоча, в два реда, се изпълняват инжекционни анкери с минимална теоретична носимоспособност от 620 kN.

Под Milanskата плоча се изпълнява основен изкоп до дълбочина ~12,75 m от долн 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 входовете, В.У. и т.н. ще се изпълнят в последствие.

3.2. ИНЖЕНЕРНОГЕОЛОДКИ ХАРАКТЕРИСТИКИ НА ЗЕМНАТА СРЕДА

Установени са 4 почвени пласта, както следва:

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

Мощността му се изменя от около 3,90 m до 4,20 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: $h = 1,30 \text{ m}$;
- 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 едири 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: $h = 6,70 \text{ m}$;
- 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 – Жълтокрафява 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: над 9,00 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): $c = 28 \text{ kPa}$.

3.3. ПОСЛЕДОВАТЕЛНОСТ НА ИЗПЪЛНЕНИЕ.

- Изместяване 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 долн ръб покривна плоча.
- Изпълнение на пласт баластра и подложен бетон с дебелина 10 см под покривната плоча.
- Армиране и бетониране на покривната плоча.
- Полагане на хидроизолация върху покривната плоча и защитен армиран бетон върху X.I.
- Изпълнение на обратна засипка върху Milanskата 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 400 см от дъно изкоп, за направа на инжекционни анкери, и направа на анкери.

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“
 Подобект: УЧАСТЪК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-4
 Раздел: Конструкции на МС III-4
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

- Основен изкоп под Миланска плоча до ниво 40 cm под долн ръб фундамент. При поетапното изпълнение на изкопа шлицовите стени се фрезоват и, ако е необходимо се полага торкет за основа на хидроизолацията.
- 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 cm. Горният им ръб следва наклона на глава релса и е базов - спрямо него се определя нивото на бетониране на шлицовите стени. Горните 20 cm от излетите шлицови стени се разбиват, като по този начин се достига нивото на долн ръб вуга 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 „П“-образна рамка с корави възли, съставена от шлицовите стени и покривната плоча. Взаимодействието на шлицовите стени и почвата е на принципа „рамка, запъната в еластична среда“ и коефициент на леглото за хоризонтални натоварвания, изменящ се по линеен закон $-kz = 6\ 000 \text{ kN/m}^3/\text{m}$. 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 нива 300 и 600 cm от долн ръб дънна плоча.

Критичното състояние за външната укрепваща конструкция е при изцяло изпълнен вътрешен изкоп за дънната плоча на станцията, изпълнени инжекционни анкри 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

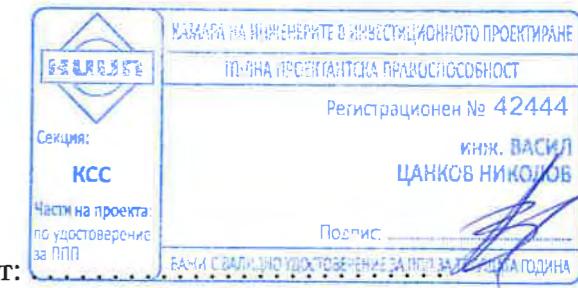
- бетон C30/37 – W 0.6 MPa – за стени и площи;
- бетон C12/15 – подложен, защитен и пълнежен бетон;

- армировъчна стомана B500 B с $f_y = 500 \text{ MPa}$;
- конструктивна стомана S235JR по EN 10025-2.

5.2.

ЗА ВЪНШНА КОНСТРУКЦИЯ

- бетон C30/37 – W 0.6 MPa – за шлицови 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.



Проектант:

инж. Васил Цанков 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	γ_c	g_c	γ_f	g_d
[m]	[kN/m³]	[kN/m²]	[-]	[kN/m²]

отчита се автоматично от изчислителния софтуер

0.2	23.0	4.6	1.35	6.2
-	-	0.5	1.35	0.7
2.0	21.5	43.0	1.35	58.1

1.1.2. Променливи товари

- Равномерно разпределен товар от пътен трафик

q_c	γ_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	γ_c	g_c	γ_f	g_d
[m]	[kN/m³]	[kN/m²]	[-]	[kN/m²]

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	γ_q	q_d
-	-	5.0

q_c	γ_q	q_d
-	-	1.5

d	γ_c	g_c	γ_f	g_d
[m]	[kN/m³]	[kN/m²]	[-]	[kN/m²]

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
-	-	5.0	1.35	7.5

1.3. Перонна плоча

1.3.1. Постоянни товари

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

d	γ_c	g_c	γ_f	g_d
[m]	[kN/m³]	[kN/m²]	[-]	[kN/m²]

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
-	-	5.0	1.35	7.5

1.3.2. Променливи товари

- Равномерно разпределен полезен товар кат.C3

d	γ_c	g_c	γ_f	g_d
[m]	[kN/m³]	[kN/m²]	[-]	[kN/m²]

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. Дънна плоча

1.4.1. Постоянни товари

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

d	γ_c	g_c	γ_f	g_d
[m]	[kN/m³]	[kN/m²]	[-]	[kN/m²]

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

q_c	γ_q	q_d
-	-	30.0

q_c	γ_q	q_d
-	-	1.5

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

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

z_i - Дебелина на почвения слой

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

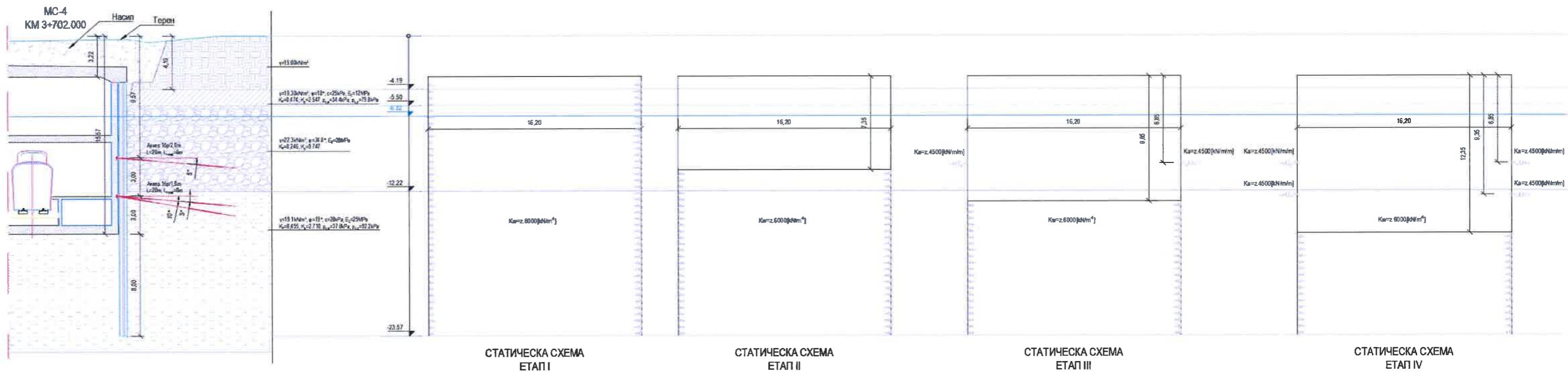
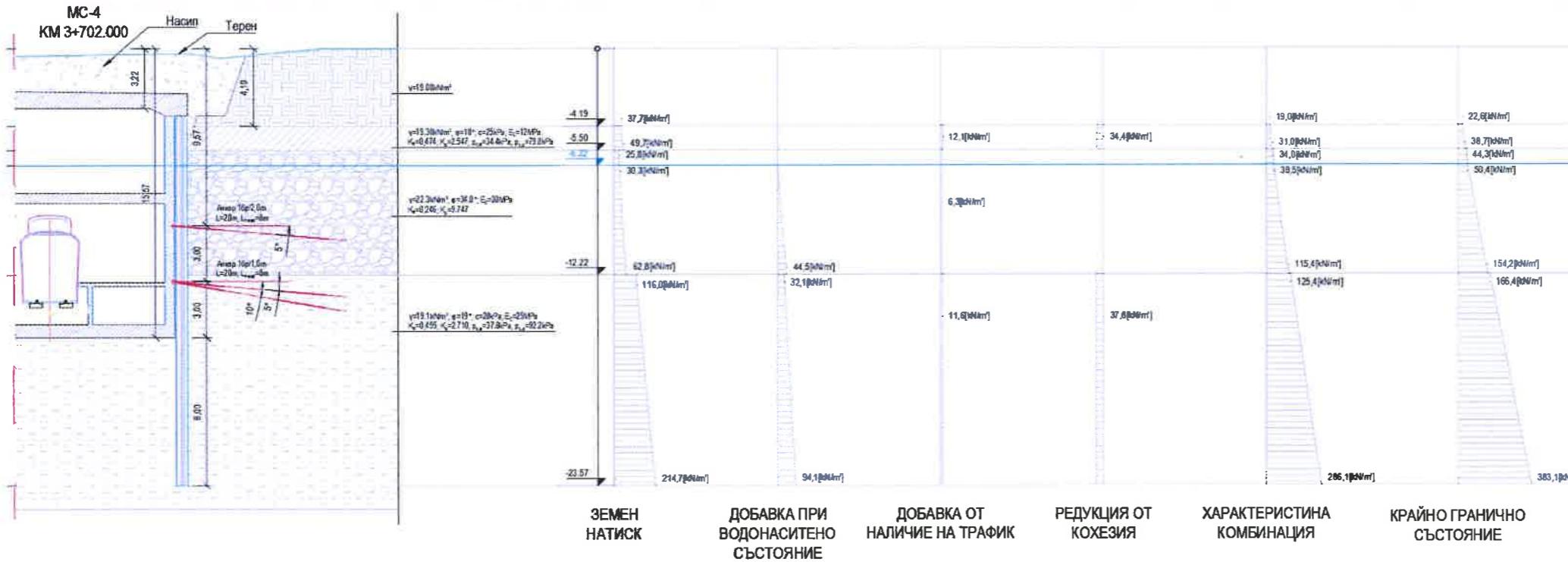
$z_{w,i,k}$ - Дълбочина на край водно ниво

<p

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-4
 Раздел: Конструкции на МС III-4
 Фаза: Идеен проект

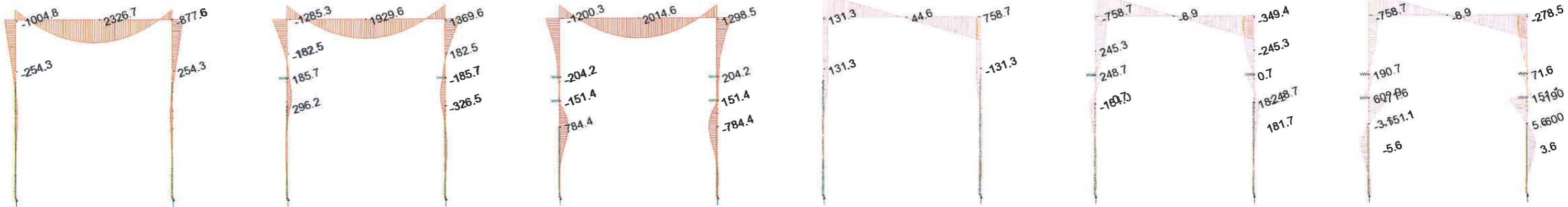
Част: Конструкции

3. Укрепване на изкоп и външна конструкция



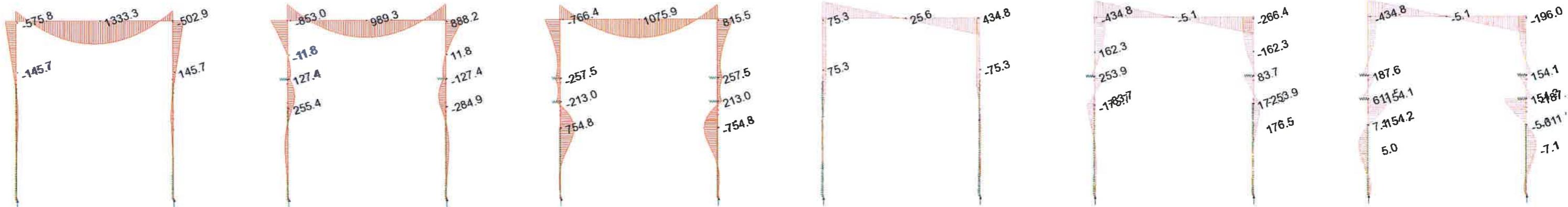
3.1. Крайно гранично товарно състояние при наличие на трафик

Разрезни усилия от огъващи моменти в рамката

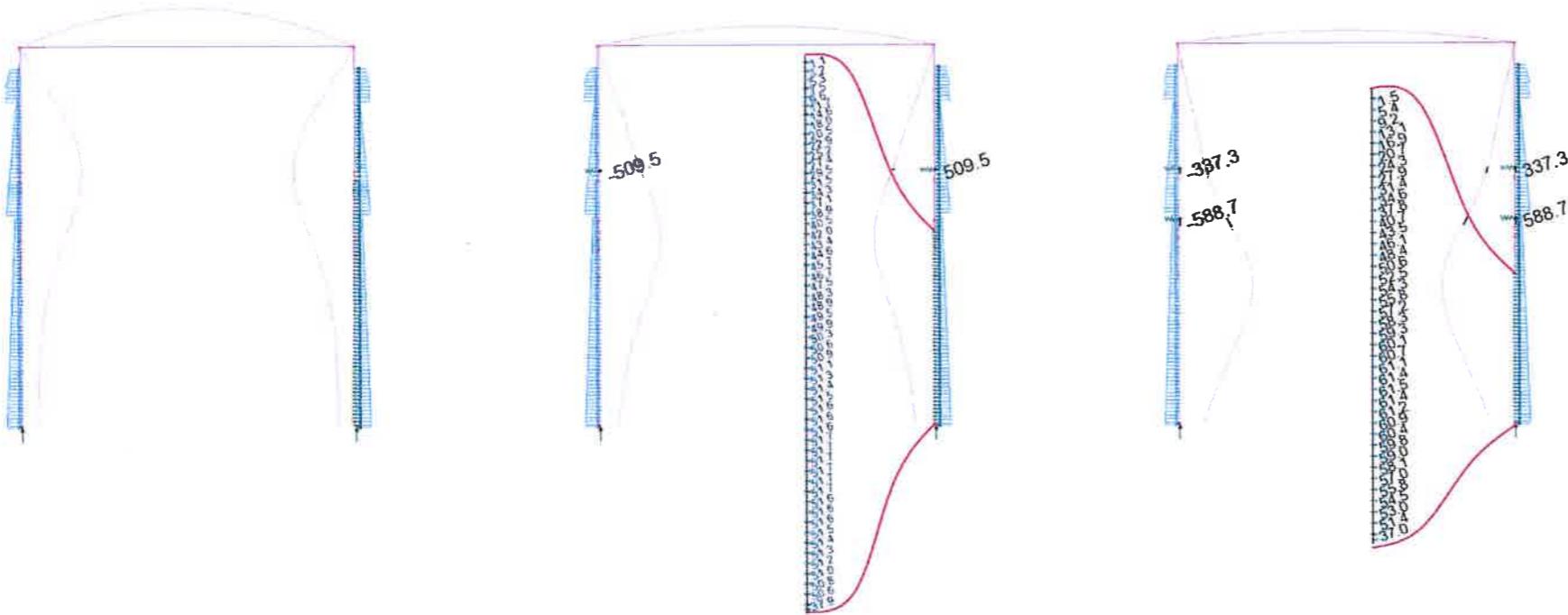


3.2. Крайно гранично товарно състояние без наличие на трафик

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-4
 Раздел: Конструкции на МС III-4
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

3.3. Достатъчност на дълбочина на забиване

Ниво на дъно изкоп

Водно ниво в зона на изкоп

$$z_{ex} = 15.57 \text{ [m]}$$

$$z_{ex,w} = 18.07 \text{ [m]}$$

Слой	γ_i	$\gamma_{s,i}$	ϕ_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/m ³]	[kN/m ³]	[°]	[kN/m ²]			[m]	[m]	[m]	[kN/m ³]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	[m]	[m]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	
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	34.4	79.8	0.0	0.0	12.1	0.0	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	8.00	8.00	0.0	37.8	92.2	0.0	414.1	11.6	0.0	5.5	0.0	-94.1

Обща сила от пасивен натиск

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

$$E_p = 2018 \text{ [kN/m}^2]$$

$$\gamma_p = 1.00$$

Коефициент на сигурност за почва

Излисителна стойност на пасивния земен натиск

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

$$E_{p,d} = 2018 \text{ [kN/m}^2]$$

$$R_p = 1861 \text{ [kN/m}^2]$$

Коефициент на сигурност

$$E_{p,d} / R_p = 1.08 > 1$$

Ниво на дъно изкоп

$$z_{ex} = 12.07 \text{ [m]}$$

Водно ниво в зона на изкоп

$$z_{ex,w} = 23.07 \text{ [m]}$$

Слой	γ_i	$\gamma_{s,i}$	ϕ_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/m ³]	[kN/m ³]	[°]	[kN/m ²]			[m]	[m]	[m]	[kN/m ³]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	[m]	[m]	[kN/m ²]	[kN/m ²]	
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	34.4	79.8	0.0	0.0	12.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3	22.3	12.3	34.8	0.0	0.246	9.747	0.00	0.15	0.15	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	32.6	6.3	0.0	0.0	0.0
4	19.1	9.1	19.0	28.0	0.455	2.710	0.15	11.50	11.35	3.3	37.8	92.2	9.1	596.6	11.6	0.0	0.5	0.0	-8.6

Обща сила от пасивен натиск

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

$$E_p = 4437 \text{ [kN/m}^2]$$

$$\gamma_p = 1.00$$

Коефициент на сигурност за почва

Излисителна стойност на пасивния земен натиск

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

$$E_{p,d} = 4437 \text{ [kN/m}^2]$$

$$R_p = 2312 \text{ [kN/m}^2]$$

Коефициент на сигурност

$$E_{p,d} / R_p = 1.92 > 1$$

3.4. Носимоспособност на анкери

Дълбочина на анкер

Диаметър на анкер

Корен на анкера

Тъгъл 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 за метър линеен

Отстояние между анкери

Анкерна сила

за свързани почви -
 $z_{anc} = 14.32 \text{ [m]}$
 $d_{anc} = 0.25 \text{ [m]}$
 $L_k = 8.00 \text{ [m]}$
 $\phi_4 = 19 \text{ [°]}$
 $\gamma_4 = 19.1 \text{ [kN/m}^3]$
 $c_4 = 28.0 \text{ [kN/m}^2]$
 $k_m = 1.0$
 $R_{anc} = 620 \text{ [kN]}$
 $f_{anc} = 589 \text{ [kN/m]}$
 $a_{anc} = 1.0 \text{ [m]}$
 $F_{anc} = 589 \text{ [kN]}$

Коефициент на сигурност

$$k = E_p / R_p = 1.05 > 1$$

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

$F_{w,L}$	$F_{w,M}$	$F_{w,R}$	$F_w = \sum F_{w,i}$
[kN]	[kN]	[kN]	[kN]
38127.95	57036.9	62492.6	157657.5

4.2. Собствено тегло на конструкцията

$F_{sw,L}$	$F_{sw,M}$	$F_{sw,R}$	$F_{sw} = \sum F_{sw,i}$
[kN]	[kN]	[kN]	[kN]
42269.66	57735.8	65514.8	165520.3

4.3. Собствено тегло на настилката

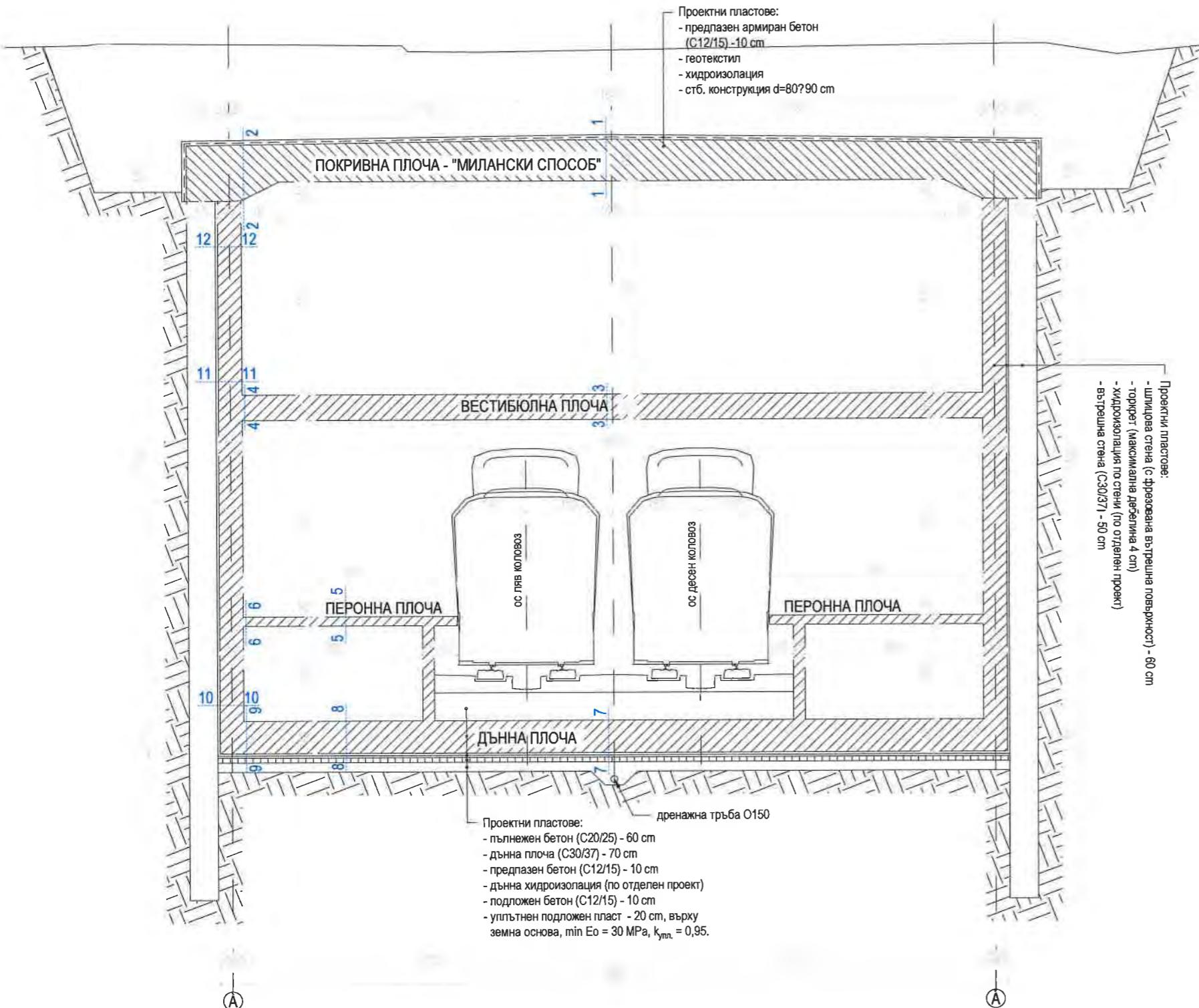
$F_{f,L}$	$F_{f,M}$	$F_{f,R}$	$F_f = \sum F_{f,i}$
[kN]	[kN]	[kN]	[kN]
2070.69	2837.5	3062.8	7971.0

4.4. Собств. тегло на пълнежен и предпазен бетон

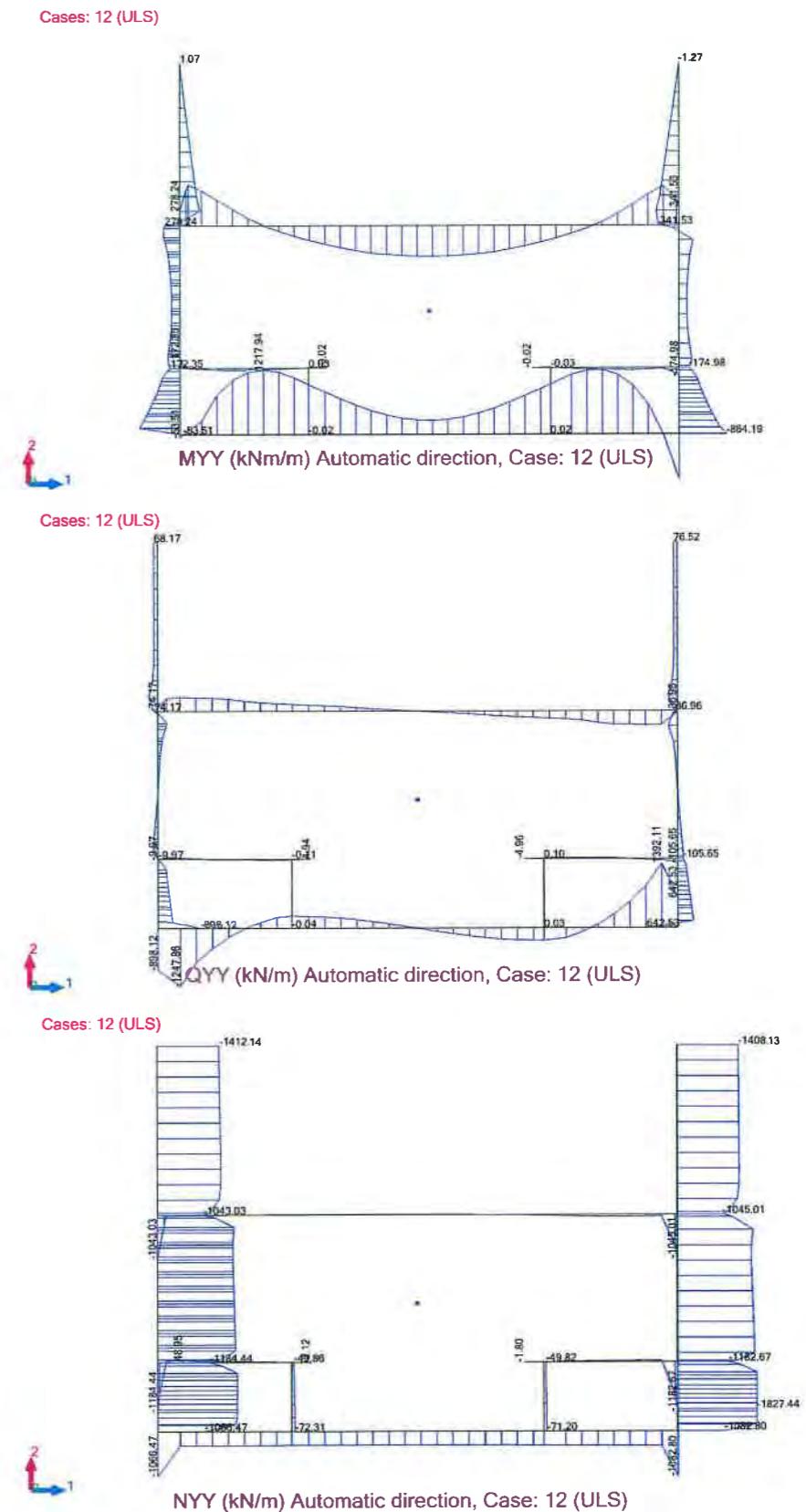
$F_{fc,L}$	$F_{fc,M}$	$F_{fc,R}$	$F_{fc} = \sum F_{fc,i}$
[kN]	[kN]	[kN]	[kN]
6242.89	9227.4	10184.6	25654.9</

5. Метростанция III - 04

5.1. Типов напречен разрез



5.2. Диаграми на разрезните усилия



6. Оразмеряване

Общи оразмерителни параметри

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

Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-4

Раздел: Конструкции на МС III-4

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	0.000	0.055	0.128	0.128	2.981	0.40	0.007	219.3	137	0.001	0.145
	662	652						10.0	22	380	3801						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	0.000	0.056	0.120	0.120	1.676	0.40	0.004	230.3	138	0.001	0.153
	373	363						10.0	16	201	2011						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

КАМАРКА НА ИНЖЕНЕРИТЕ В ИНВЕСТИЦИОННОТО ПРОЕКТИРАНЕ	
ПЪЛНА ПРОЕКТАНСКА ПРАВОСПОСОБНОСТ	
Регистрационен № 42444	
Секция:	инж. ВАСИЛ ЦАНКОВ НИКОЛОВ
КСС	Подпись: ВАСИЛ СВИЛДНО УДОСТОВЕРЕНИЕ ЗА ПРИЕМКАТА ГОДИНА
Частта на проекта: по удостоверение за ППЛ	Проектант:

инж. Васил Цанков Николов

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“
 Подобект: УЧАСТЪК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-4
 Раздел: Конструкции на МС III-4
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

КОЛИЧЕСТВЕНА СМЕТКА

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
	КОНСТРУКЦИЯ НА МЕТРОСТАНЦИЯТА с L=127,50 m		
1	Укрепване на изкопа		
1.1.	Водещи бордюри за шлицови стени (чифт) – 100x30 см	m'	224
1.2.	Шлицови стени с дебелина 60 см и дължина 21.00 m	m ²	4696
1.4.	Почистване и изглаждане на шлицовите стени преди полагане на хидроизолацията	m ²	3466
1.5.	Анкери с носимоспособност 620 kN - за укрепв. на шл. стени	бр.	360
2	Земни работи		
2.1.	Изкоп до горен ръб шлицови стени	m ³	9627
2.2.	Основен изкоп под Миланска плоча за изпълнение на вътрешната конструкция	m ³	26158
2.3.	Обратна засипка с уплътняване	m ³	6685
2.4.	Полагане на 20 см уплътнена баластра под подложен бетон с Eo=35MPa	m ³	483
3	Кофражни работи		
3.1.	Челен кофраж за дънна плоча и кофраж за ОВС	m ²	167
3.2.	Кофраж за ограждащи стени - едностраниен	m ²	2961
3.3.	Кофраж за вътрешни стени	m ²	1253
3.4.	Кофраж за перонни площи	m ²	1138
3.5.	Кофраж за вестибюлна плоча - включително скеле	m ²	1651
3.6.	Кофраж за стълбища	m ²	104
3.7.	Кофраж за покривна почва - включително скеле	m ²	2009
3.8.	Челен кофраж за покривна плоча	m ²	372

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
4	Армировъчни работи		
4.1.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - дънна плоча	kg.	163156
4.2.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - перонни площи	kg.	49180
4.3.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B- вестибюлна плоча	kg.	175073
4.4.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B- покривна плоча	kg.	317601
4.5.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B- стени, вътрешна конструкция	kg.	430624
4.6.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B- шлицови стени	kg.	754927
5	Бетонови работи		
5.1.	Подложни бетони C12/15	m ³	249
5.2.	Зашитни бетони за хидроизолация на дънна плоча C12/15	m ³	237
5.3.	Зашитни бетони за хидроизолация на покривна плоча C12/15	m ³	255
5.4.	Бетон за дънна плоча C30/37	m ³	1650
5.5.	Бетон за стени C30/37	m ³	3669
5.6.	Бетон за перонни площи C30/37	m ³	248
5.7.	Бетон за вестибюлна плоча C30/37	m ³	1087
5.8.	Бетон за покривна плоча C30/37	m ³	2325
5.9.	Бетон за стълбища C30/37	m ³	20
5.10.	Пълнежен бетон под релсовия път C20/25	m ³	635
5.11.	Бетон за шлицови стени C30/37	m ³	5555
6	Други		
6.1.	Хидроизолация под дънна плоча	m ²	2390
6.2.	Хидроизолация на стени	m ²	3747
6.3.	Хидроизолация над покривна плоча - включително геотекстил	m ²	2940
6.4.	Хидроизолация за деформационни фуги	m'	125
6.5.	Зашита на хидроизолация - странична при покривна плоча	m ²	382
6.6.	Възстановяване на инфраструктура	m ²	3500

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-4
 Раздел: Конструкции на МС III-4
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
	КОНСТРУКЦИЯ НА СЕВЕРЕН ИЗХОД		
1	Укрепване на изкопа с Шпунтова стена		
	ЕТАП 1		
1.1.	Шпунтова стена: Метален профил с $W_y = 1155\text{cm}^3 \times 8\text{m}$	m'	26
1.2.	Шпунтова стена: Метален профил с $W_y = 1155\text{cm}^3 \times 14\text{m}$	m'	13
1.3.	Метален профил UPN 180 x 12 m	бр.	1
1.4.	Торкрет-бетон с $d=5\text{cm}$ и мрежи ф6 15/15 см	m ²	385
	ЕТАП 2		
1.1.	Торкрет-бетон с $d=5\text{cm}$ и мрежи ф6 15/15 см	m ²	208
2	Земни работи		
	ЕТАП 1		
2.1.	Изкоп в укрепен котлован	m ³	562
2.2.	Обратна засипка с уплътняване	m ³	309
2.3.	Полагане на 20 cm уплътнена баластра под подложен бетон с $E_o=35\text{MPa}$	m ³	12
	ЕТАП 2		
2.1.	Изкоп в укрепен котлован	m ³	5897
2.2.	Обратна засипка с уплътняване	m ³	3564
2.3.	Полагане на 20 cm уплътнена баластра под подложен бетон с $E_o=35\text{MPa}$	m ³	94
3	Кофражни работи		
3.1.	Кофраж за стоманобетонни стени, едностраниен	m ²	36
3.2.	Кофраж за стоманобетонни стени, двустранен	m ²	1319
3.3.	Кофраж за площи, включително скеле	m ²	433
4	Армировъчни работи		
4.1.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - дънна плоча	kg.	47445
4.2.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - стени	kg.	47888
4.3.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - покривни площи	kg.	32808

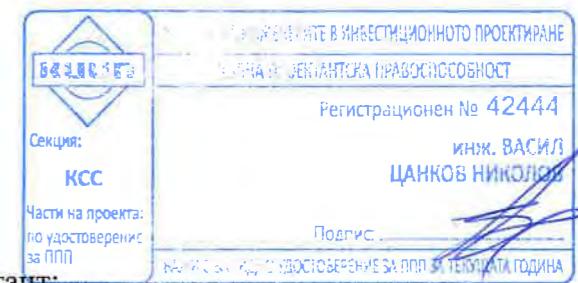
№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
5	Бетонови работи		
5.1.	Подложен бетон за дънна плоча C12/15	m ³	45
5.2.	Бетон за дънна плоча C25/30	m ³	310
5.3.	Бетон за стоманобетонни стени C25/30	m ³	186
5.4.	Бетон за покривни площи C25/30	m ³	215
6	Други		
6.1.	Хидроизолация под дънна плоча	m ²	595
6.2.	Хидроизолация на стени - включително защита	m ²	834
6.3.	Хидроизолация над покривна плоча - включително геотекстил	m ²	417
6.4.	Хидроизолация за деформационни фуги	m'	23
	КОНСТРУКЦИЯ НА ЮЖЕН ИЗХОД		
1	Укрепванена изкопа с "Берлинска стена"		
1.1.	Метален профил IPE 330 x 14m	бр.	51
1.2.	Метален профил UPN 350 x 54m	бр.	1
1.3.	Дървена обшивка с талпи с дебелина 5cm	m ²	324
1.4.	Торкрет-бетон с $d=5\text{cm}$ с армировъчни мрежи	m ²	324
2	Земни работи		
2.1.	Изкоп в укрепен котлован	m ³	2660
2.2.	Обратна засипка с уплътняване	m ³	44
2.3.	Полагане на 20 cm уплътнена баластра под подложен бетон с $E_o=35\text{MPa}$	m ³	43
3	Кофражни работи		
3.1.	Кофраж за стоманобетонни стени, едностраниен	m ²	368
3.2.	Кофраж за стоманобетонни стени, двустранен	m ²	257
3.3.	Кофраж за площи, включително скеле	m ²	201
4	Армировъчни работи		
4.1.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - дънна плоча	kg.	89675
4.2.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - стени	kg.	42787
4.3.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - покривни площи	kg.	19685

Обект: „Идеен проект за трета метролиния в участъка между МС III-5 и МС III-2 – частична актуализация“
 Подобект: УЧАСТЬК – МЕТРОСТАНЦИЯ III-4
 Раздел: Конструкции на МС III-4
 Фаза: Идеен проект

Част: Конструкции

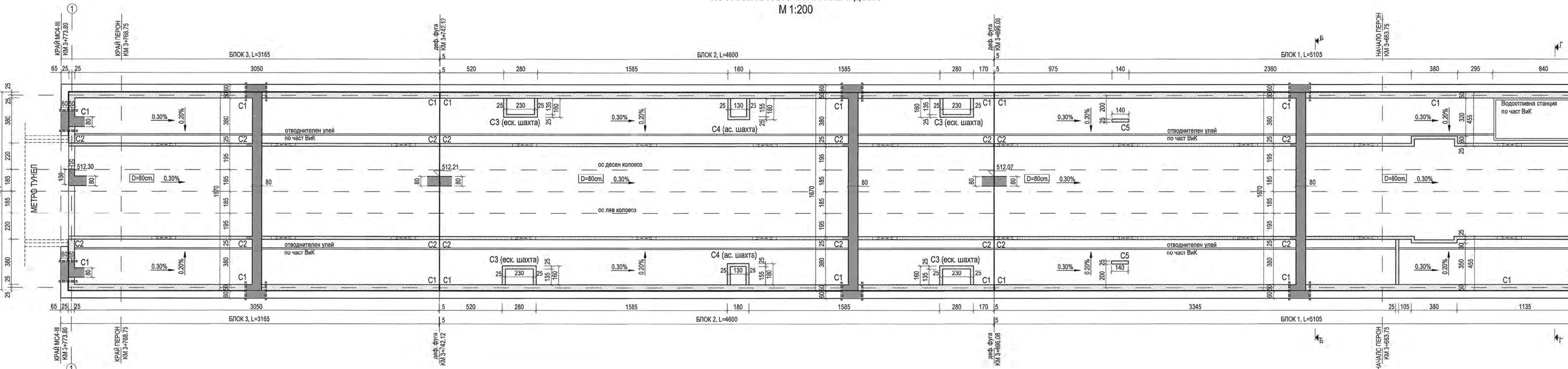
№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
5	Бетонови работи		
5.1.	Подложен бетон за дънна плоча C12/15	m ³	88
5.2.	Бетон за дънна плоча C25/30	m ³	586
5.3.	Бетон за стоманобетонни стени C25/30	m ³	166
5.4.	Бетон за покривни площи C25/30	m ³	129
6	Други		
6.1.	Хидроизолация под дънна плоча	m ²	508
6.2.	Хидроизолация на стени - включително защита	m ²	250
6.3.	Хидроизолация над покривна плоча - включително геотекстил	m ²	216
6.4.	Хидроизолация за деформационни фути	m'	40
КОНСТРУКЦИЯ НА АВАРИЕН ИЗХОД			
1	Укрепванена изкопа с "Берлинска стена"		
1.1.	Метален профил IPE 330 x 12m	бр.	9
1.2.	Метален профил IPE 330 x 10m	бр.	9
1.3.	Метален профил UPN 350 x19m	бр.	1
1.4.	Дървена обшивка с талпи с дебелина 5cm	m ²	60
1.5.	Торкрет-бетон с d=5cm с армировъчни мрежи	m ²	60
2	Земни работи		
2.1.	Изкоп в укрепен котлован	m ³	192
2.2.	Обратна засипка с уплътняване	m ³	7
2.3.	Полагане на 20 cm уплътнена баластра под подложен бетон с Eo=35MPa	m ³	4
3	Кофражни работи		
3.1.	Кофраж за стоманобетонни стени, едностраниен	m ²	47
3.2.	Кофраж за стоманобетонни стени, двустранен	m ²	49
3.3.	Кофраж за площи, включително скеле	m ²	25
4	Армировъчни работи		
4.1.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - дънна плоча	kg.	2187
4.2.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - стени	kg.	1984
4.3.	Армировъчна стомана за конструкция B500 B - покривни площи	kg.	1009

№ по ред	Видове работи	Ед. мярка	Количество
5	Бетонови работи		
5.1.	Подложен бетон за дънна плоча C12/15	m ³	4
5.2.	Бетон за дънна плоча C25/30	m ³	14
5.3.	Бетон за стоманобетонни стени C25/30	m ³	8
5.4.	Бетон за покривни площи C25/30	m ³	7
6	Други		
6.1.	Хидроизолация под дънна плоча	m ²	34
6.2.	Хидроизолация на стени - включително защита	m ²	89
6.3.	Хидроизолация над покривна плоча - включително геотекстил	m ²	22
6.4.	Хидроизолация за деформационни фути	m'	12



Проектант:

инж. Васил Цанков Николов



Чертеж:	Кофраж на плоча на ниво дъно		
Обект:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЪКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ		
Подобект:	УЧАСТЪК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-4		
Чертеж:	Кофраж на плоча на ниво дъно		
Проектант:	инж. Васил Николов	Фаза	Част
Проектант	инж. Васил Николов	Идеен проект	Конструкции
Управител	инж. Александър Жипонов	Лист №	1/10
Договор №	135/27.07.2018 г.	Фаза	Лист №
Дата	01.2019	Машаб	Ревизия
	1:200	Код на файл	00
	MSIII-4-PD-ST-SF01.dwg		

ЗАБЕЛЕЖКИ:

1. МАТЕРИАЛИ:

-БЕТОН ЗА КОНСТРУКЦИЯ-С30/37 ПО ЕДС ЕН 1992-1-1:2005, W0.6 МПа

-ПОДЛОЖЕН И ПРЕДЛАЗЕН БЕТОН -С12/15 по ЕДС ЕН 206-1:2000

-АРМИРОВЪЧНА СТОМАНА В500B ЕДС 9252; 20072. БЕТОНОВО ПОКРИТИЕ -min

5cm. до носеща армировка.

3. ЗАДЪЛЖИТЕЛНО УПЪЛНЯВАНЕ 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 РАЗРАБОТКИ НА

СЪОТВЕТНИТЕ СПЕЦИАЛНОСТИ!

6. ВСЯКА ПРОМЯНА СЕ СЪГЛАСУВА С ПРОЕКТАНТА!

7. ДЪЛЖИНИТЕ НА БЛОКОВЕТЕ, СТАНЦИЯТА, КИЛОМЕТРАЖЪТ И К.Г.Р. СА ПО

ДЕСЕН КОЛОВОЗ.

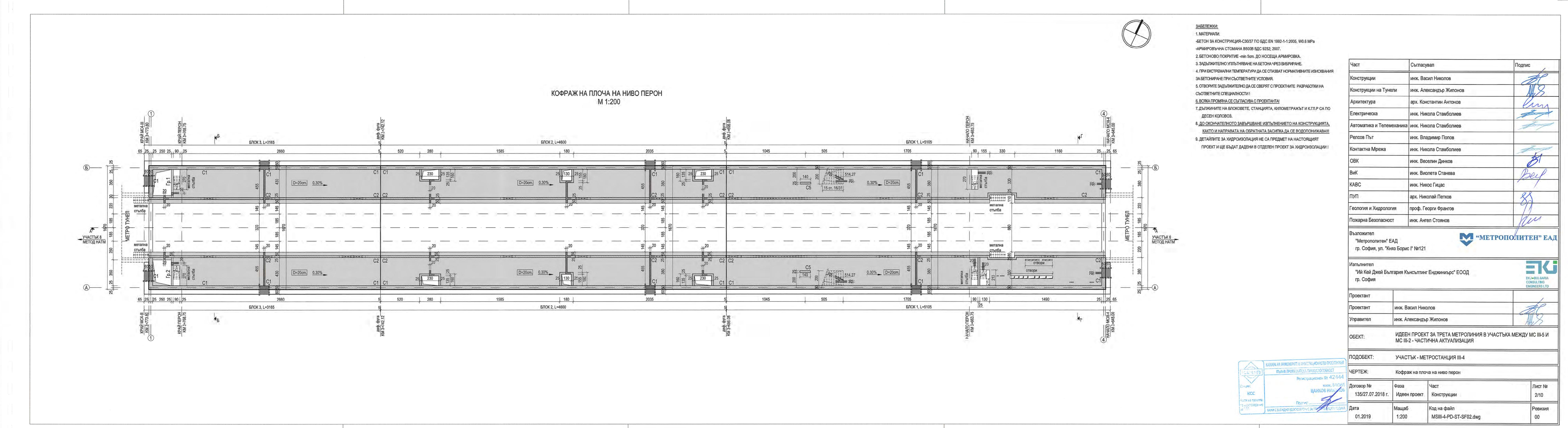
8. ДО ОКОНЧАТЕЛНОТО ЗАВЪРШВАНЕ ИЗПЪЛНЕНИЕТО НА КОНСТРУКЦИЯТА,

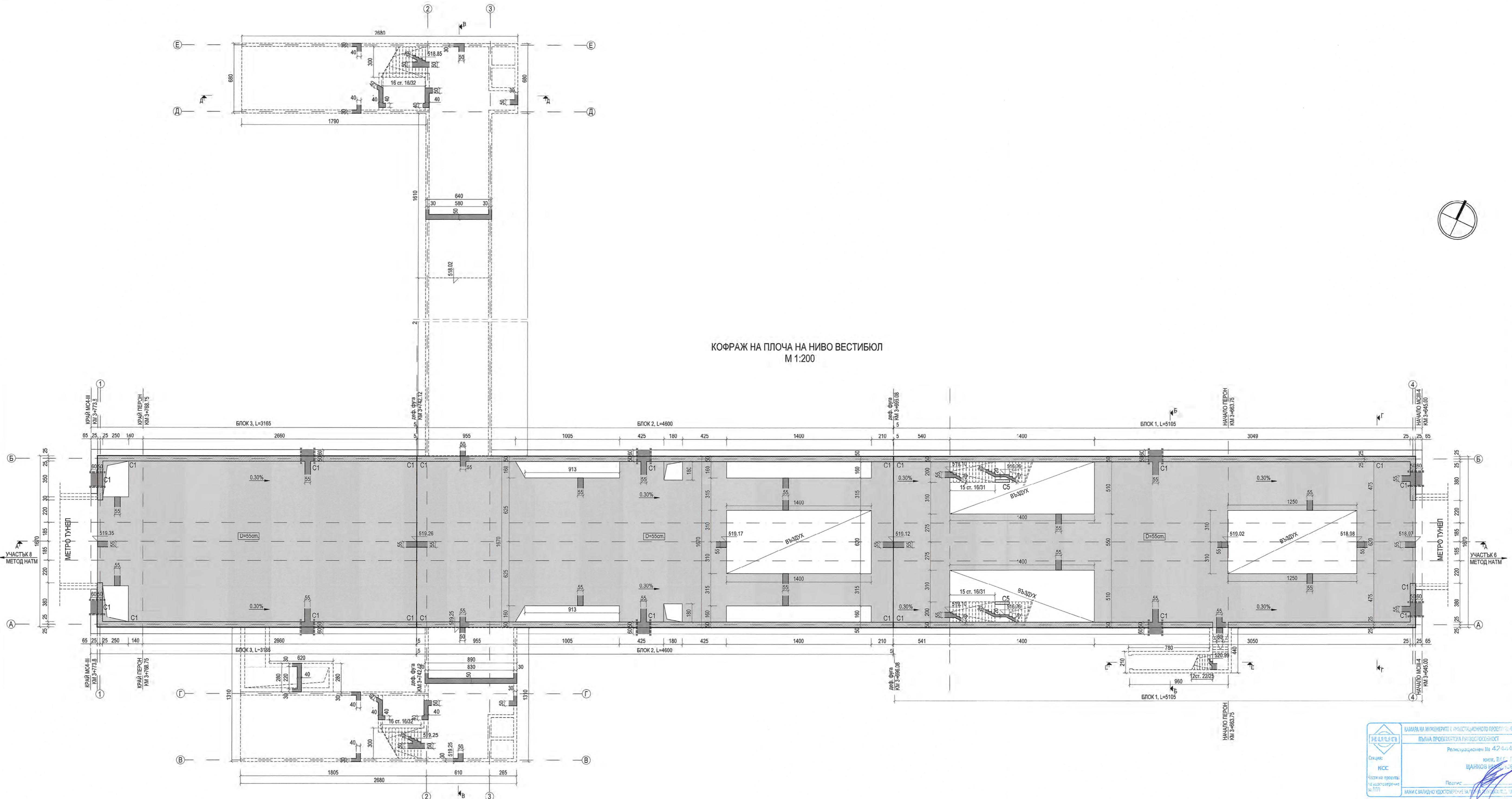
КАКТО И НАПРАВАТА НА ОБРАТНАТА ЗАСИЛКА ДА СЕ ВОДОПОНИЖАВА!!!

9. ДЕТАЛИТЕ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИЯ НЕ СА ПРЕДМЕТ НА НАСТОЯЩИЯ ПРОЕКТ И

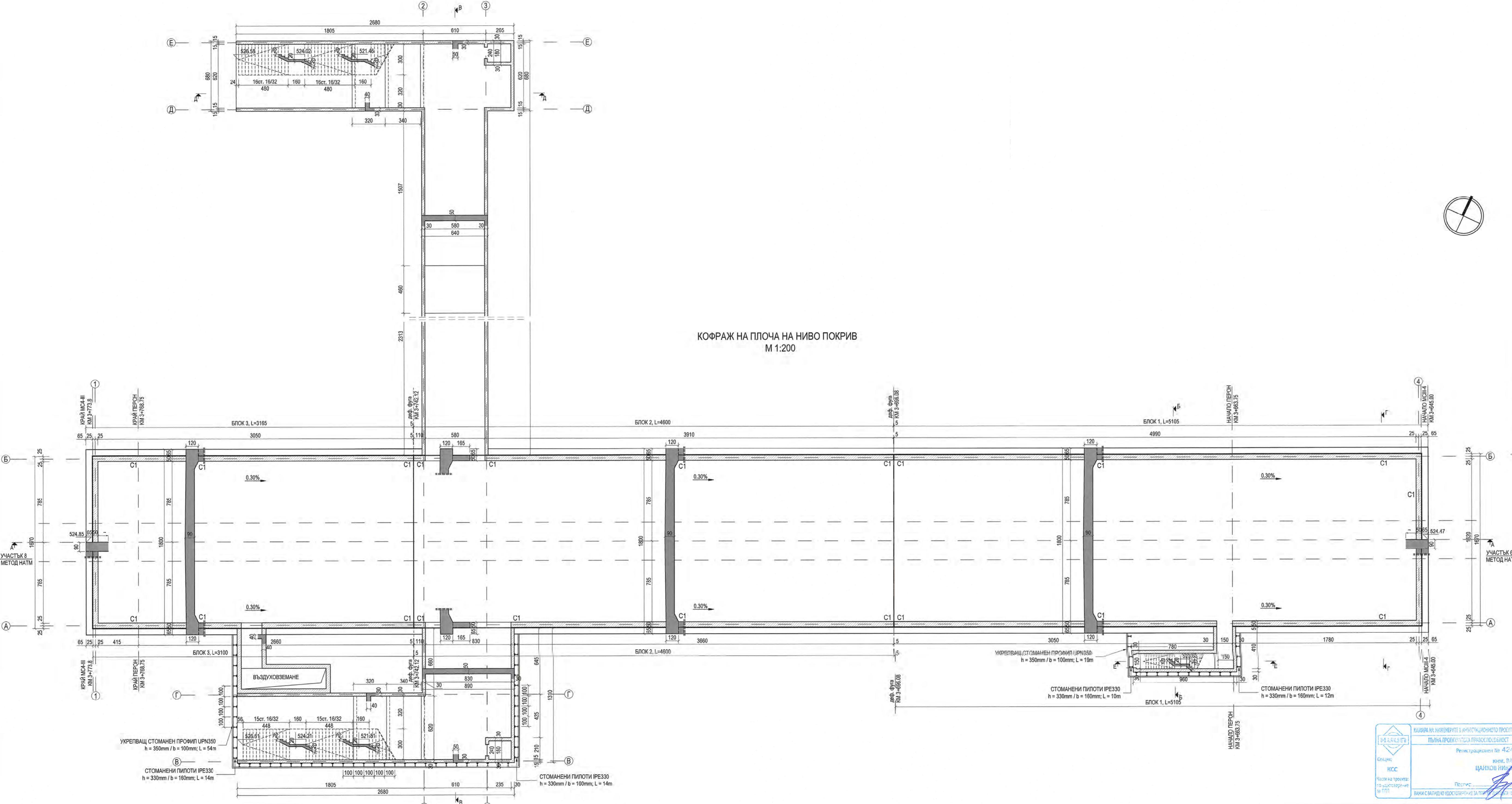
ЩЕ БЪДАТ ДАДЕНИ В ОТДЕЛЕН ПРОЕКТ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ!

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	
Реплов Път	инж. Владимир Попов	
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамболов	
ОВК	инж. Веселин Динков	
ВиК	инж. Виолета Станева	
КАВС	инж. Никос Гиас	
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	

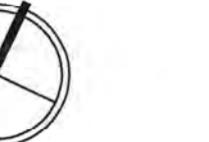


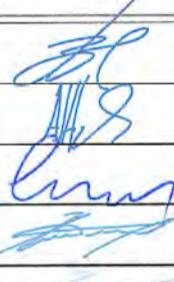
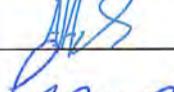
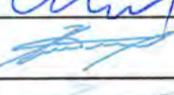
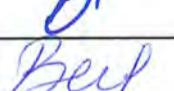
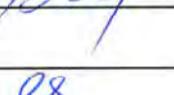
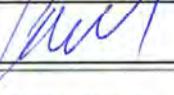


ЛИ:
КОНСТРУКЦИЯ-С30/37 ПО БДС EN 1992-1-1:2005, W0.6 MPa
НА СТОМАНА В500B БДС 9252; 2007.
ЗО ПОКРИТИЕ -min 5cm. ДО НОСЕЩА АРМИРОВКА.
ПЕЛНО УПЪЛНЯВАНЕ НА БЕТОНА ЧРЕЗ ВИБРИРАНЕ.
ПЕДВИДИ 5cm. СТРОИТЕЛНО НАДВИШЕНИЕ В СРЕДАТА НА
ЗА ЦЯЛАТА ДЪЛЖИНА.
ПРЕМАЛНИ ТЕМПЕРАТУРИ ДА СЕ СПАЗВАТ НОРМАТИВНИТЕ
НИЯ ЗА БЕТОНИРАНЕ ПРИ СЪОТВЕТНИТЕ УСЛОВИЯ.
Е ЗАДЪЛЖИТЕЛНО ДА СЕ СВЕРЯТ С ПРОЕКТНИТЕ РАЗРАБОТКИ НА
НИТЕ СПЕЦИАЛНОСТИ!
ЧИТЕ ТРЪБИ ДА СЕ ЗАЛОЖАТ В КОФРАЖА СЪГЛАСНО ЧЕРТЕЖА.
КОМЯНА СЕ СЪГЛАСУВА С ПРОЕКТАНТА!
ЧИТЕ НА БЛОКОВЕТЕ, СТАНЦИЯТА, КИЛОМЕТРАЖЪТ И К.ГЛ.Р СА ПО
СЛОВОЗ.
ЧАТЕЛНОТО ЗАВЪРШВАНЕ ИЗПЪЛНЕНИЕТО НА КОНСТРУКЦИЯТА,
НАПРАВАТА НА ОБРАТНАТА ЗАСИПКА ДА СЕ ВОДОПОНИЖАВА!!!
ЧИТЕ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИЯ НЕ СА ПРЕДМЕТ НА НАСТОЯЩИЯТ
И ЩЕ БЪДАТ ДАДЕНИ В ОТДЕЛЕН ПРОЕКТ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ!

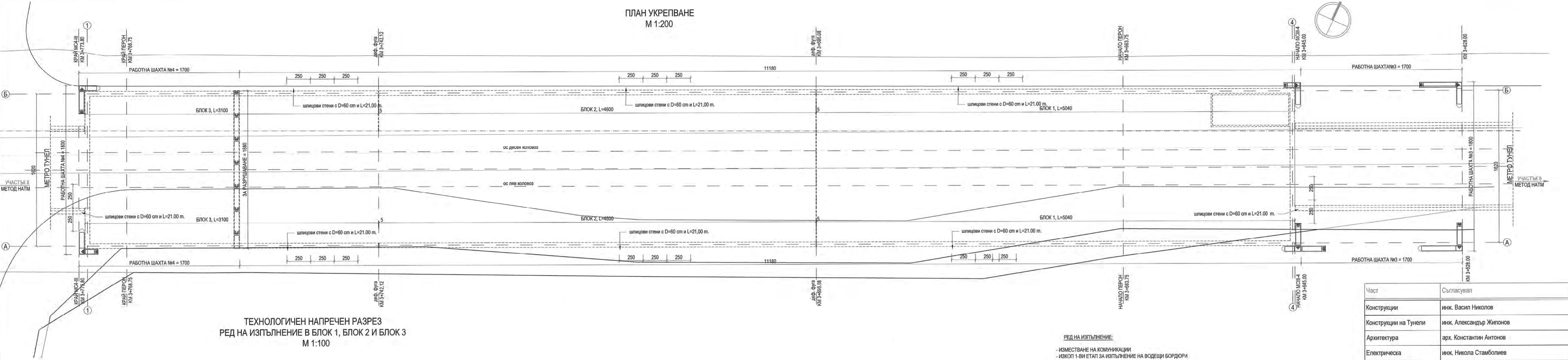


ЛИ:
КОНСТРУКЦИЯ-С30/37 ПО БДС EN 1992-1-1:2005, W0.6 MPa
НА СТОМАНА Ø500B БДС 9252; 2007.
ВО ПОКРИТИЕ -min 5cm. ДО НОСЕЩА АРМИРОВКА.
ИТЕЛНО УПЪЛНЯВАНЕ НА БЕТОНА ЧРЕЗ ВИБРИРАНЕ.
ПРЕДВИДИ 5cm. СТРОИТЕЛНО НАДВИШЕНИЕ В СРЕДАТА НА
А ЗА ЦЯЛАТА ДЪЛЖИНА.
ПРЕМАЛНИ ТЕМПЕРАТУРИ ДА СЕ СПАЗВАТ НОРМАТИВНИТЕ
НИЯ ЗА БЕТОНИРАНЕ ПРИ СЪОТВЕТНИТЕ УСЛОВИЯ.
ТЕ ЗАДЪЛЖИТЕЛНО ДА СЕ СВЕРЯТ С ПРОЕКТНИТЕ РАЗРАБОТКИ НА
СНИТИТЕ СПЕЦИАЛНОСТИ!
ЕНИТЕ ТРЪБИ ДА СЕ ЗАЛОЖАТ В КОФРАЖА СЪГЛАСНО ЧЕРТЕЖА.
ПРОМЯНА СЕ СЪГЛАСУВА С ПРОЕКТАНТА!
НИТЕ НА БЛОКОВЕТЕ, СТАНЦИЯТА, КИЛОМЕТРАЖЪТ И К.ГЛ.Р СА ПО
КОЛОВОЗ.
ЧИЧАТЕЛНОТО ЗАВЪРШВАНЕ ИЗПЪЛНЕНИЕТО НА КОНСТРУКЦИЯТА,
НАПРАВАТА НА ОБРАТНАТА ЗАСИЛКА ДА СЕ ВОДОПОНИЖАВА!!
ИТЕ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИЯ НЕ СА ПРЕДМЕТ НА НАСТОЯЩИЯ
И ЩЕ БЪДАТ ДАДЕНИ В ОТДЕЛЕН ПРОЕКТ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ!

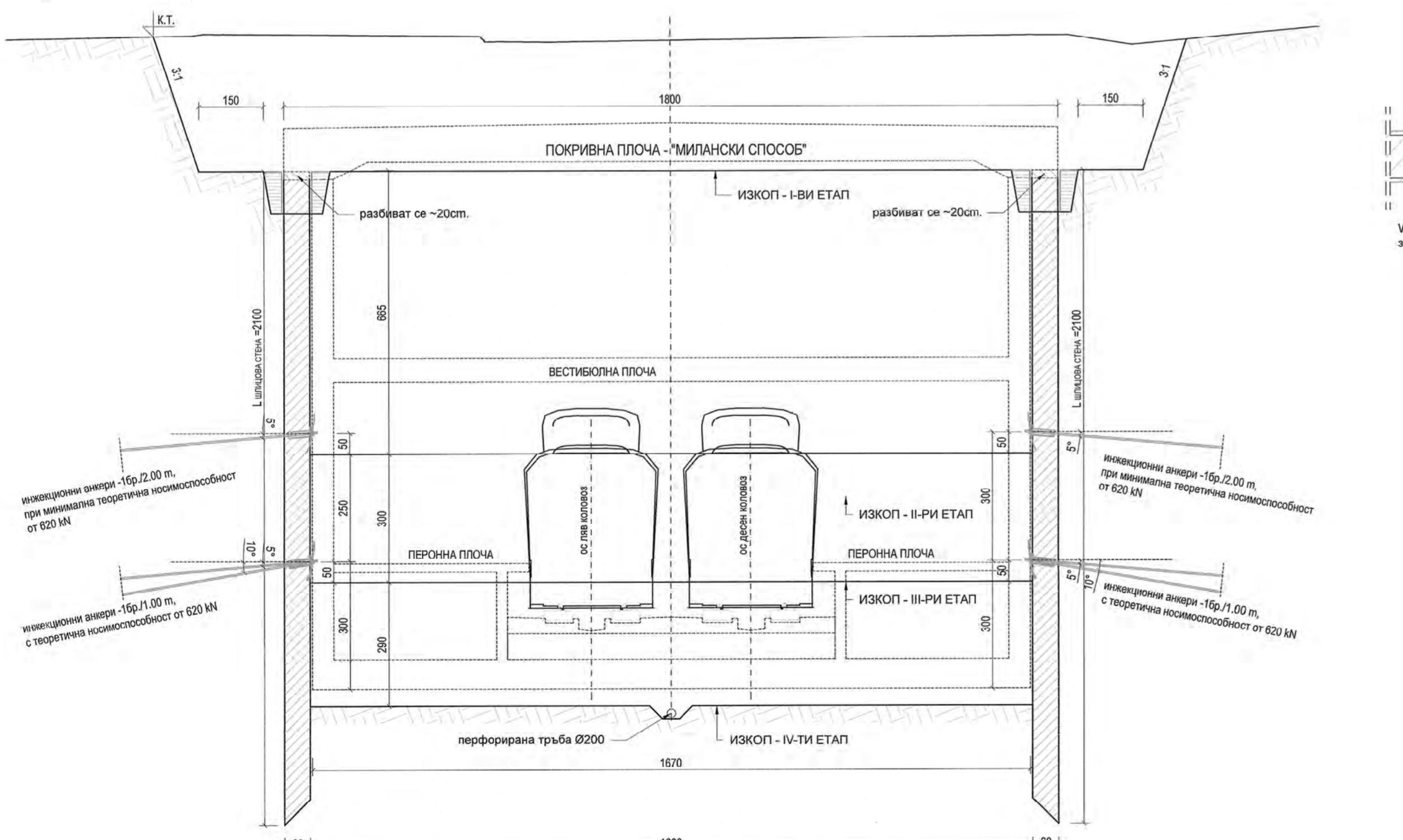


	Съгласувал	Подпис
укции	инж. Васил Николов	
укции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
ектура	арх. Константин Антонов	
ическая	инж. Никола Стамбалиев	
атика и Телемеханика	инж. Никола Стамбалиев	
в Път	инж. Владимир Попов	
тна Мрежа	инж. Никола Стамбалиев	
	инж. Веселин Динков	
	инж. Виолета Станева	
	инж. Никос Гицас	
	арх. Николай Петков	
ия и Хидрология	проф. Георги Франгов	
на Безопасност	инж. Ангел Стоянов	
кител трополитен" ЕАД София, ул. "Княз Борис I" №121	 "МЕТРОПОЛИТЕН" ЕАД	
нител Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД София	 EJK EJK-BULGARIA CONSULTING ENGINEERS LTD	
гант		
гант	инж. Васил Николов	
кител	инж. Александър Жипонов	
T:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЬКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ	
БЕКТ:	УЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-4	
EЖ:	Кофраж на плоча на ниво покрив	
ор № /27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Лист № 4/10
	Част Конструкции	
2019	Машаб 1:200	Ревизия 00
	Код на файл MSIII-4-PD-ST-SF04.dwg	

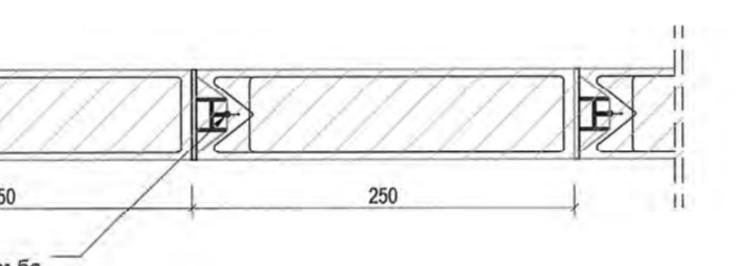
УКРЕПВАНЕ
1:200



ТЕХНОЛОГИЧЕН НАПРЕЧЕН РАЗРЕЗ
ПРИ ИЗПЪЛНЕНИЕ В БЛОК 1, БЛОК 2 И БЛОК 3
M 1:100

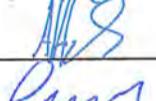
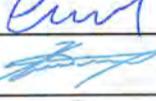
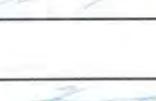
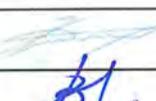
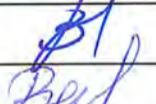
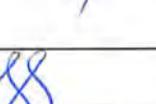
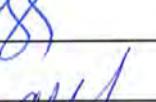


ЙЛ ЗА ЗАСТЬПВАНЕ НА КАМПАДИ
M 1:50



РЕД НА ИЗПЪЛНЕНИЕ:

ИЗМЕСТВАНЕ НА КОМУНИКАЦИИ
ИЗКОП 1-ВИ ЕТАП ЗА ИЗПЪЛНЕНИЕ НА ВОДЕЩИ БОРДЮРИ
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА ВОДЕЩИ БОРДЮРИ
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА ШЛИЦОВИ СТЕНИ
ПРЕМАХВАНЕ НА ВОДЕЩИ БОРДЮРИ
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА УПЛЪТНЕНА БАЛАСТРА И ПОДЛОЖЕН БЕТОН С 12/15, D= 10cm ПОД МИЛАНСКА ПЛОЧА
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА МИЛАНСКА ПЛОЧА, ХИДРОИЗОЛАЦИЯ И ПРЕДПАЗЕН БЕТОН D= 10cm, АРМИРАН С МРЕЖА
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА ОБРАТНА ЗАСИПКА (НЕСТАНДАРТНА БАЛАСТРА), УПЛЪТНЕНА НА ПЛАСТОВЕ ПО 30 cm С
КОЕФИЦИЕНТ НА УПЛЪТНЕНИЕ $E_0=50$ MPa ДО НИВО ОКОЛО 80 cm ПОД ПЪТНОТО ПЛАТНО.
ВЪЗСТАНОВЯВАНЕ НА ПЪТНО ПЛАТНО
ИЗКОП 2-РИ ЕТАП - ЗА ИЗПЪЛНЕНИЕ НА АНКЕРИ
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА АНКЕРИ ПЪРВИ РЕД
ИЗКОП 3-ТИ ЕТАП - ЗА ИЗПЪЛНЕНИЕ НА АНКЕРИ
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА АНКЕРИ ВТОРИ РЕД
ИЗКОП 4-ТИ ЕТАП - ЗА ИЗПЪЛНЕНИЕ НА УПЛЪТНЕНА БАЛАСТРА ПОД ДЪНО
ПОЧИСТВАНЕ И ПОДРАВНЯВАНЕ НА ШЛИЦОВИ СТЕНИ
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА УПЛЪТНЕНА БАЛАСТРА С $E_0=35$ MPa, D=20 cm И ПОДЛОЖЕН БЕТОН D=10 cm
ПОЛАГАНЕ НА ХИДРОИЗОЛАЦИЯ
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА ПРЕДПАЗЕН БЕТОН D=10 cm, АРМИРАН С МРЕЖА
ИЗПЪЛНЕНИЕ НА ХИДРОИЗОЛАЦИЯ ПО СТЕНИ И КОНСТРУКЦИЯ ИЗ ДОДУ НАГОРЕ

Ст	Съгласувал	Подпис
Инструкции	инж. Васил Николов	
Инструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола Стамболиев	
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамболиев	
Ловен Път	инж. Владимир Попов	
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамболиев	
ВК	инж. Веселин Динков	
К	инж. Виолета Станева	
ВС	инж. Никос Гицас	
УП	арх. Николай Петков	
Гидрология и Хидрология	проф. Георги Франгов	
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов	

“МЕТРОПОЛИТЕН” ЕАД



BULGARIA
ULTING

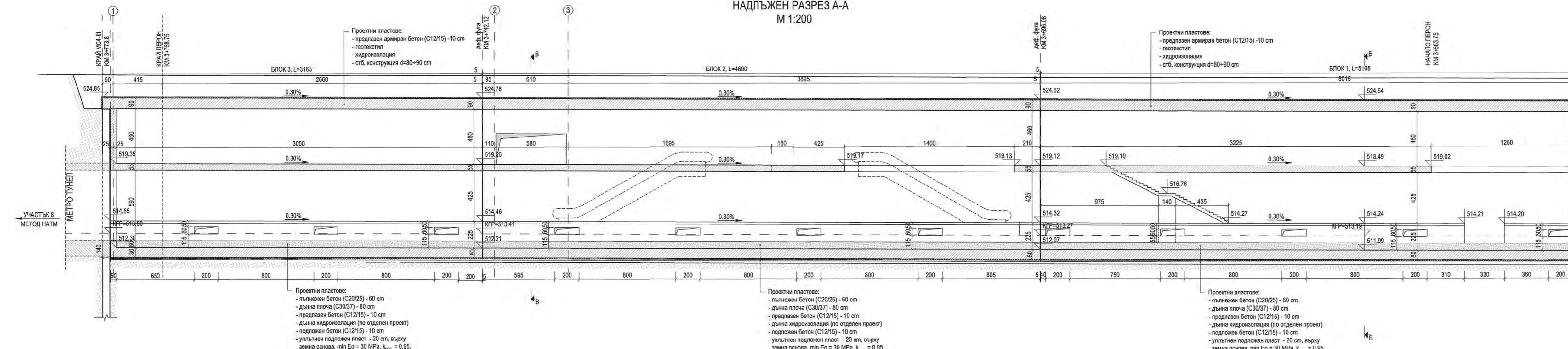
Проектант		
Проектант	Инж. Васил Николов	

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

ОДОБЕКТ: УЧАСТЬК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-4

План укрепване. Технология на изпълнение

БВ	КАМАРА НА ИНЖЕНЕРИТЕ И ИНВЕСТИЦИОННОТО ПРОЕКТИРАНЕ
	ПЪЛНА ПРОЕКЦИЯТА ПРАВОСТОСНОСТ
	Регистрационен № 42444
	книж. РАСИЛ ЦАНКОВ НИКОЛОВ
екта: ение	Послпис: _____ ВАНИ С ВАЛИДНО УДОСТОВЕРЕНИЕ ЗА ПЪЛНА ТЕХУЧА - ГОДИНА



ЗАБЕЛЕЖКИ:

1. МАТЕРИАЛИ:

- БЕТОН ЗА КОНСТРУКЦИЯ С30/37 ПО БДС EN 1992-1-1:2005, W0.6 MPa
- АРМИРОВЪЧНА СТОМАНА B500B ЕДС 9252; 2007.

2.

3.

4.

5.

6.

7.

8.

9.

10.

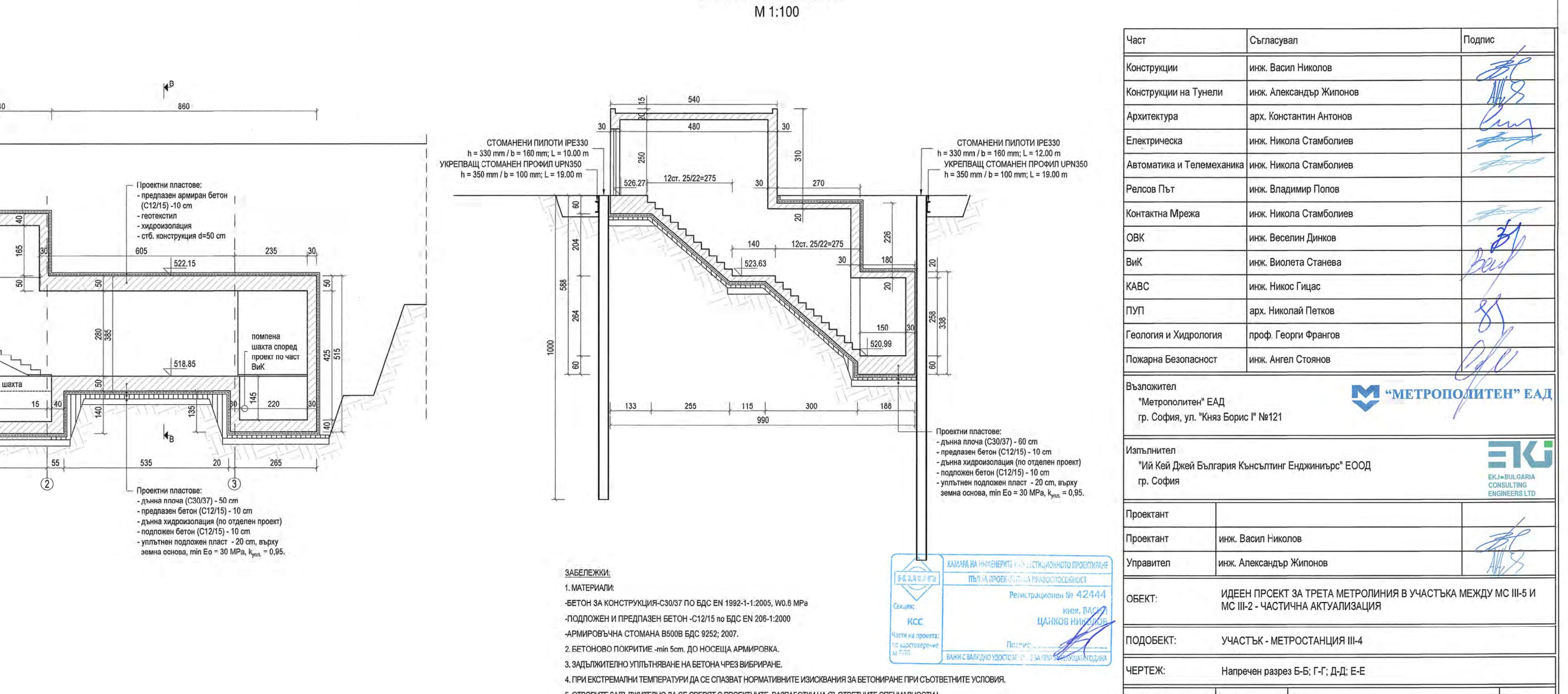
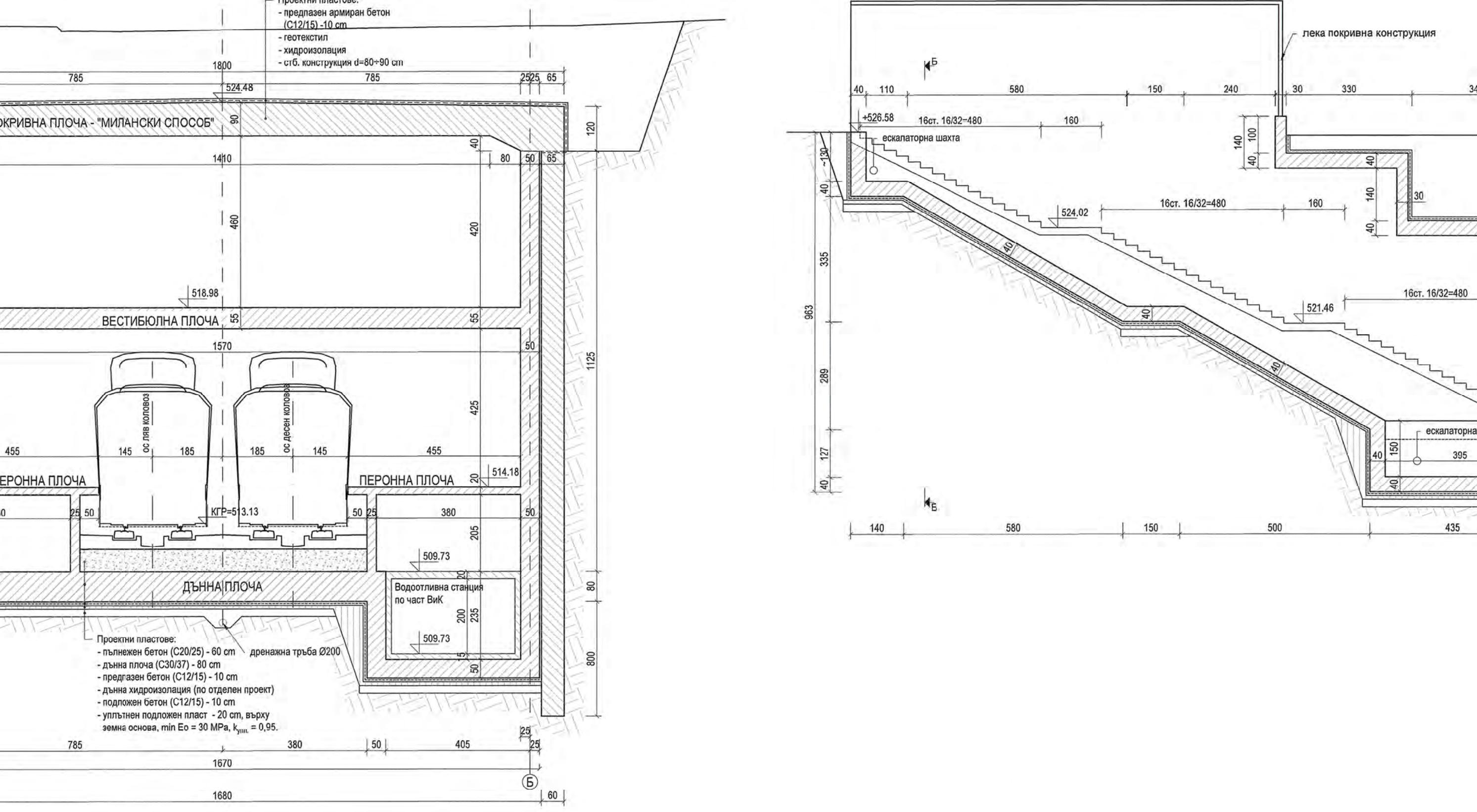
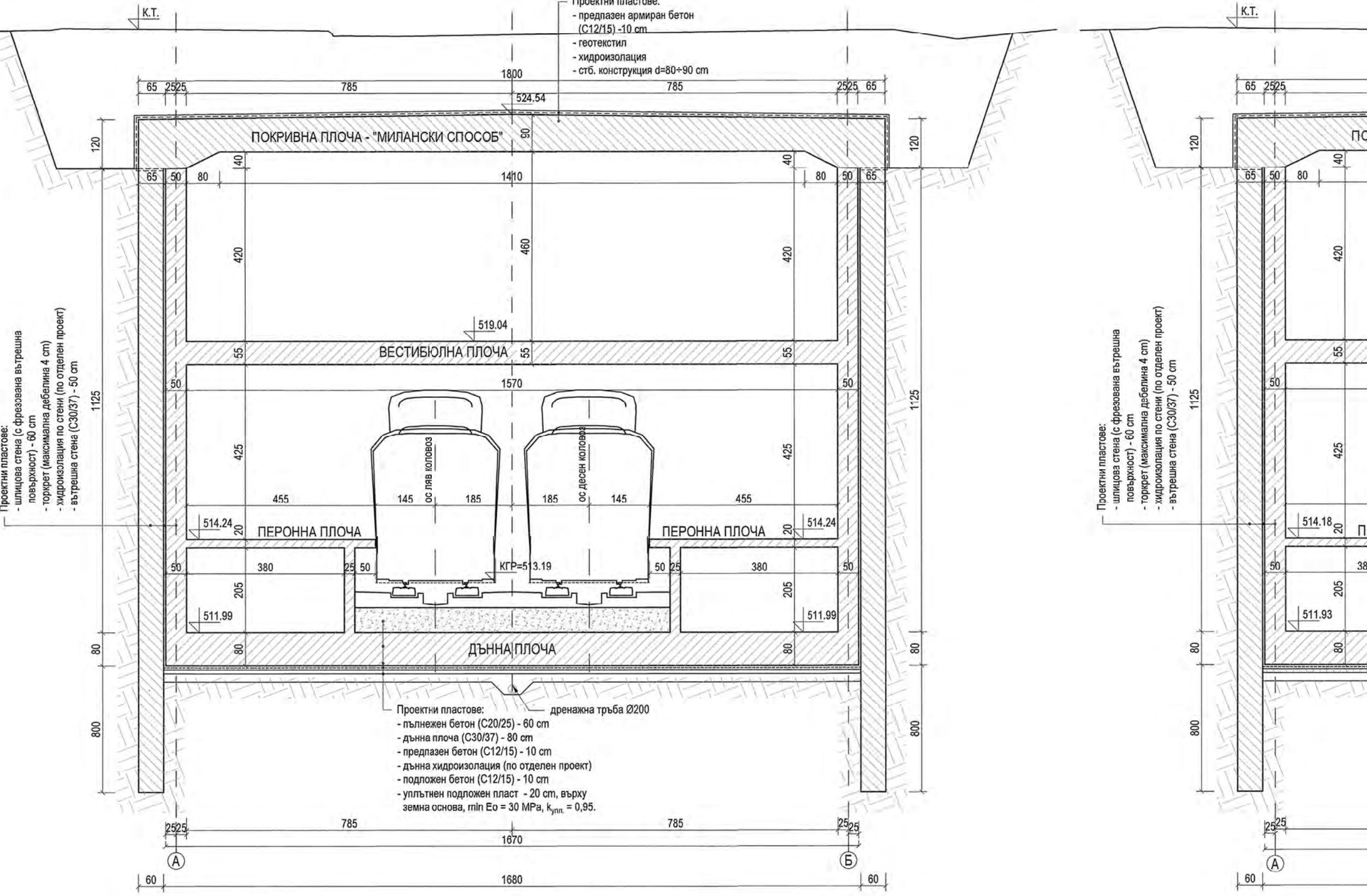
11.

“МЕТРОПОЛИТЕН” ЕАД

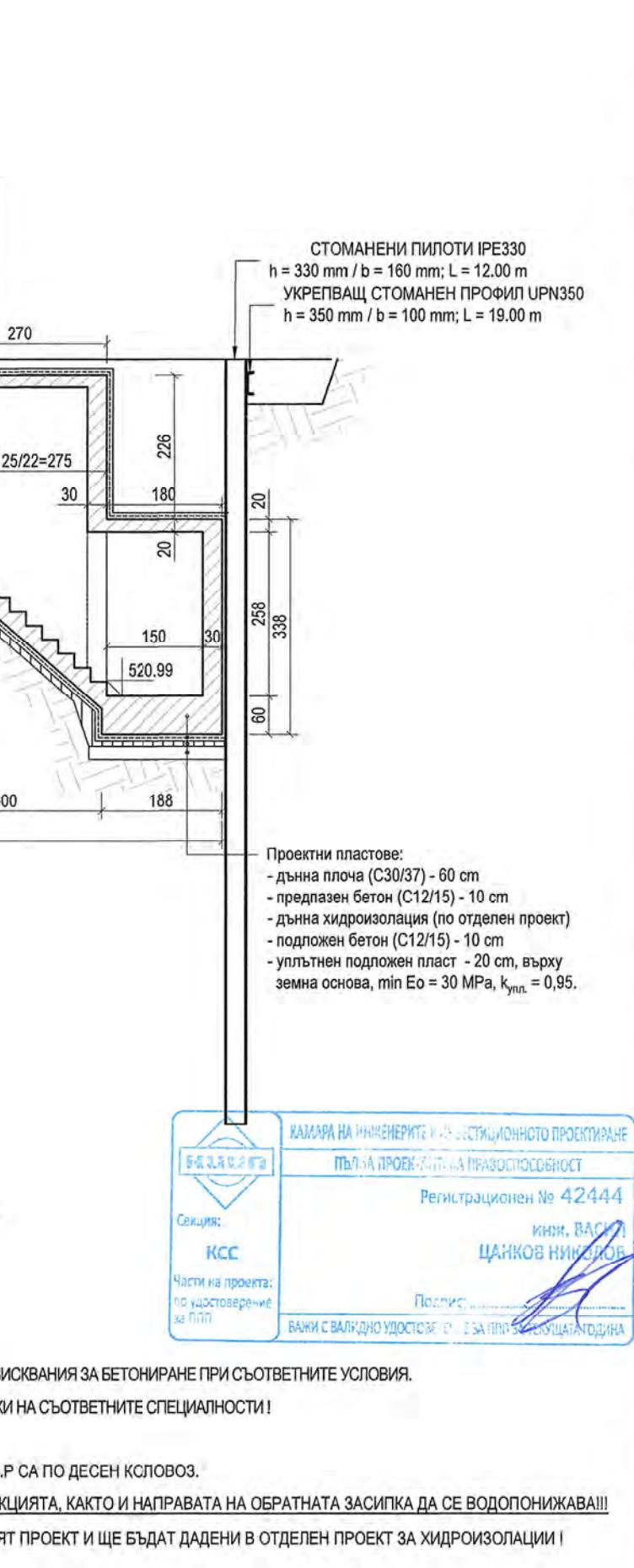


- Изпълнител
"Ий Кей Джей България Кънсултинг Ендженърс" ЕООД
гр. София
- Проектант
инж. Васил Николов
- Управител
инж. Александър Жилов
- ОБЕКТ:
ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛINIЯ В УЧАСТЪКА МЕЖДУ МС III-5 И
МС III-2 - ЧАСТИЧНА АКТУАЛИЗАЦИЯ
- ПОДОБЕКТ:
УЧАСТЪК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-4
- ЧЕРТЕЖ:
Надлъжен разрез А-А
- Договор № 135/27.07.2018 г.
Фаза Идеен проект
Част Конструкции
Лист № 6/10
- Дата 01.2019
Масшаб 1:200
Код на файл MSIII-4-PD-ST-LP01.dwg
Ревизия 00

РЕЗ Б-Б



Част	Съгласувал	Подпись
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	
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов	
Възложител		 "МЕТРОПОЛИТЕН" ЕАД
"Метрополитен" ЕАД гр. София, ул. "Княз Борис I" №121		
Изпълнител		 "Ий Кей Джей България Кънсълтинг Енджиниърс" ЕООД гр. София
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-4		
ЧЕРТЕЖ: Напречен разрез Б-Б; Г-Г; Д-Д; Е-Е		
Договор № 135/27.07.2018 г.	Фаза Идеен проект	Лист № 7/10
Дата 01.2019	Мащаб 1:100	Ревизия 00



СТОМАНЕНИ ПИЛОТИ IPE330
h = 330 mm / b = 160 mm; L = 12.00 m
УКРЕПВАЩ СТОМАНЕН ПРОФИЛ UPN350
h = 350 mm / b = 100 mm; L = 19.00 m

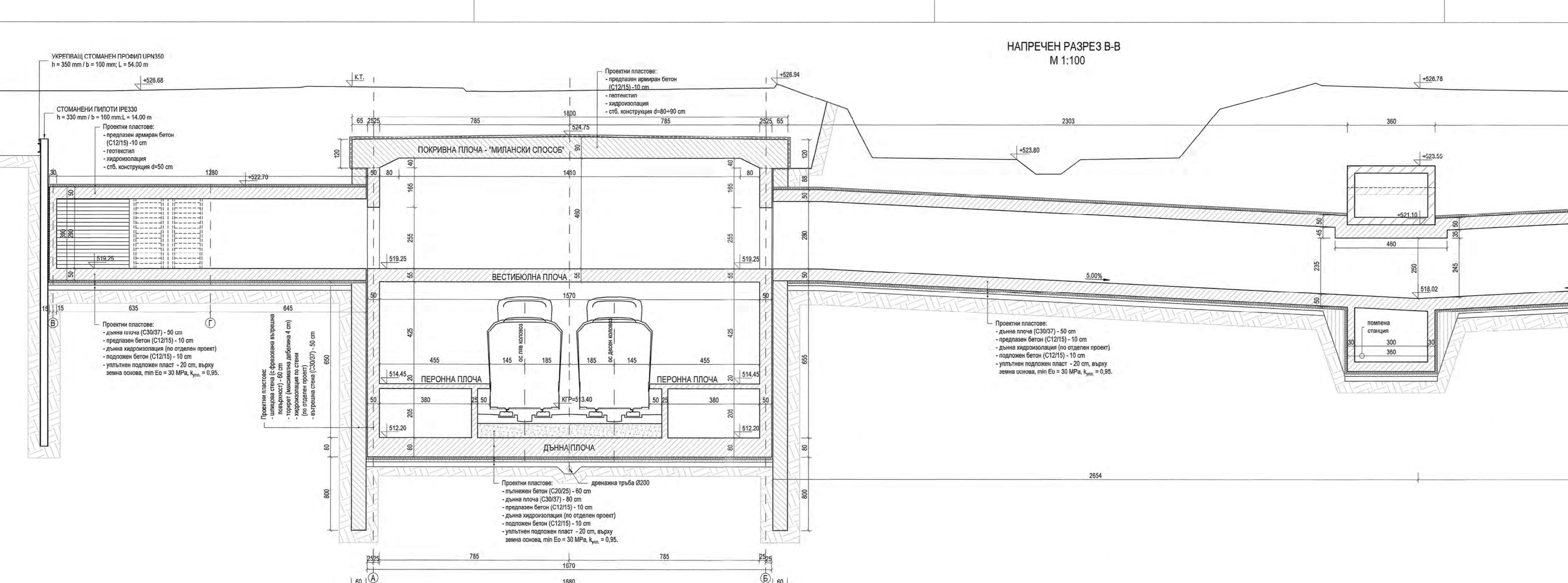
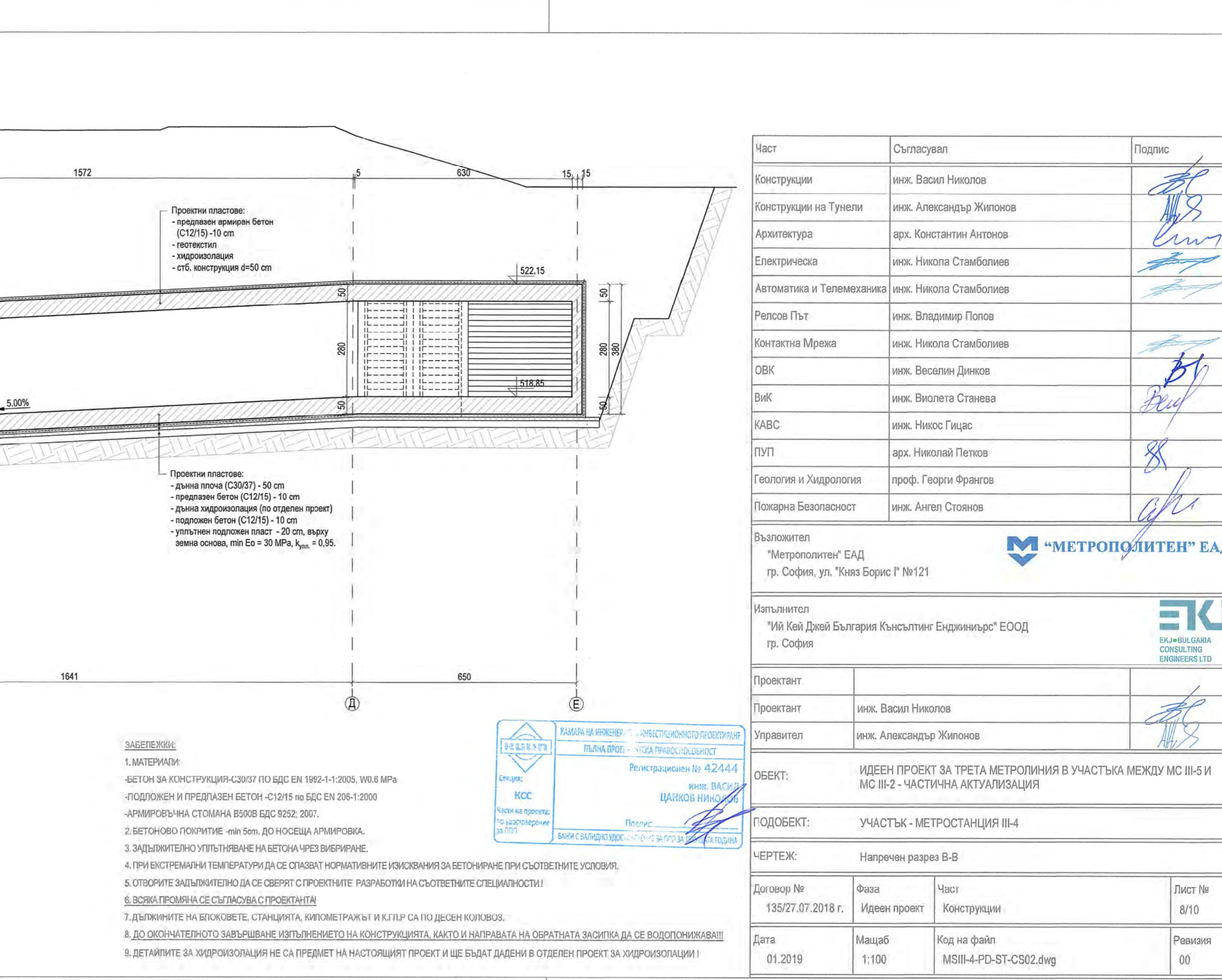
270
226
180
30
20
150 30
520.99
60
338
258
0 188

Проектни пластове:
 - дънна плоча (C30/37) - 60 см
 - предпазен бетон (C12/15) - 10 см
 - дънна хидроизолация (по отделен проект)
 - подложен бетон (C12/15) - 10 см
 - уплътнен подложен пласт - 20 см, върху земна основа, min Eo = 30 MPa, k_{ул.} = 0,95.

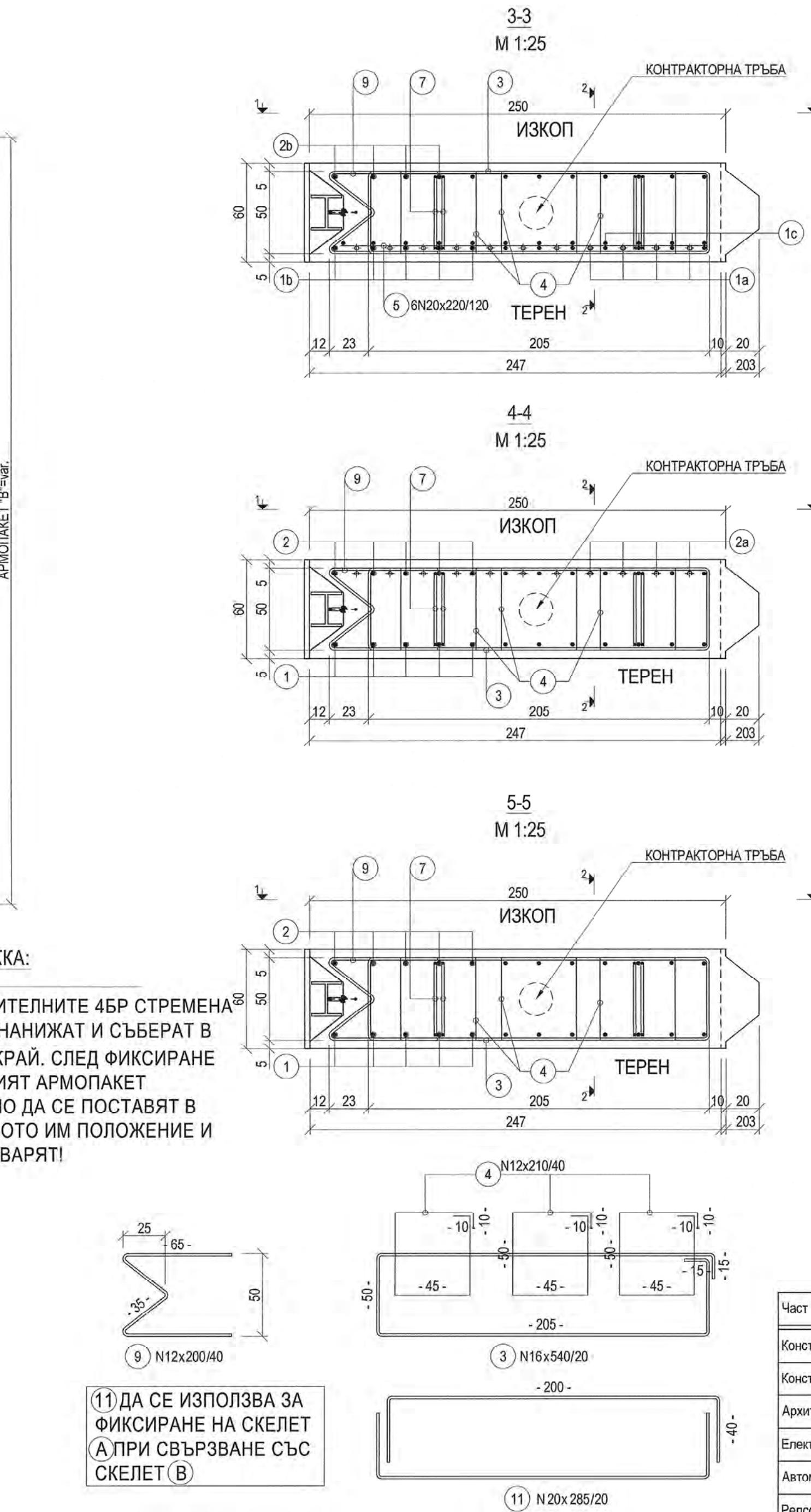
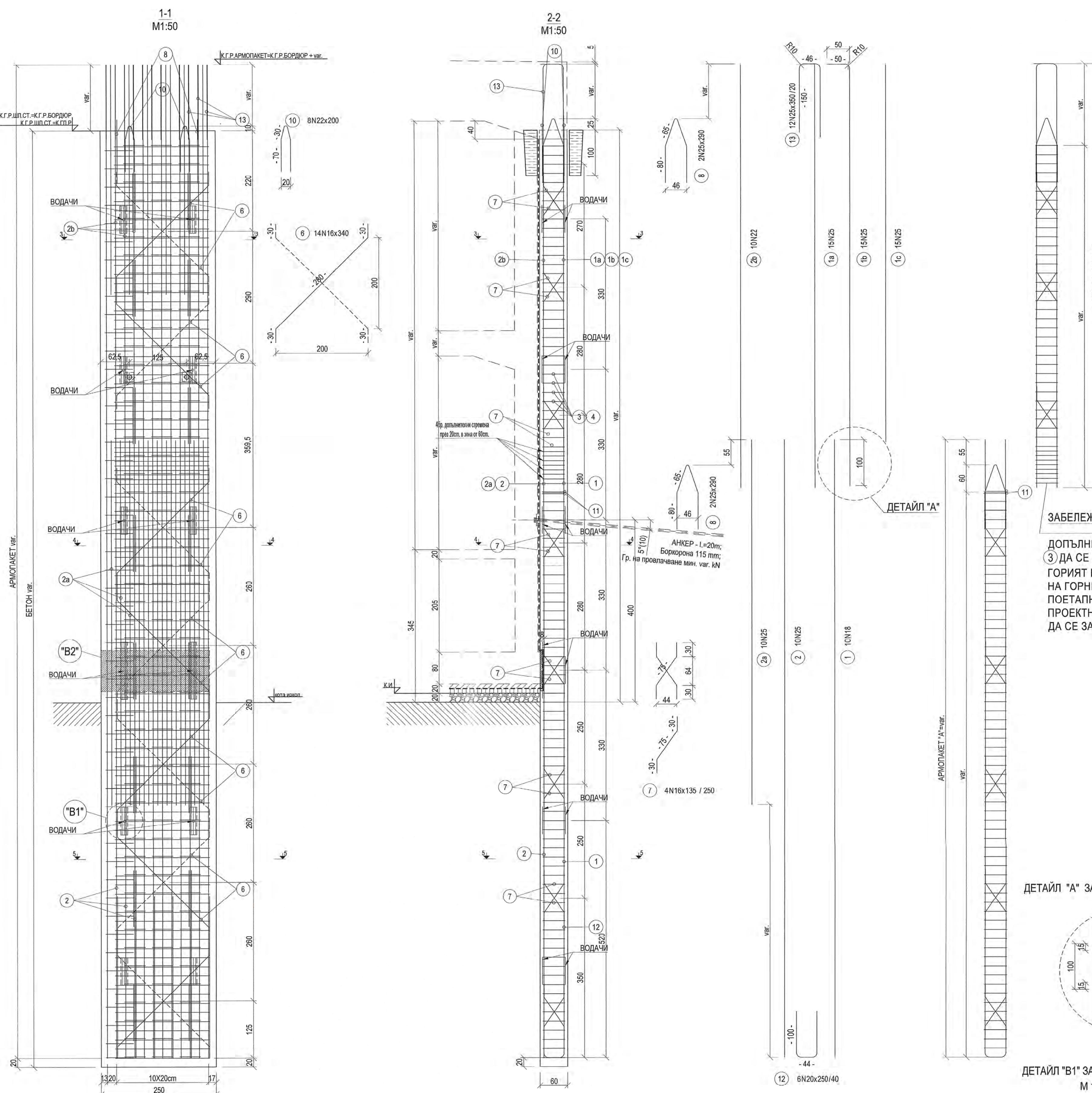
БАЛАНСИРА
Секция:
КСС
Части на проекта:
по удостоверение
за ПЛП

КАМАРА НА ИНЖЕНЕРИТЕ И ЧАСТИЦИОННОТО ПРОЕКТИРАНЕ
ПЪЛНА ПРОЕКТИЛНА ПРАВОСПОСОБНОСТ
Регистрационен № 42444
инж. Васил
ЦАНКОВ НИКОЛОВ
Подпись
ВАЖИ С ВАЛІДНО УДОСТОВЕРЕНИЕ ЗА ПЛП ЗА ВЪЗГЛАСУВАЩА ГОДИНА

ИСКВАНИЯ ЗА БЕТОНИРАНЕ ПРИ СЪОТВЕТНИТЕ УСЛОВИЯ.
И НА СЪОТВЕТНИТЕ СПЕЦИАЛНОСТИ!
СА ПО ДЕСЕН КЛОВОЗ.
ЦИЯТА, КАКТО И НАПРАВАТА НА ОБРАТНАТА ЗАСИПКА ДА СЕ ВОДОПОНИЖАВА!!!
Т ПРОЕКТ ИЩЕ БЪДАТ ДАДЕНИ В ОДЛЕН ПРОЕКТ ЗА ХИДРОИЗОЛАЦИИ!



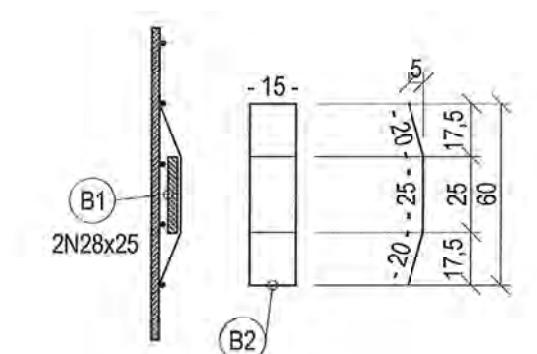
АРМИРОВКА ЗА ШЛИЦОВИ СТЕНИ ТИП 1



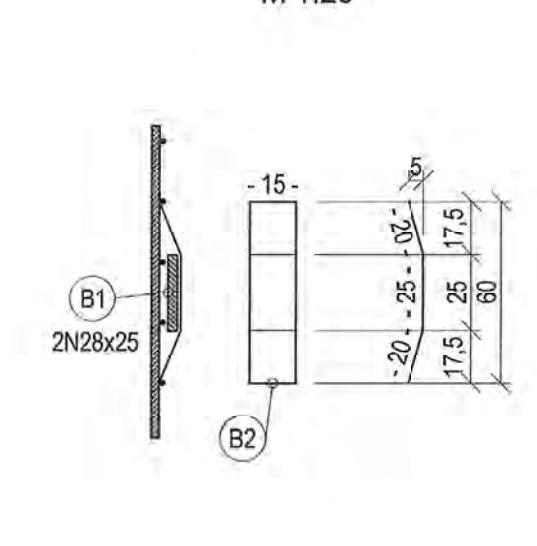
ДЕТАЙЛ "A" ЗА СНАЖДАНЕ СЪС ЗАВАРКА



ДЕТАЙЛ "B1" ЗА ВОДАЧИ 18 БР.
M 1:25



ДЕТАЙЛ "B2" ЗА ВОДАЧИ 2 БР.
M 1:25



Част	Съгласувал	Подпись
Конструкции	инж. Васил Николов	
Конструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола Стамболов	
Автоматика и Телемеханика	инж. Никола Стамболов	
Репсов Път	инж. Владимир Попов	
Контактна Мрежа	инж. Никола Стамболов	
ОВК	инж. Веселин Динков	
ВиК	инж. Виктория Станева	
КАВС	инж. Никос Гицас	
ПУП	арх. Николай Петков	
Геология и Хидрология	проф. Георги Франгов	
Пожарна Безопасност	инж. Ангел Стоянов	
Възложител	"Метрополитен" ЕАД	
Изпълнител	"Инд. Кей Джей България Кънсълтинг Ендженърс" ЕООД	
Проектант	инж. Васил Николов	
Проектант	инж. Александър Жипонов	
Обект:	ИДЕЕН ПРОЕКТ ЗА ТРЕТА МЕТРОЛИНИЯ В УЧАСТЪКА МЕЖДУ МС III-5 И МС III-2 - ЧАСТИНА АКТУАЛИЗАЦИЯ	
Подобект:	УЧАСТЪК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-4	
Чертеж:	Типов армировъчен план на шлицова стена	
Договор №	135/27.07.2018 г.	Фаза
	Идентичен проект	Част
		Конструкции
Дата	01.2019	Лист №
	Масштаб	9/10
	Код на файл	
	MSIII-4-PD-ST-SR01.dwg	Ревизия
		00

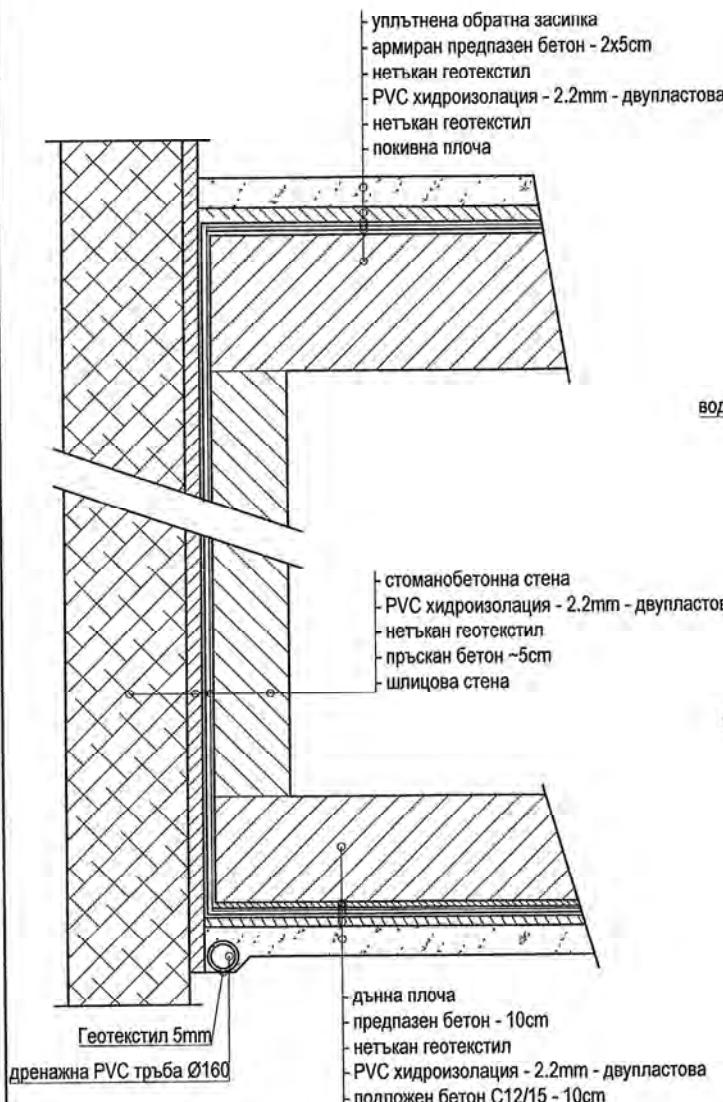
“МЕТРОПОЛИТЕН” ЕАД

EKA

EKA-BULGARIA CONSULTING ENGINEERS LTD

Детайли за хидроизолация на
метростанция MC III - 3

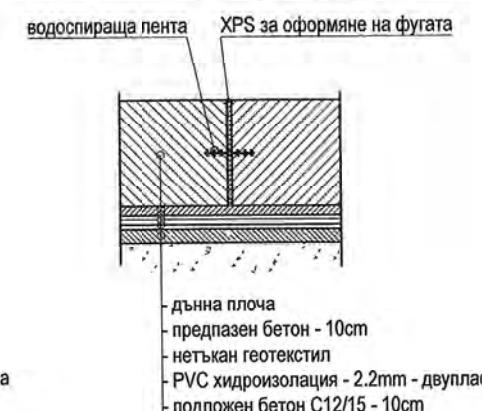
Напречен разрез
конструкция



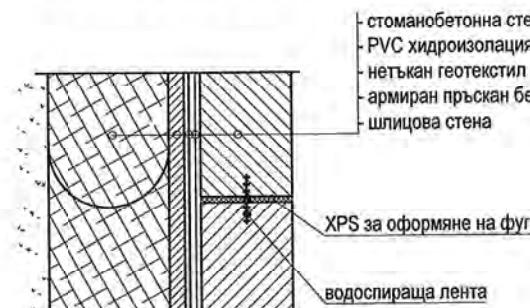
Дилатационна фуга
покривна плоча



Дилатационна фуга
дънна плоча



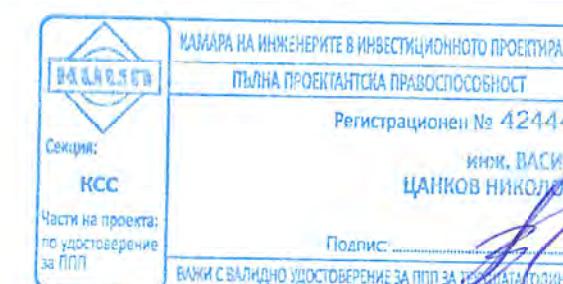
Дилатационна фуга
стоманобетонна стена



Част	Съгласувал	Подпис
Конструкции	инж. Васил Николов	
Конструкции на Тунели	инж. Александър Жипонов	
Архитектура	арх. Константин Антонов	
Електрическа	инж. Никола 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	
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

EKI BULGARIA
CONSULTING
ENGINEERS LTD

Проектант	
Проектант	инж. Васил Николов
Управител	инж. Александър Жипонов

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

ПОДОБЕКТ: УЧАСТЪК - МЕТРОСТАНЦИЯ III-4

ЧЕРТЕЖ: Детайли за хидроизолация

Договор №	Фаза	Част	Лист №
135/27.07.2018 г.	Идеен проект	Конструкции	10/10
Дата	Мащаб	Код на файл	Ревизия
01.2019	1:50	MSIII-4-PD-ST-DT01.dwg	00