

МИНИСТЕРСТВО ТРАНСПОРТНОГО СТРОИТЕЛЬСТВА
ГЛАВТРАНСПРОЕКТ

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ ИНСТИТУТ ПО ИЗЫСКАНИЯМ И ПРОЕКТИРОВАНИЮ МОСТОВ
ЛЕНГИПРОТРАНСМОСТ

**ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ И ДЕТАЛИ
ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ
СЕРИЯ 3.503-50**

**ПРОЛЕТНЫЕ СТРОЕНИЯ ДЛЯ АВТОДОРОЖНЫХ МОСТОВ
СТАЛЕЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ, РАЗРЕЗНЫЕ И НЕРАЗРЕЗНЫЕ,
С ЕЗДОЙ ПОВЕРХУ ПРОЛЕТАМИ В СВЕТУ 40, 60 И 80 М
ПОД ГАБАРИТЫ Г-10 И Г-11,5 В ОБЫЧНОМ И
СЕВЕРНОМ ИСПОЛНЕНИИ**

ВЫПУСК 4

**ПРОЛЕТНОЕ СТРОЕНИЕ $L_p 3 \times 63$ М. ГАБАРИТЫ Г-10 И Г-11,5
РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ**

Подраздел

инв. №1180/4

ЛЕНИНГРАД

1976

МИНИСТЕРСТВО ТРАНСПОРТНОГО СТРОИТЕЛЬСТВА
ГЛАВТРАНСПРОЕКТ
ГОСУДАРСТВЕННЫЙ ИНСТИТУТ ПО ИЗЫСКАНИЯМ И ПРОЕКТИРОВАНИЮ МОСТОВ
ЛЕНГИПРОТРАНСМОСТ

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ И ДЕТАЛИ
ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ
СЕРИЯ 3.503-50

ПРОЛЕТНЫЕ СТРОЕНИЯ ДЛЯ АВТОДОРОЖНЫХ МОСТОВ,
СТАЛЕЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ РАЗРЕЗНЫЕ И НЕРАЗРЕЗНЫЕ
С ЕЗДОЙ ПОВЕРХУ ПРОЛЕТАМИ В СВЕТУ 40,60 И 80М
ПОД ГАБАРИТЫ Г-10 И Г-11,5 В ОБЫЧНОМ И
СЕВЕРНОМ ИСПОЛНЕНИИ

ВЫПУСК 4

ПРОЛЕТНОЕ СТРОЕНИЕ $L_p=3 \times 63$ М. ГАБАРИТЫ Г-10 И Г-11,5

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ

ИЗДАТЕЛЬСТВО «ЛЕНГИПРОТРАНСМОСТ»

ЛЕНИНГРАД

НАМ ОСТАВАЕТСЯ ПОЖЕЛАТЬ

РАЗРАБОТАНЫ
ПРОЕКТИМ ИНСТИТУТОМ
«ЛЕНГИПРОТРАНСМОСТ»

ГЛАВНЫЙ ИНЖЕНЕР ИНСТИТУТА *И.П. Коновалов*

ГЛАВНЫЙ ИНЖЕНЕР ПРОЕКТА *И.И. Шипов* /И.Д. Шипов/

И.И. Шипов

И.И. Шипов

И.И. Шипов

И.И. Шипов

УТВЕРЖДЕНЫ Минтрансстроем СССР,
ПРИКАЗ ОТ 27.04.79г. И №А-439
ВВЕДЕНЫ В ДЕЙСТВИЕ С 1.11.79г.
Минтрансстроем СССР,
ПРИКАЗ ОТ 11.06.79г. №А-741

ЛЕНИНГРАД
1978г.

Инв № 1180/4

2029

одежде. Гидроизоляция устраивается по подготовительному слою толщиной 30мм из бетона или цементнопесчаного раствора марки не ниже 200.

Армирование цементнобетонного покрытия осуществляется стальными сетками по ПУСТ-178 с ячейками 200мм, диаметр стержней в блоке моста и диаметром 6мм поперек моста с расстоянием между стержнями 250х100 мм соответственно.

Покрытие на протелем строении должно устраиваться того же типа, как на прилегающих участках дороги. проезжей части придан поперечный уклон, равный 2%, осуществляемый за счет соответствующего расположения железобетонной плиты на главных балках и прогоне.

Проезжую поверхность устройства должны быть без отвода воды с проезжей части протелемного строения; через трампуары по всей длине протелемного строения и через водоотводные трубки, расположенные в пределах полос безопасности.

Отвод воды через трампуары следует устраивать по слабом или нерегулярном пешеходном движении по трампуарам и под мостом. При этом для лучшего обеспечения водоотвода с проезжей части протелемного строения на мосту полезно установить на проездом уклоне не менее 0,3%.

При устройстве водоотвода через водоотводные трубки, расстояние между ними в зависимости от продольного уклона протелемного строения следует принимать равным 5-6м при уклоне 0,5%, 10-12м при уклоне 1-2% и 20-22м при уклоне более 2%, что назначается гидропротекторщиком мастового персонала, при приезде протелемного строения.

Трампуары протелемных строений пониженного типа с полуметаллическими металлическими борозными ограждениями высотой ограждения 0,6м.

Бетонирование трампуарных блоков рекомендуется производить в металлической опалубке в перевязку по полосу для обеспечения гладких и ровных наружных поверхностей. Трампуарные блоки прикрепляются к плите проезжей части при помощи стержней через накладные планки или углы. Кроме того, предусмотрена дополнительная обвязка трампуарного блока с защитным слоем при помощи выпускной арматуры из плиты блока, перекрывающей арматурной сеткой защитного слоя проезжей части.

В местах разрыва гидроизоляции (в местах анкеровки трампуарных блоков), по контуру сопряжения её с пересекаемыми элементами, следует укладывать гидроизоляцию мастике.

При укладке покрытия проезжей части в месте сопряжения с трампуарными блоками надлежит установить шпатель 2-3см, который заполнит герметиком шпатель или мастикой: КВ-0,5; ТВ-0,5; ТМ-0,5 по ПУСТ-178 и КЗ39-08. Этих же мастик или герметиком заполняют швы в стыках трампуарных блоков.

Защитные детали в трампуарных блоках и на протелемном строении вместе со стержнями швами тщательно очищают от ржавчины, окислы и цементного раствора и покрывают сырым или органическими материалами марки ВН по ТУ34-20-68. Открытые бетонные поверхности трампуаров, покрытия и боковые поверхности элементов, по которым может стекать вода, рекомендуется облицовывать органическими материалами марки ВН или водонепроницаемыми пленкообразующими гидрофобными материалами ГКЖ-94, ГКЖ-10, ГКЖ-8 и т.п. по ГОСТ 10634-34.

Полужесткое ограждение в виде стальных планок принято из Профиля для ограждения дорог "размером 312х84х4, изготовливаемого по ЧМТУ 2-127-70 заводом "Запорожсталь" с дополнениями СТУ 71-84 из ВСТ (КП, Л). Допускается применение лобового профиля, выпускаемого заводом заводов (Барсукским ЗИМ) для дорог РСРСР и др.

Перила приняты бесствоевые металлические. Прикрепление перил к трампуарам осуществляется при помощи их к закладным частям. Поверхнос-

ти перил и металлических ограждений должны быть защищены от коррозии покрытием масляной краской или органическими материалами марки ВН по ТУ34-20-68.

По согласованию с заказчиком допускается изготовление перил по типовому проекту инв.№09 (обычное исполнение) и инв.№1671 (северное исполнение) сталежелезобетонных протелемных строений автомобильных мостов разрезных и неразрезных с ездой поверху протелем в свету 40,60 и 80 метров под габарит проезжей части Г-В.

7. Смотровые приспособления в виде одного смотрового щода, расположенного над проездом, на проездом, по всей длине главных балок, на и лестниц для езды на опоры (по одному щоду на опору).

8. Опорные части. Протелемное строение устанавливается на опорные части типа Ц и В, изготовливаемые по типовому проекту инв.№583 литых опорных частей под металлические протелемные строения железнобетонных мостов, проектировки гидропротекторщика 1976года.

9. Основание подложки расчета. Расчет металлических балок, объединенных с железобетонной плитой, производится по двум случаям: 1) когда учитывается работа только стального сечения балки на щудля от собственного веса металлоконструкции, железобетонной плиты и смотровых щодов, а также от регулирования щудли.

2) когда учитывается работа стальной балки, объединенной с железобетонной плитой на щудля от веса металлоконструкции (конструкций, обвязки, трампуаров, ограждений, перил и др.), внешней нагрузки, расположенной на проездом части и трампуара, щудли и полнучести бетона и изменения температуры, а также от регулирования щудли.

Расчетные напряжения в сечениях балки определены суммированием напряжений, возникающих в обеих случаях.

Геометрические характеристики объединенного сечения, работающего совместно с железобетонной плитой определены при отношении модуля упругости стали и бетона марки 400, равном в по таблице 551 ВСН 92-63.

Стальные сечения главных балок без учета собственной работы их с железобетонной плитой проверены также на щудля, возникающие на различных этапах монтажа. При этом проверка обшей изгибно-крутильной устойчивости главных балок и прогона произведена в соответствии с рекомендациями ЦИСС Минтрансхоза по расчету от декабря 1971г. за №31124/10. 10. Монтаж протелемных строений.

10.1 Установка в пролете моста. Монтаж металлических и железобетонных конструкций протелемных строений должен осуществляться по типовому проекту монтажа, разработанному СКБ Главмостотдора, являющемуся составной частью настоящего проекта, приведенного в выписке №12.

Установка металлоконструкций протелемного строения (без железобетонной плиты проезжей части) в пролете моста производится протелемной надвижкой, без устройства временных опор, с помощью карточного обвязки длиной 1,4м, обеспечивающего выработку прогибов консолей и втягивание на опору.

Пробивание надвижкой допускается производить по всемиральному картеткам грузоподъемностью 450т (2х224) или скользящим устройством на основе нафленца 2 или арматураласта при длине сопряжения щудля поверхностей не менее 2,9м, устраиваемым

на каждой опоре. Надвижка осуществляется непосредственно по шлям в поясах главных балок протелемного строения, балты шлямовых накладок в монтажных стыках которых перекрываются перфорированными листами.

После установки металлоконструкций протелемного строения в пролете моста, сооружение протелемного строения должно производиться с учетом требований чертежа лист №52. "Послеобходительность закрепления протелемного строения и регулирование щудли".

10.2 Монтаж плит проезжей части. Монтаж плит проезжей части производится непосредственно только после установки металлоконструкций на постоянные опорные части краном КЗ363 грузоподъемностью 25 тонн по способу, приведенному в листе №52. Блоки плиты погонятся под кран автомобильным тягачом ЗИЛ-133П.

Движение крана и автомобиля принято строго по оси протелемного строения. При повороте стрелы крана с грузом и расположения стрелы передвижателя оси протелемного строения вылет ее должен быть минимальным. После установки плиты различаются в опоры верхнего пояса обвязки, она в плите и обвязывается над прогоном накладками по нижней плоскости.

В случае применения способов установки протелемных строений в пролете моста, не предусмотренных типовым проектом, монтажом, а также обвязки крана и автомобиля при монтаже плит проезжей части, необходимо разработать индивидуальный проект монтажа с предоставлением поверхностей расчетов элементов конструкций протелемного строения и при необходимости произвести соответствующее их щудли.

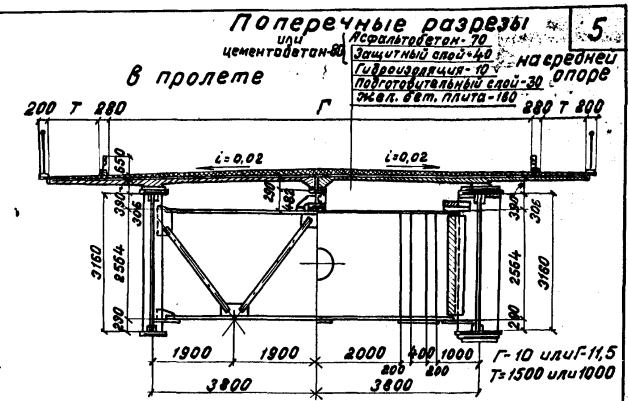
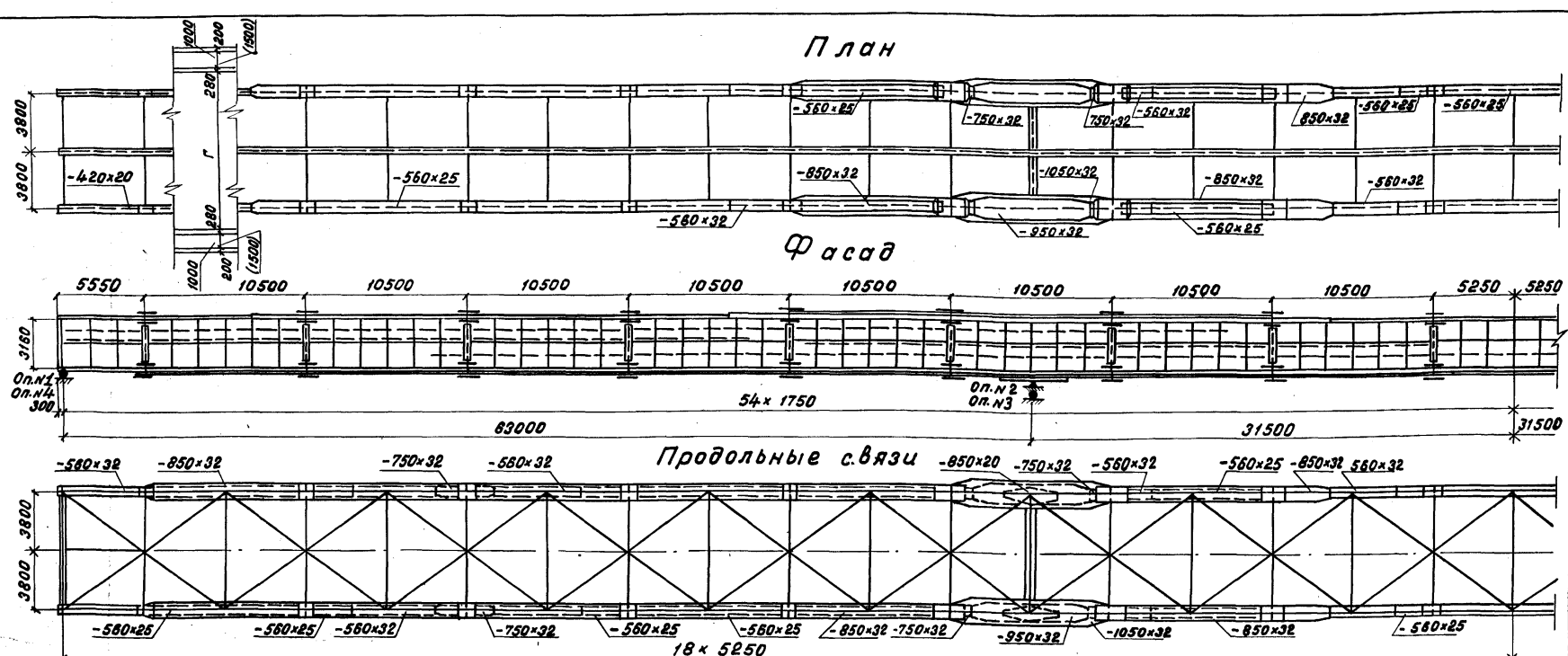
Бетонирование стыков плиты проезжей части и омоноличивание плиты с главными балками и прогоном производится после выверки положения плит в плане и в профиле и обвязки арматуры в стыках. При омоноличивании конструкций в обычном исполнении при отрицательных температурах допускается местный обогрев стыков, при северном исполнении устраивается обогревающие плиты. После набора бетоном омоноличивания не менее 70-80% протелемной прочности производится установка трампуарных блоков, устройство обвязки ездовой полотна, и др.

11. Приемка протелемных строений в эксплуатацию.

При приемке протелемных строений в постоянную эксплуатацию, законченные сооружения протелемного строения, включая опорные части, должны быть обследованы с целью соответствия их проекту и требованиям глав СН и ПД-18-75 и СН и ПД-43-75 и обкатаны с предоставлением визуальных наблюдений за состоянием конструкций при действии повышенной нагрузки.

Инженер-проектировщик
Менделеев

7К 1978.	Протелемные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, протелем в свету 40,60 и 80м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	серия 3503-50
	Протелемное строение с $6 \times 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи.	Выписка лист 4 5



Объемы основных работ

Наименование	Материал	Изм.	Количество	
			Г-10	Г-11,5
Металлоконструкция				
Металл пролетного строения	См. основные данные п.4	т	476,2	441,2
Высокопрочные болты	Ст 40Х	т	113	8,0
Итого:		т	487,5	449,2
Перила барьерное ограждение	См. основные данные п.4	т	24,6	
Смотровой ход		т	14,6	
Всего:		т	526,7	488,4
Опорные части	Ст.25А пр II	т		15,7
Плита проезжей части и мостовое полотно				
Железобетон плиты проезжей части	М ³		395,1	440,1
Железобетон тротуарных блоков	Бетон М400	М ³	53,9(82,3)	53,9(82,3)
Железобетон монолитных частей	М ³		8,8	9,2
Бетон омоноличивания	М ³		55,7(58,3)	58,7(59,3)
Арматура	А-I	т	40,7(46,4)	84,3(89,9)
	А-II	т	49,4(49,4)	68,6(68,6)
Асфальтобетон или цементобетон	—	М ²	1832	2116
Гидроизоляция	В.сл.д. гидроизоляция	М ²	2390	2855
Защитный слой (при асфальтобетоне)	Бетон М200	М ³	2390	2855
Подготовительный слой	Бетон М200	М ³	2390	2855
Закладные детали, стыковые накладки и монтажные элементы	—	т	13,7	13,7

Постоянная нагрузка на одну главную балку (нормативная)

Наименование	Принято тс/м	Получено тс/м
Металл пролетного строения	1,35	1,32
Жс-б, плита проезда	3,55	3,30
Покрытие проезжей части	2,80	2,76
Итого	7,70	7,38

Опорные реакции на одну опорную часть (от расчетной нагрузки)

Наименование	R ₁ ч.4 т	R ₂ ч.3 т
Постоянная нагрузка	229	651
Временная с динамикой	141	308
Итого	370	959

Строительные высоты

Расстояния	Строительная высота м
от верха мостового полотна до оси проезжей конструкции	4398
до опорной площадки на крайних опорах	4660
до низа конструкции в крайних пролетах	3881
в среднем пролете	3881

Прогиб пролетного строения

Вид нагрузки	Прогиб в середине крайнего пролета		Прогиб в середине среднего пролета	
	ф см	ф/ℓ	ф см	ф/ℓ
Временная нагрузка	3,9	1/1615	3,4	1/1853

Строительные коэффициенты

Главные балки	1,25
Прогон	1,17
Домкратные балки	1,32
Поперечные связи	1,08
Продольные связи	1,18

Основные конструктивные показатели

Наименование	Изм.	Кол.	
		Г-10	Г-11,5
Наибольшая масса монтажного блока металлоконструкции	т	15,7	17,4
Наибольшая длина монтажного блока металлоконструкции	м	10,5	21,0
Наибольшая масса монтажного блока жс-б плиты	т	7,0	7,8
Наибольшая длина монтажного блока жс-б плиты	м	6,27	6,97

Масса металла пролетного строения

Наименование элементов	Масса в тоннах			
	ст. 15ХСНД	в ст. 3 ст. 16Д	Всего	на 1м. прол. стр.
Главные балки	390,2	—	390,2	2,08
Прогон	355,2	—	355,2	1,87
Домкратные балки	16,0	0,8	16,8	0,09
Поперечные связи	—	31,7	31,7	0,17
Продольные связи	—	13,1	13,1	0,07
Высокопрочные болты	—	—	11,3	0,06
Итого	430,6	45,8	487,5	2,57
Перила и барьерное ограждение	—	24,6	24,6	0,13
Смотровой ход	—	14,6	14,6	0,08
Всего	430,6	84,8	526,7	2,78
Опорные части	—	—	15,7	—

Опорные части (по типовому проекту инв. №583, 1967г.)

№ опор	Тип опорной части	Наименование	Габариты опорной части	Размеры опорных частей		Расстояния между опорами		
				Вдоль оси моста	Вдоль оси моста	Вдоль оси моста	Вдоль оси моста	
1/4	III	Полуцилиндр	4	570	720	940	500	740
2	VI ²	Неподвижная	4	800	1000	1200	840	530
3	VI ²	Полуцилиндр	4	800	960	1200	840	530

Основные данные

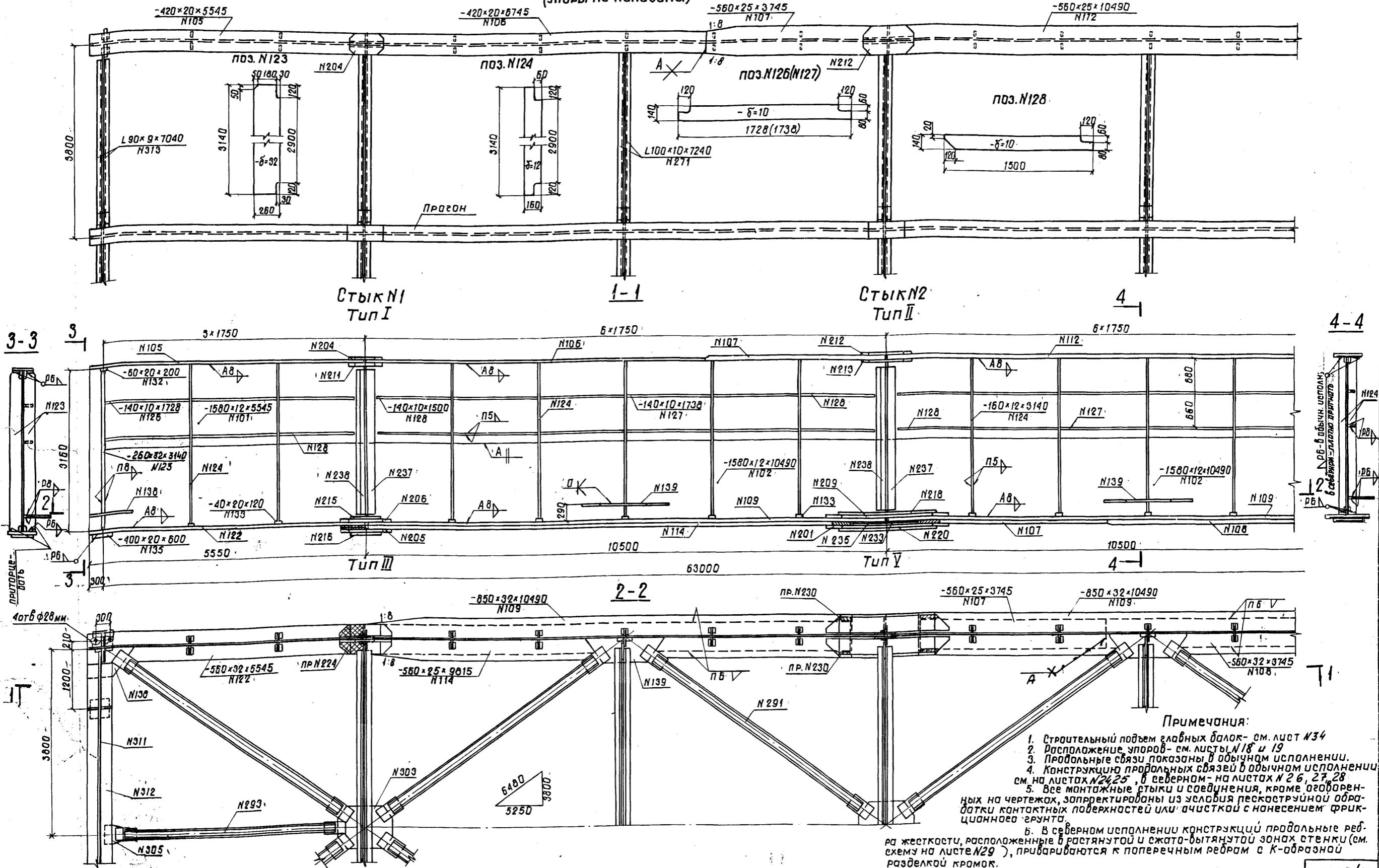
- Нормы, технические условия и указания: СНиП II-Д.7-82, СНиП III-16-73, СНиП III-15-76, СН 200-62, СН 365-67, ВСН 92-63, ВСН 144-76.
- Габариты проезжей части Г-10 и Г-11,5 с тротуарами по 1,5 м или 1,0 м.
- Нормативные нагрузки: - постоянная равномерно-распределенная в соответствии с приведенной таблицей; - временные: автомобильная Н-30, колесная НК-80, на тротуарах - 400 кг/м².
- Материалы: всеж элементов пролетного строения, кроме оговоренных ниже, принята сталь низколегированная марки 15ХСНД (1 и 2 категории) по ГОСТ 6713-75; - продольных и поперечных связей - сталь углеродистая марки 16Д по ГОСТ 6713-75; - смотрового хода, перил и барьерного ограждения - сталь углеродистая марки в ст. 3 по ГОСТ 380-71; - высокопрочных болтов, гаек и шайб к ним по ГОСТ 22353-77-ГОСТ 22356-77; - арматура сталь класса А-II марок в ст. 5 п. 2, при расчетной температуре не ниже минус 30°С, в ст. 5 п. 2 при расчетной температуре не ниже минус 40°С и класса А-I марки в ст. 3 п. 2 по ГОСТ 5781-75; - бетон плиты проезда и тротуаров М-400 (на кубаж 20*20*20), Мрз-300.
- Опорные части по типовому проекту инв. №583, тип I и II (с изменениями).
- Заводские соединения на сварке, монтажные - на высокопрочных болтах.
- Пролетные строения предназначены для мостов на дорогах III и II категории при пролетном пролете на площадке, вышуклой кривой радиусом 10000 и 15000 м, вогнутой - 3000 и 5000 м, соответственно для Г-10 и Г-11,5.
- Сейсмичность районов строительства не выше 6 баллов.
- Конструкция деформационных швов приведена в выпуске 8, тип шва устанавливается при привязке типового проекта.

Примечания:
 1. Данные в скобках - при Т=1500.
 2. Величины в числителе даны для блоков длиной 10,5 м, в знаменателе - для блоков длиной 21,0 м.

ТК	Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные-разрезные и неразрезные с ездой поверху, пралетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении	1180/4
1978г.	Пролетное строение ℓ ₀ = 3*63 м Габариты: Г-10 и Г-11,5 рабочие чертежи	Серия 3.503-50
	Паспорт пролетного строения. Блоки длиной 10,5 и 21,0 м. (обычное исполнение)	Выпуск лист 4/6

Проверил: [подпись] С.В. [подпись]
 Инженер-проектировщик
 Ленинград

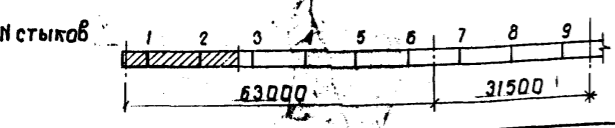
ПЛАН
(упоры не показаны)



- Примечания:
1. Строительный подъем главных балок - см. лист №34
 2. Расположение упоров - см. листы №18 и 19
 3. Продольные связи показаны в обычном исполнении.
 4. Конструкцию продольных связей в северном исполнении см. на листах №24, 25, в северном - на листах №26, 27, 28
 5. Все монтажные стыки и соединения, кроме одобренных на чертежах, запретируются из условия пескоструйной обработки контактных поверхностей или очистки с нанесением frictionного грунта.
 6. В северном исполнении конструкции продольные ребра жесткости, расположенные в растянутой и сжато-вытянутой зонах стенки (см. схему на листе №29), прибиваются к поперечным ребрам с K-образной разделкой кромок.

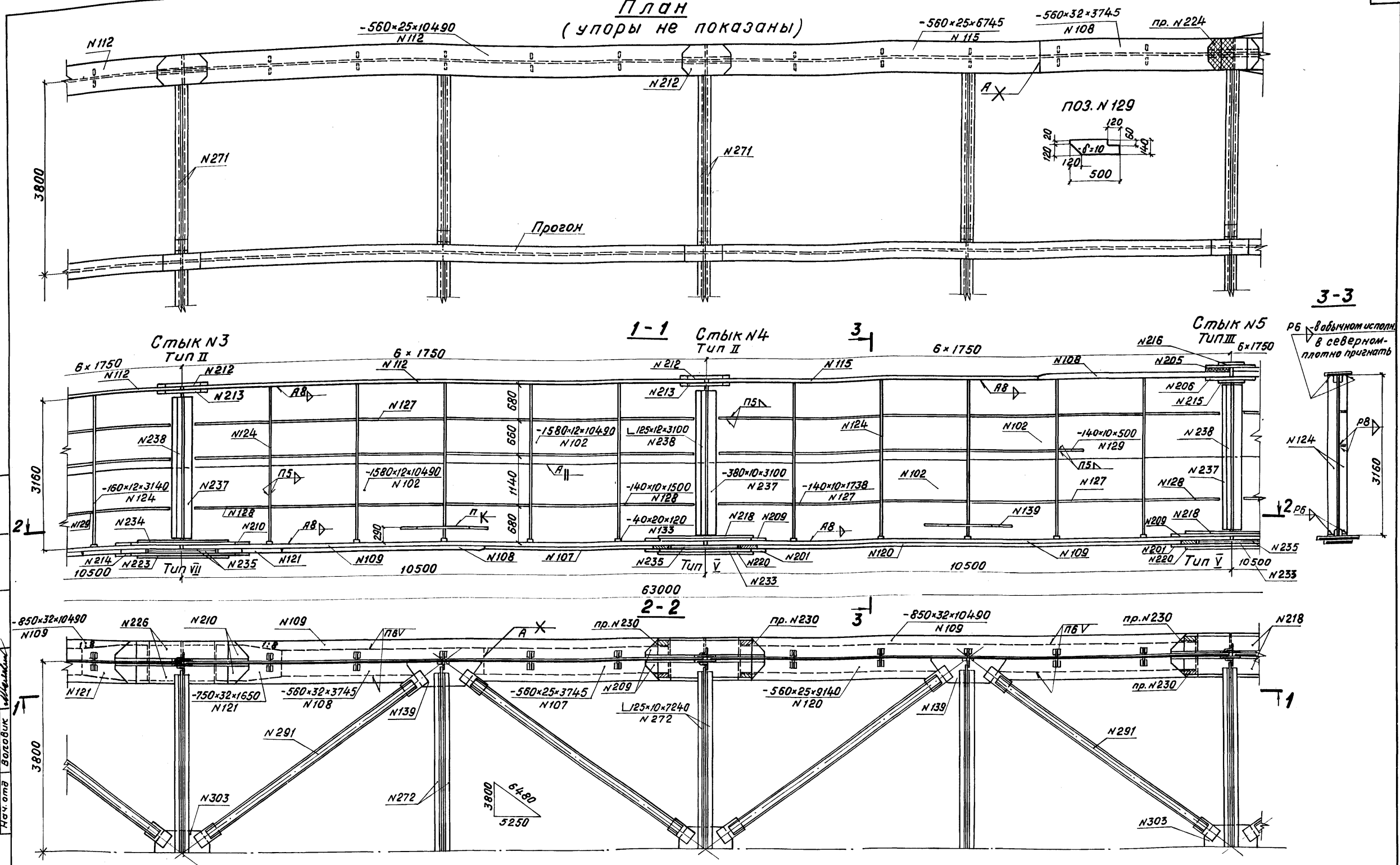
ИСПОЛНИЛ	ПРОСМОТРЕЛ	УТВЕРДИЛ	ПРОЕКТИРОВАЛ
Л. ШИЛО	В. СЕРИЛ	С. СЕРИЛ	С. СЕРИЛ
М. ШИЛО	М. ШИЛО	М. ШИЛО	М. ШИЛО
М. ШИЛО	М. ШИЛО	М. ШИЛО	М. ШИЛО
М. ШИЛО	М. ШИЛО	М. ШИЛО	М. ШИЛО

ЛЕНИНГРАД

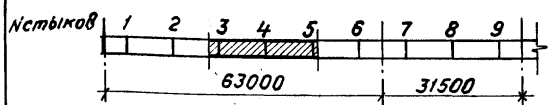


ТК	Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, с ездой по пролетам в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
1978г.	Пролетное строение $l_p = 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи.	Серия 3503-50
	главные балки. блоки длиной 10,5 м.	выпуск лист 4/8

План
(упоры не показаны)



Исп. инж. Чухачин
 Проверил: Гусев
 Рук. группой: Герасимова
 Гл. инж. пр. Шипов
 Гл. спец. отд. Степанов
 Нач. отд. Водовик
 Ленинград

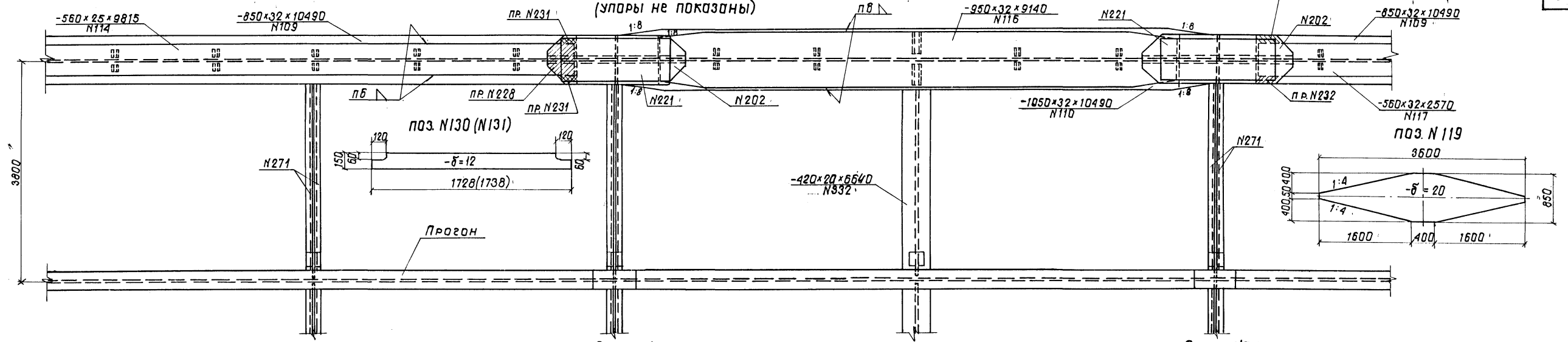


ТК Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с одной поверхью, с пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.
 1978 Пролетное строение $l_p=3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5 рабочие чертежи

Главные балки
 Блоки длиной 10,5 (продолжение)

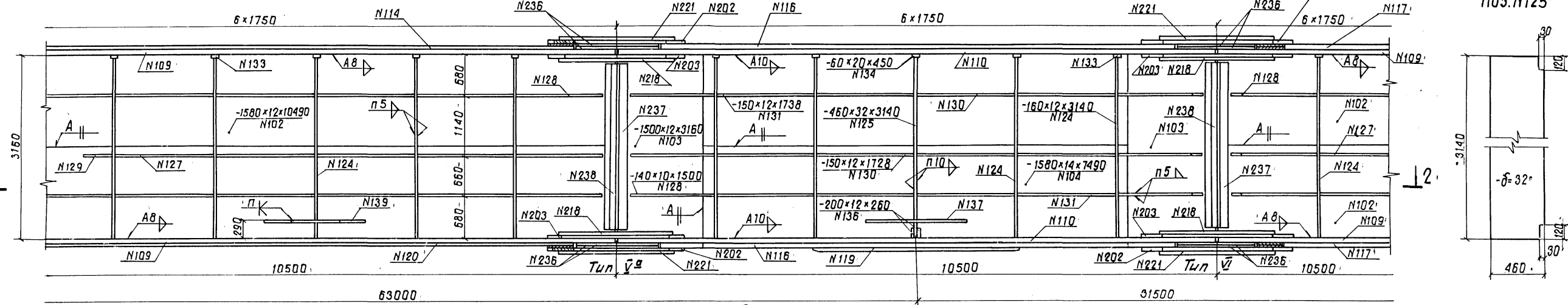
1180/4
 Серия 3 503-50
 Выпуск 4 Лист 9

План
(упоры не показаны)

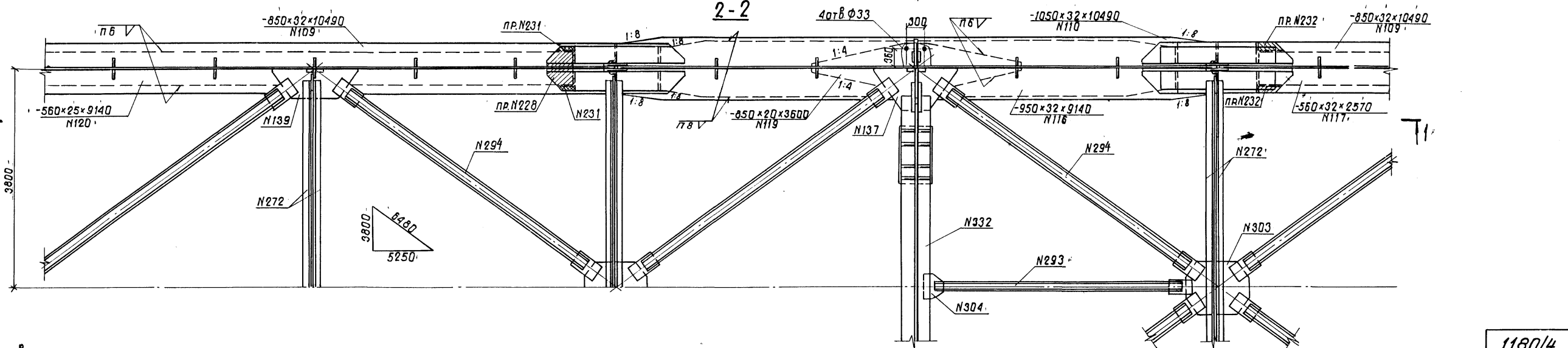


Стык №6
Тип V

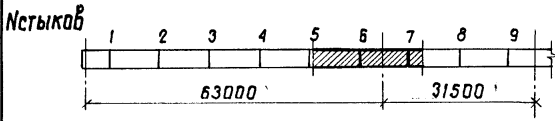
Стык №7
Тип VI



2-2

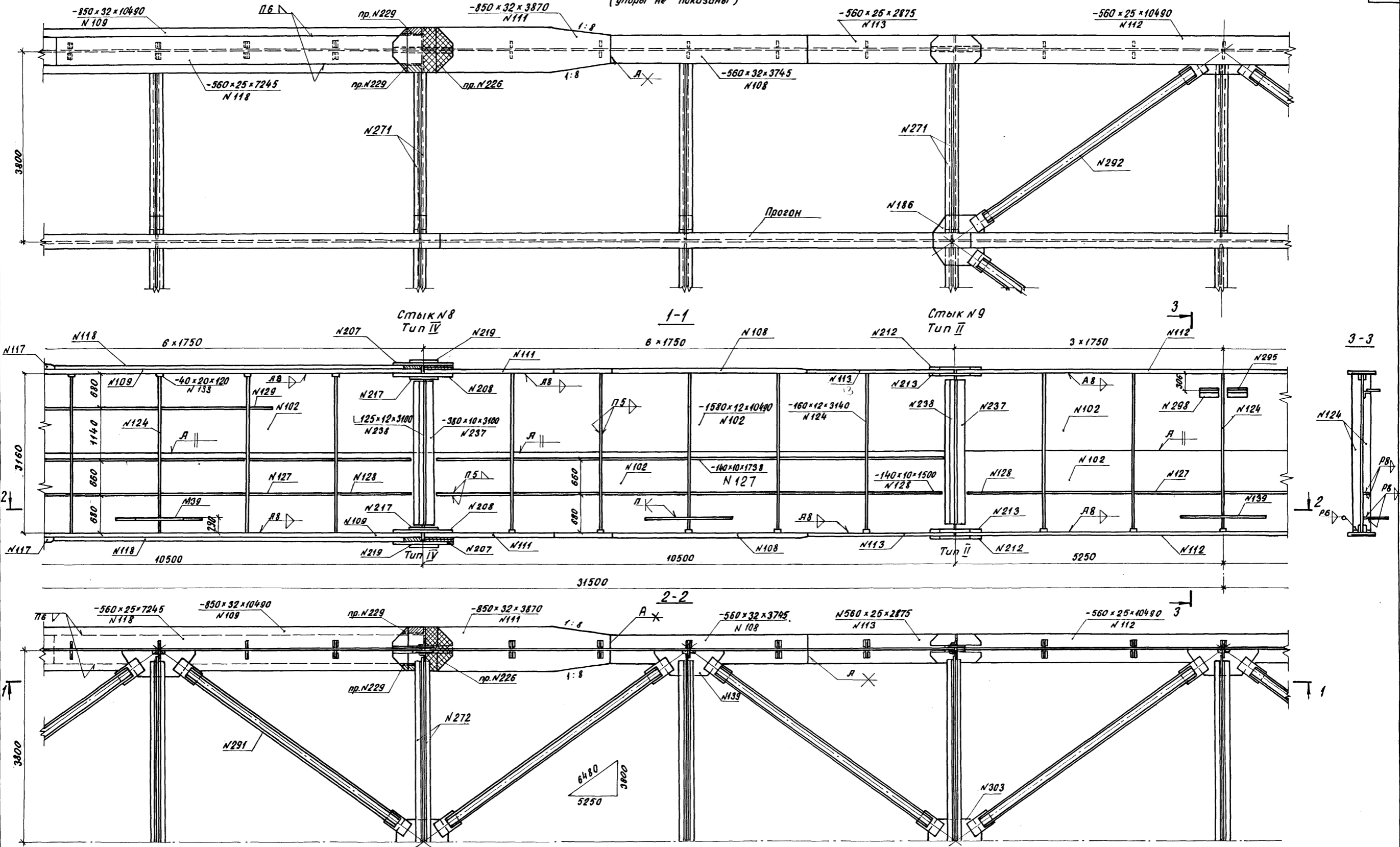


Ленгипротрансмост
 Ленинград
 Исполнил: И. Р. Чускин
 Проверил: Г. А. Савицкий
 Рук. з.р. В. С. Савицкий
 М. инж. пр. Ш. Шабо
 М. спец. отв. С. Шабо
 Нач. отв. В. Шабо



ТК	Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.		1180/4
	1978г.	Пролетное строение $l_p = 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи.	Серия 3503-50 Выпуск лист 4/10

План
(упоры не показаны)

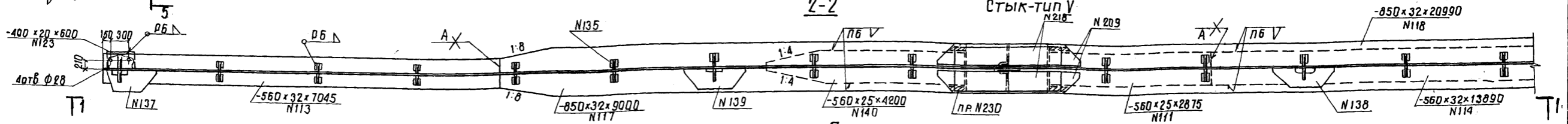
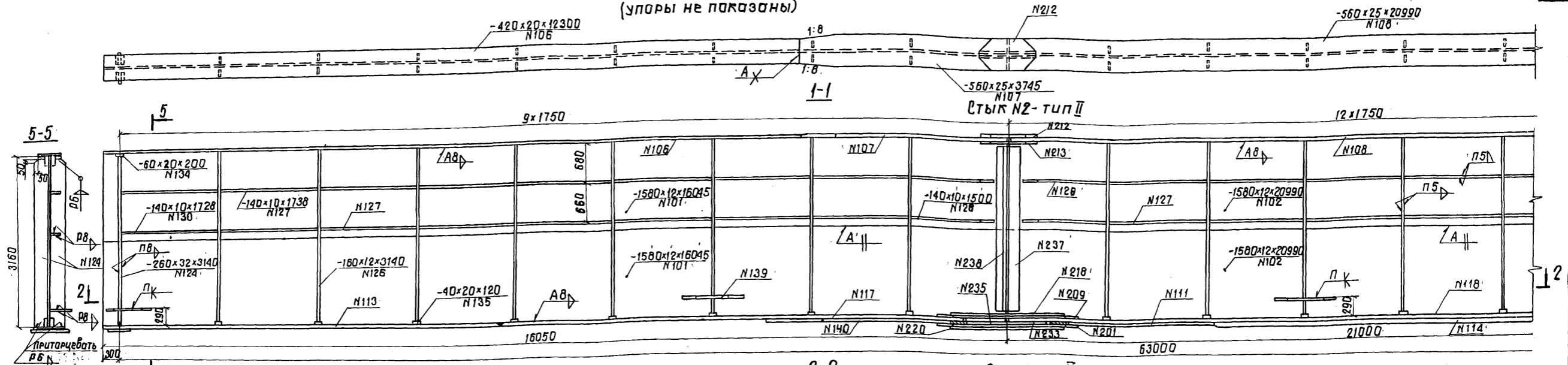


Исполнил: Кривошапкин
 Проверил: Гаускин
 Инж. пр.: Шолов
 Нач. отд.: Воловик

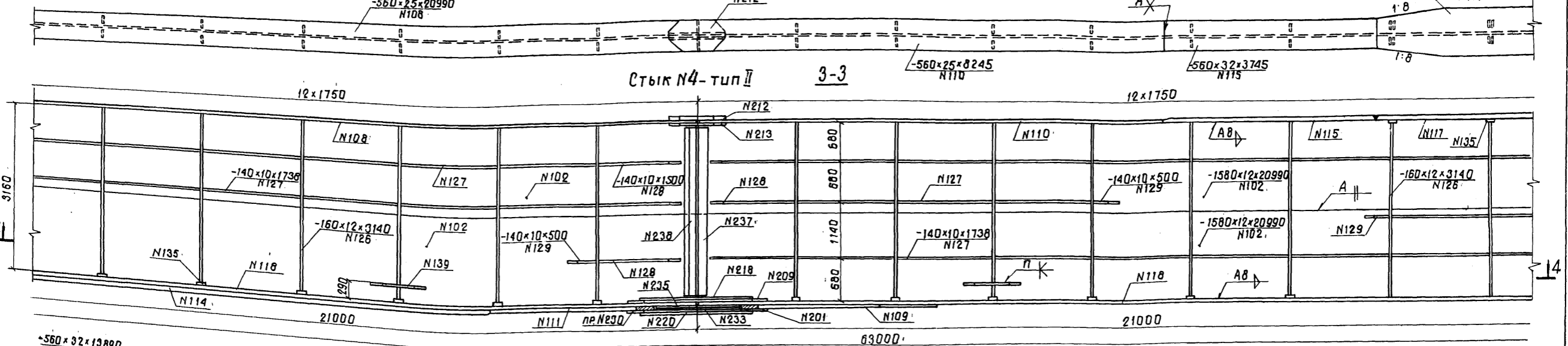
Ленгипротрансмост
 Ленинград

ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
1978г.	Пролетное строение $l_p = 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи	Серия 3.503-50
	Главные балки	Выпуск 4
	блоки длиной 10,5 м (окончание)	Лист 11

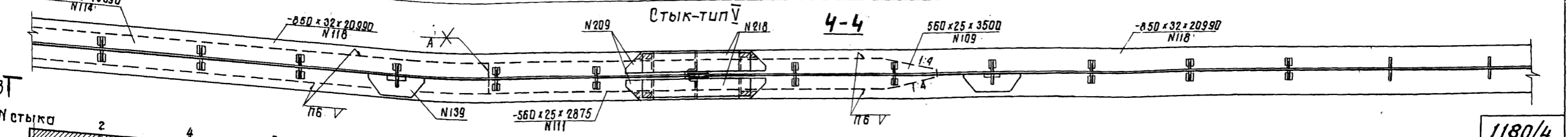
План (упоры не показаны)



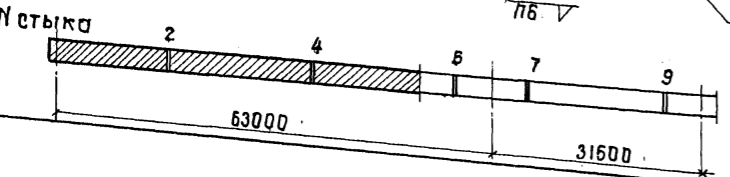
План (упоры не показаны)



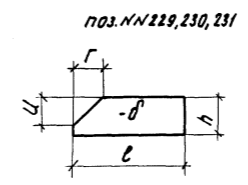
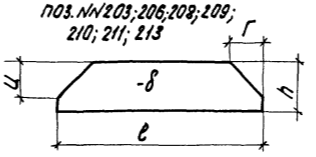
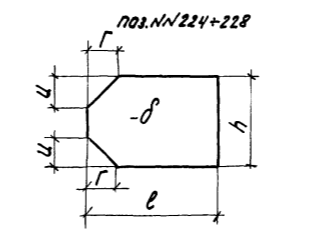
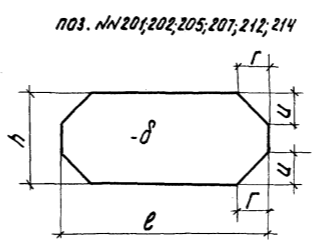
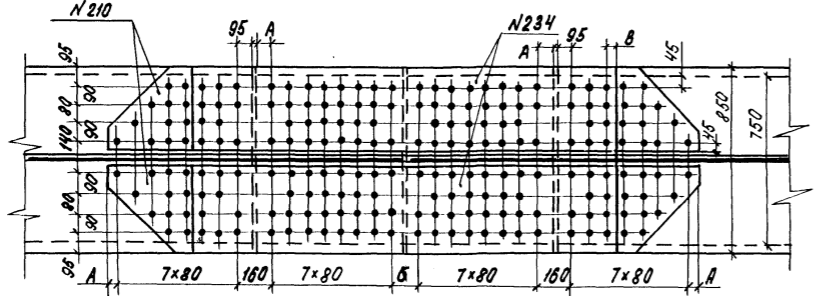
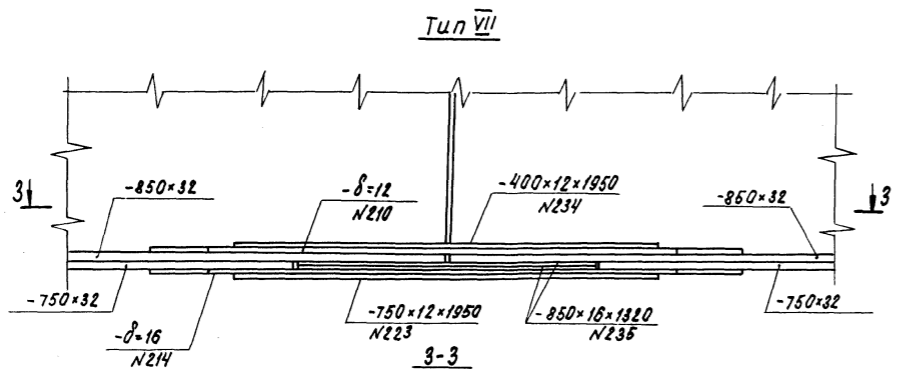
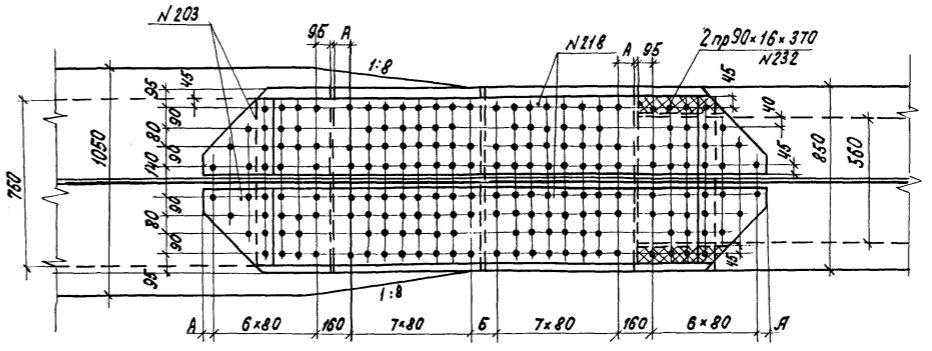
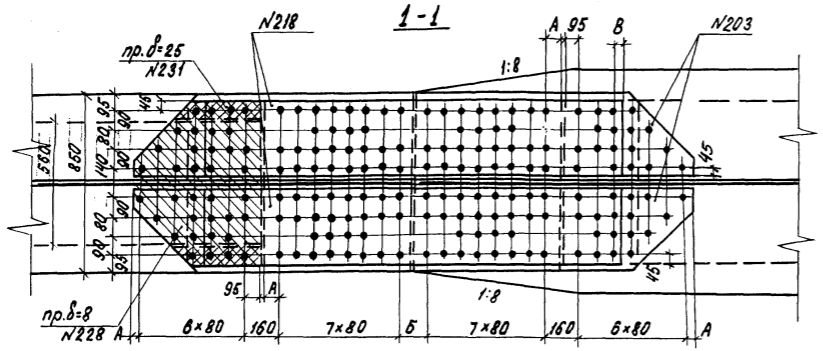
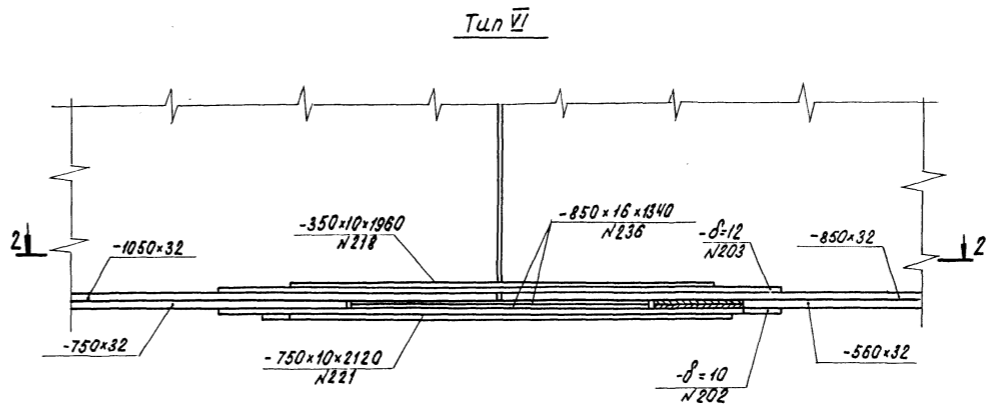
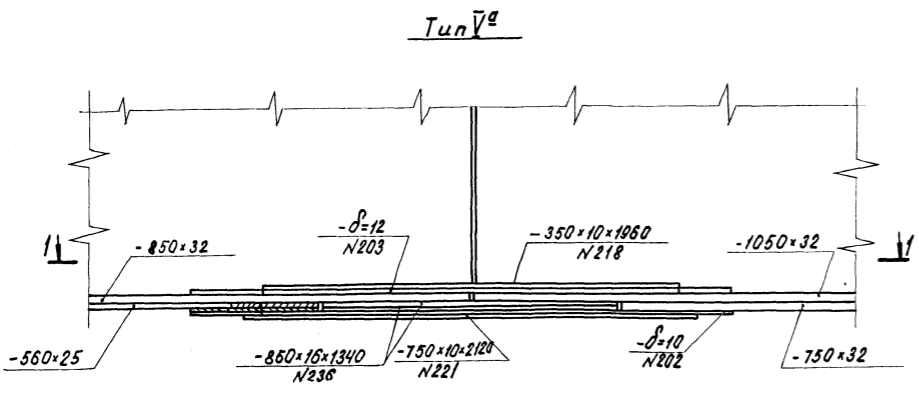
Стык-тип V



Исполнил: Новикова Е.В.
 Проверил: Глушков Е.В.
 Директор: Л.И.К. пр. Шилова
 Главный инженер: Волочков



ТК 1978г.	Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.		1180/4 Серия 3.503-50 Выпуск лист 4 12
	Пролетное строение Пр-3х63м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи.		



Условное обозначение
 * Отверстие ф23мм под высокопрочный болт ф22мм

Примечания:
 1. Чертеж смотреть совместно с листом №34.3;
 2. Все обрезы, кроме оговоренных, 50мм.

Геометрические размеры накладок и прокладок

N поз.	delta	h	e	gamma	u	F см²
1	2	3	4	5	6	7
201	10	750	2440	260	275	16870
202	10	750	2620	260	275	18220
203	12	400	2620	325	325	9425
204	12	420	680	100	110	2640
205	12	560	1000	170	180	4990
206	12	260	1000	170	180	2295
207	12	850	1170	325	325	1835
208	12	400	1170	325	325	3620
209	12	400	2440	325	325	8700
210	12	400	2760	325	325	9980
211	16	190	680	100	110	1180
212	16	560	1020	170	180	5100
213	16	260	1020	170	180	2350
214	16	750	2760	260	275	19170

1	2	3	4	5	6	7
224	12	560	500	170	180	2500
226	12	850	570	325	325	3875
228	8	750	620	260	275	3935
229	25	140	400	115	115	500
230	25	90	370	65	65	310
231	25	90	400	115	115	300

Ленинградская область
 Ленинград
 Институт мостового строительства
 Ленинград
 Проект № 34.3
 Чертеж № 14
 1978

ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
1978	Пролетное строение Вр=3x83м. Габариты Г-10 и Г-11,5 рабочие чертежи	Серия 3.503-50
	Стыки главных балок (продолжение)	Выпуск 4 Лист 15

Схема расположения упоров по главным балкам

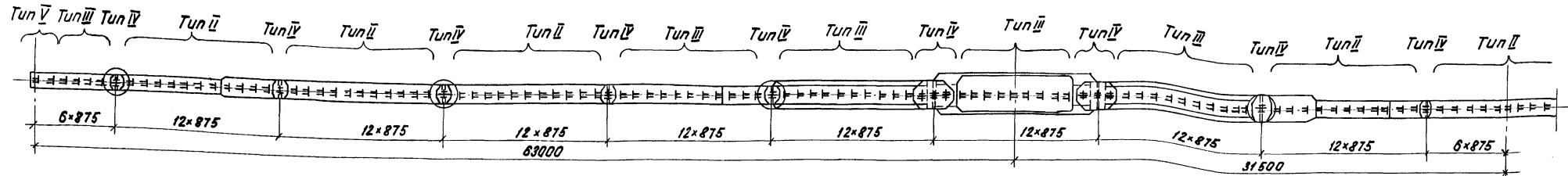
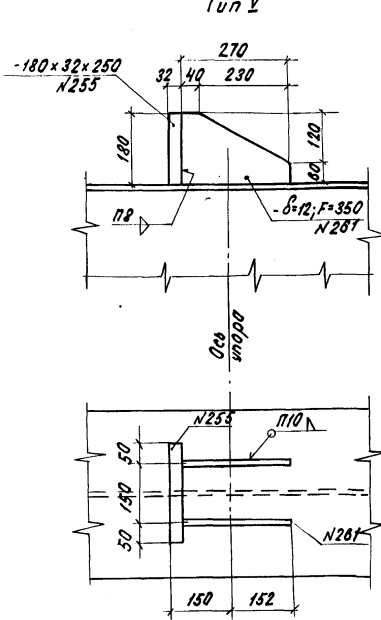
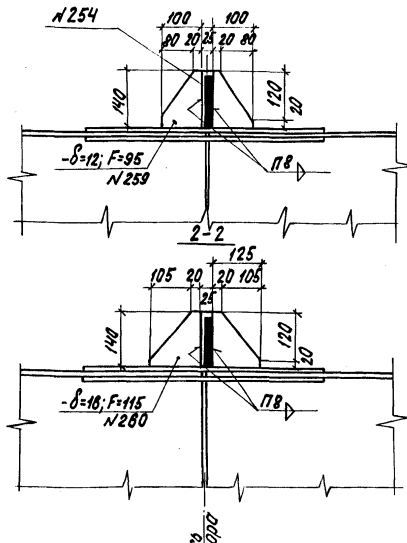
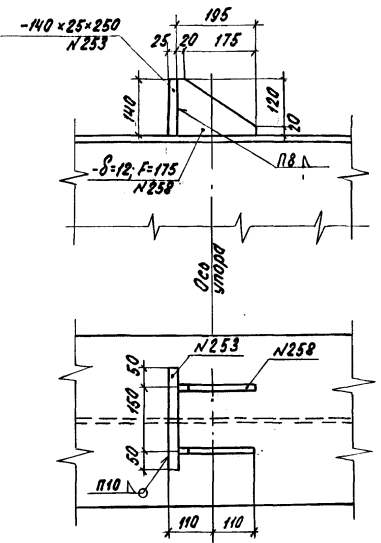
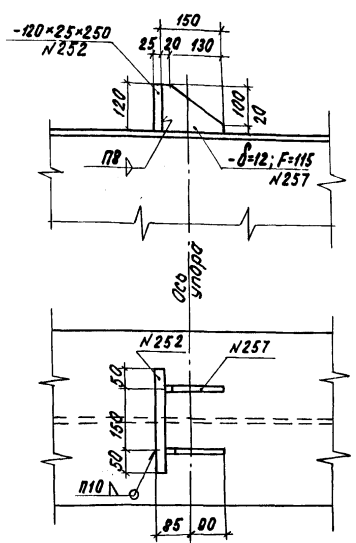
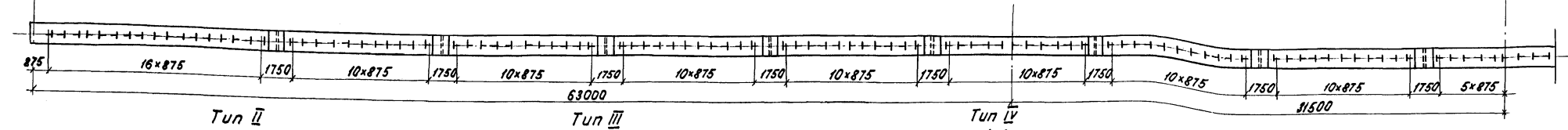
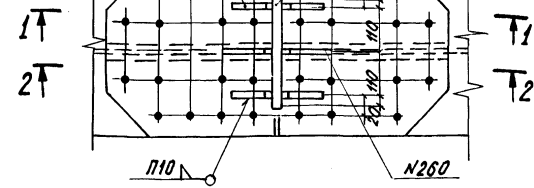
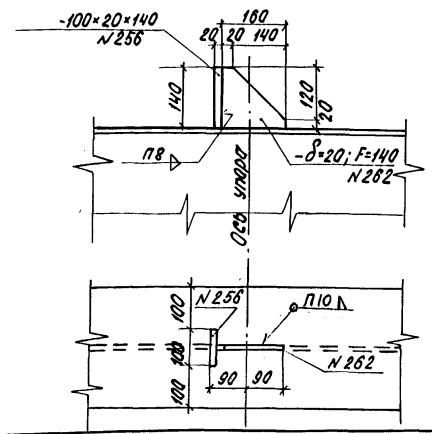


Схема расположения упоров по прогонам



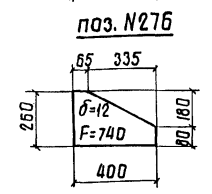
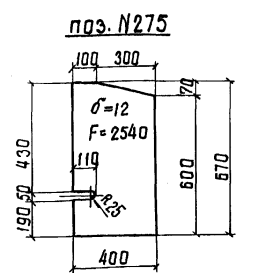
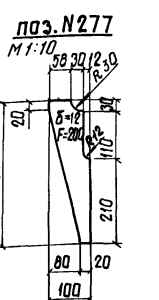
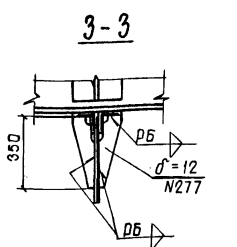
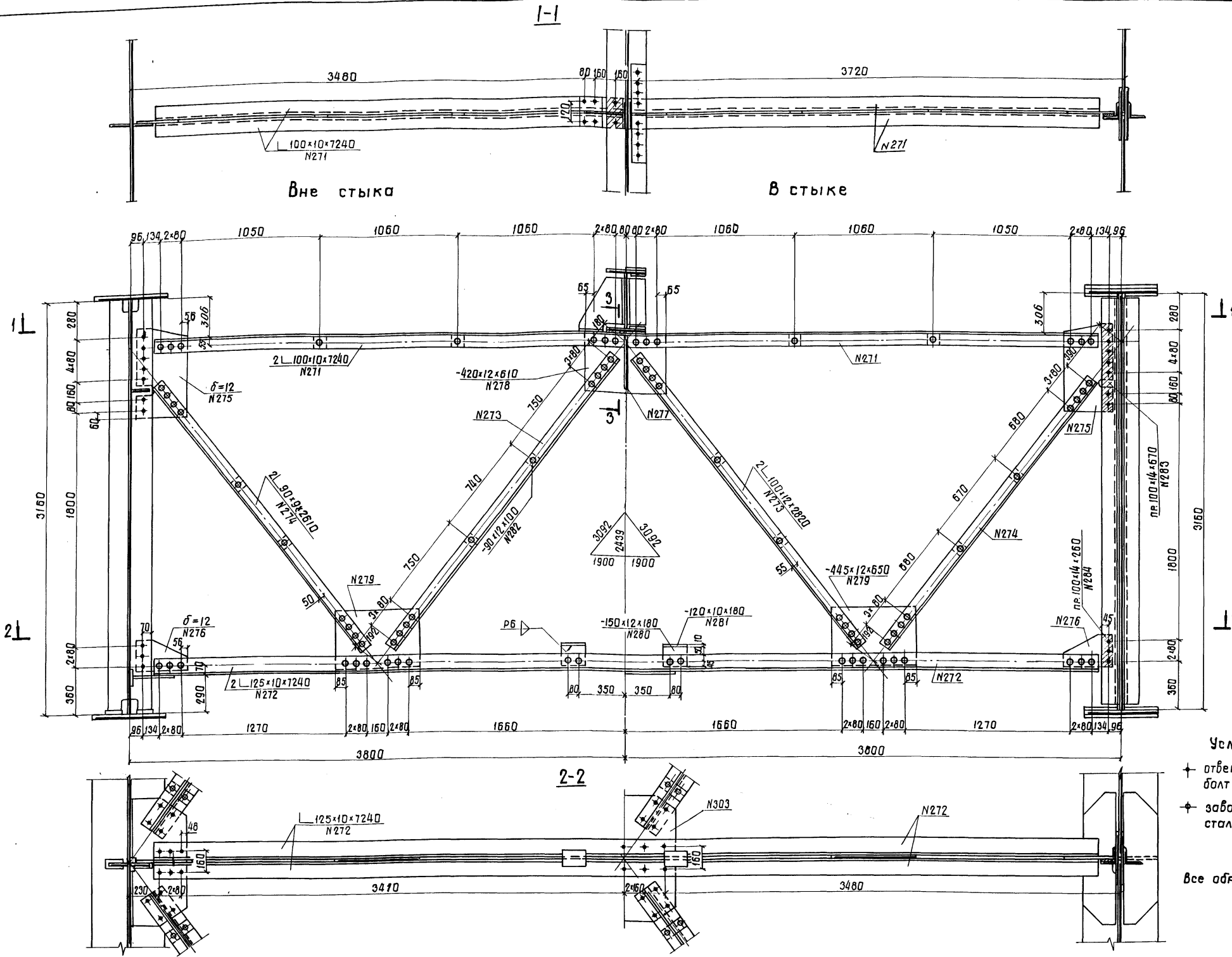
Упор на прогоне



Примечания:
 1. На монтаже к упорам приварить анкера см. лист N40
 2. Упоры типа V, обведенные на схеме кружками, при изготовлении пролетного строения с блоками длиной 24,0 м должны быть заменены упорами типа III

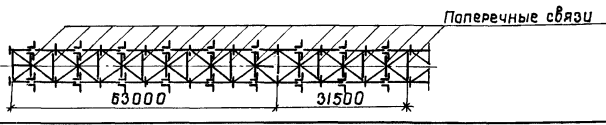
Исполнил	Проверил	Начальник	Инженер
С.И.Иванов	В.И.Петров	М.А.Сидоров	А.В.Куликов
Инженер	Инженер	Инженер	Инженер
Ленинград	Ленинград	Ленинград	Ленинград

ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов. Сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху пролетами в свету 4,0, 6,0 и 8,0 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении	1180/4
1978	Пролетное строение $l_p = 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи	Серия 3.503-50 Выпуск Лист 4 18



Условные обозначения:
 + отверстие $\Phi 23$ мм под высокопрочный болт $\Phi 22$ мм.
 * заводская заклепка $\Phi 23$ мм из стали марки 09Г2.

Примечание
 Все обрезы, кроме оголовных, 50 мм

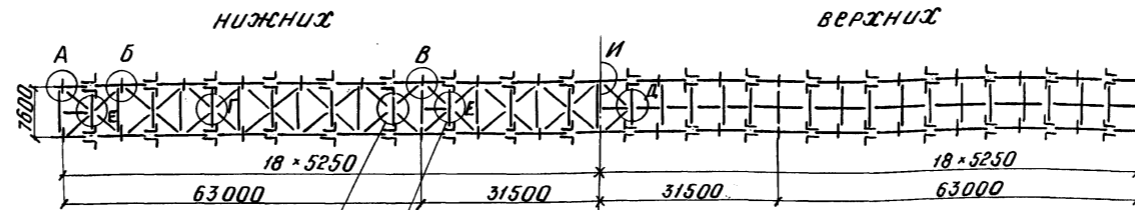


ТК Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40,60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.
 1978 г. Пролетное строение $E_p=3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи. Поперечные связи (северное исполнение).

1180/4
 Серия 3.503-50
 Выпуск 4 Лист 23

Ленгипротрансмост
 Ленинград
 Проектировщик: Новикова
 Проверил: Свешков
 Конструктор: Степанов
 М. Шенк. пр. Шилова
 Л. Степанов. Степанов
 Нач. отд. Воловик

Схема продольных связей

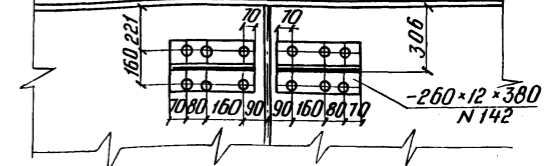
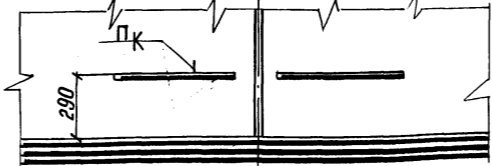
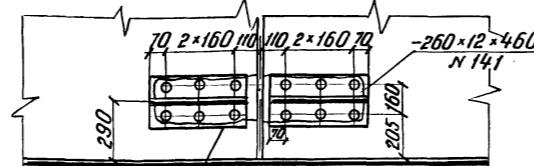
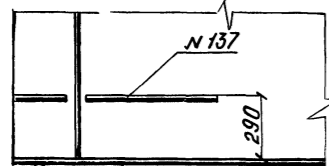


В указанных узлах натяжение болтов до проектного усилия производится после завершения металлоконструкций железобетонными плитами проездов.

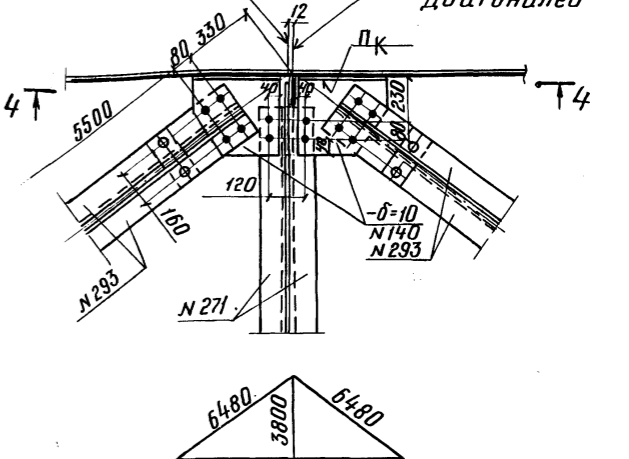
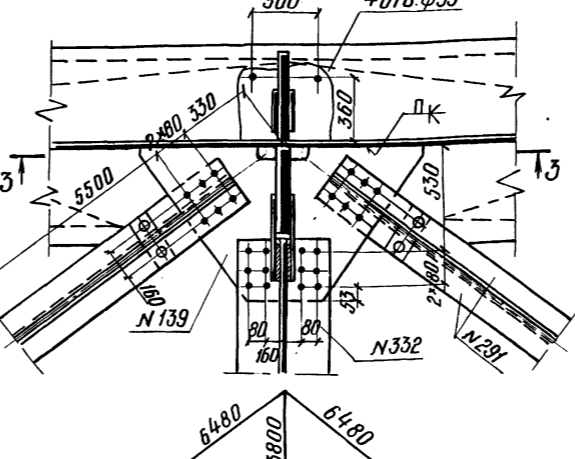
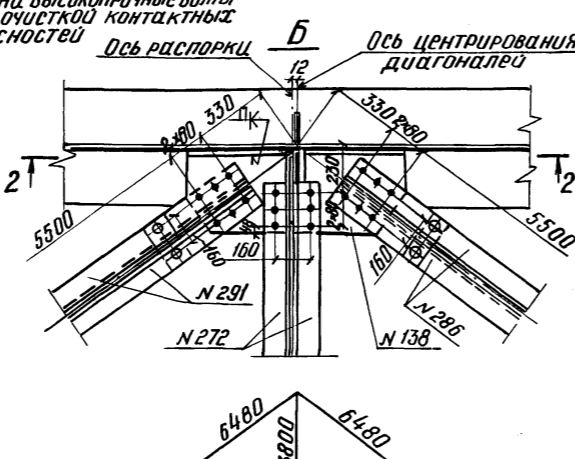
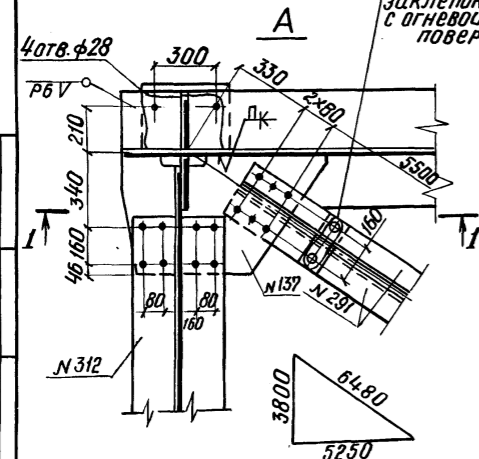
1-1

3-3

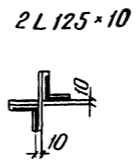
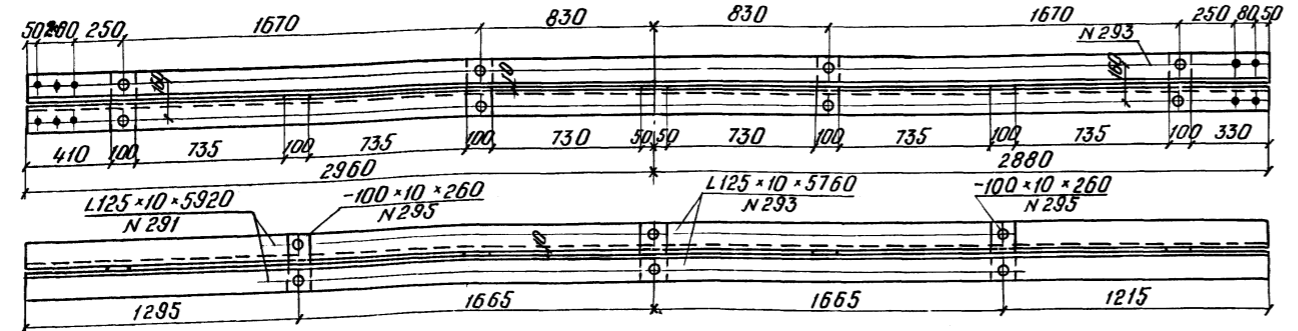
4-4



На заводе допускается замена заклепок на высокопрочные болты с огневой очисткой контактных поверхностей



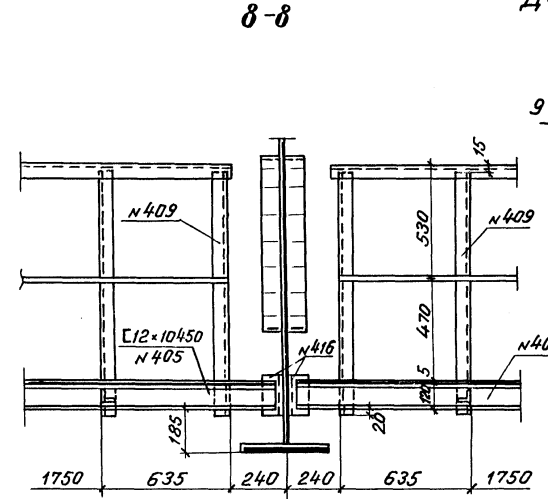
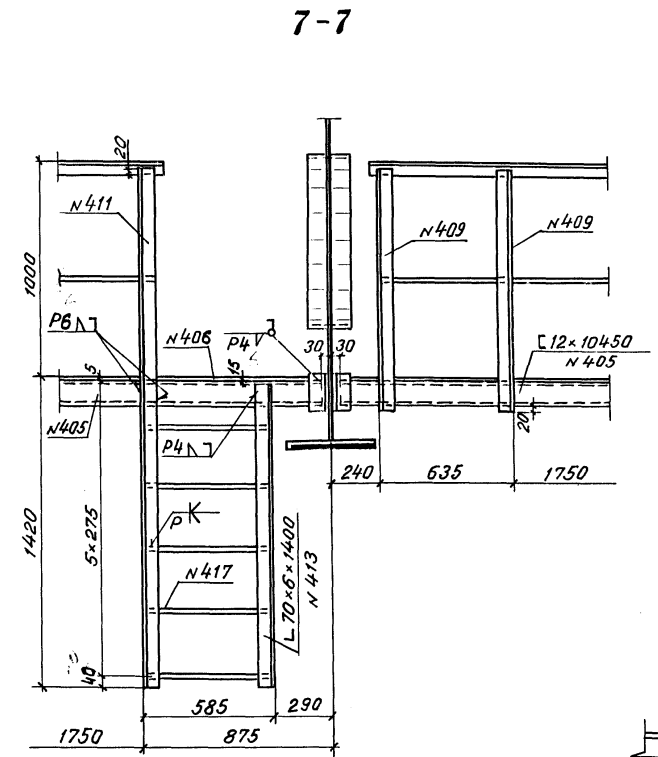
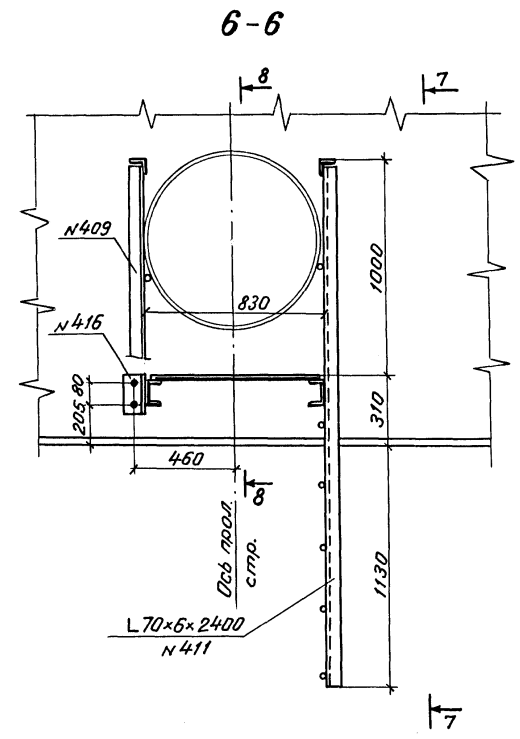
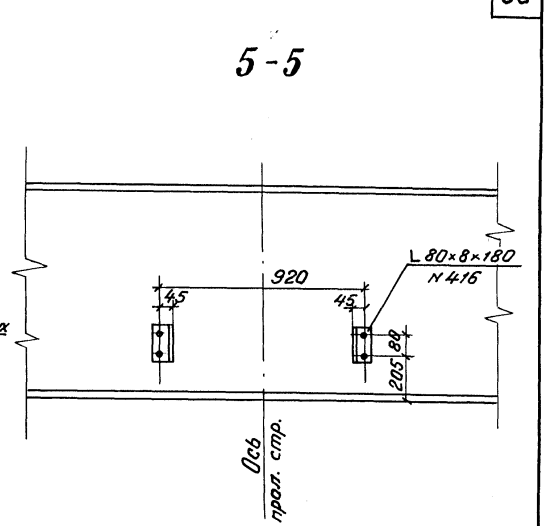
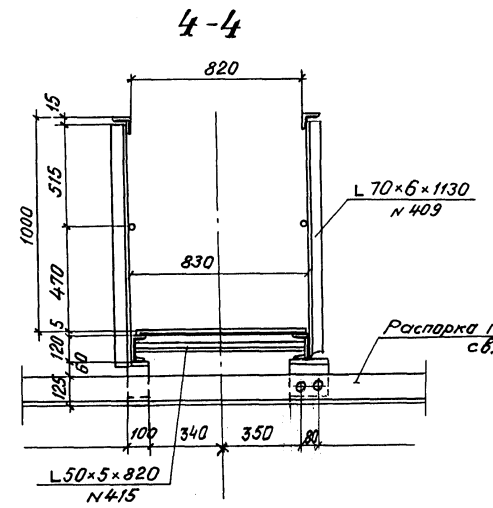
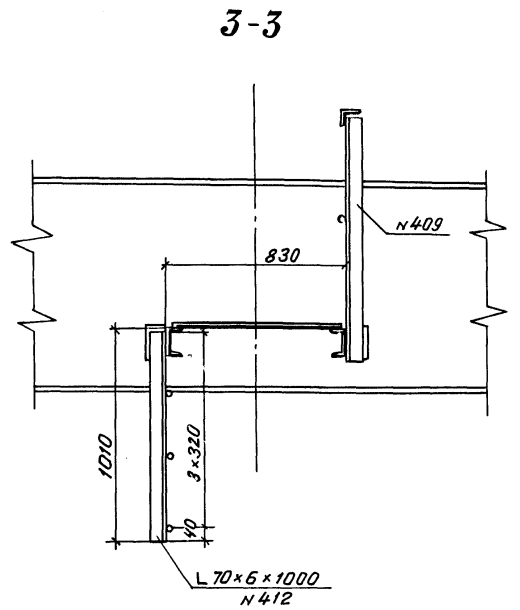
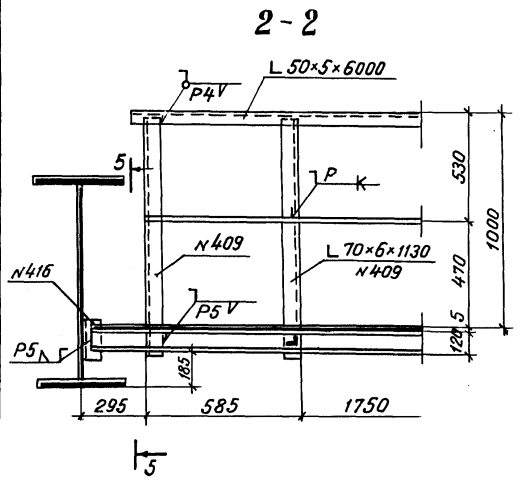
Диагональ



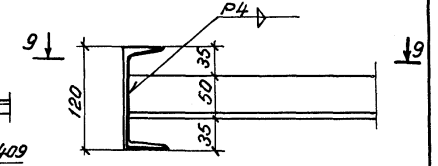
Условные обозначения:
 + Отверстие $\phi 23$ мм под высокопрочный болт $\phi 22$ мм
 ⊕ Заводская заклепка $\phi 23$ мм
 Примечание.
 Все обрезы, кроме оговоренных, 50 мм.

Ленгипротракторостроение Ленинград
 Основная разработчица: Колесова Розова
 Проверил Цветкова Новикова
 Рук. группой Голосова Гверда
 Сл. инж. пр. Шитов
 Сл. спец. пр. Степанов
 Инж. Д.И. Волович

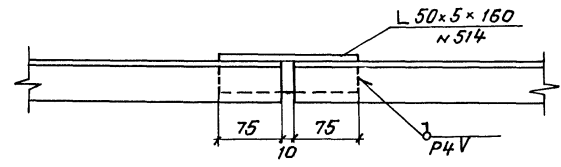
ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
1978г	Пролетное строение с $l=3 \times 63$ м, габариты Г-10 и Г-11,5 рабочие чертежи	Серия 3.503-50 Выпуск лист 4 2.6



Деталь приварки уголка (поз. N415) к швеллеру (поз. N405)



Стык уголков поручня перил
м 1:5



Примечание:
Чертеж смотреть совместно с листом N 30

Исполнил	Поберецкий	Инженер	Контроль	Сурянов	Инженер
Проверил	Савоскин	Инженер	С.В.Суря	Инженер	Инженер
Рис.	Бригадир	Савоскин	Инженер	Инженер	Инженер
Специальность	Строитель	Инженер	Инженер	Инженер	Инженер
Специальность	Строитель	Инженер	Инженер	Инженер	Инженер
Наименование	Володарь	Инженер	Инженер	Инженер	Инженер

Ленинград
Ленинград

ТК	Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, с пролетами в свету 4,0, 6,0 и 8,0 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
	Пролетное строение $B_p=3 \times 6,3$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи.	Серия 3.503-50 Вып. 4 Лист 31
1978г	Смотровой ход. Детали.	

Сводная таблица массы металла

Наименование	Масса, кг.			
	15хСНД	16 д	встз	Всего
Главные балки	322920	—	—	322920
Прогон	23510	—	—	23510
Стыки главных балок	28005	—	—	28005
Упоры главных балок и прогона	5130	—	—	5130
Продольные связи	—	13050	—	13050
Поперечные связи	—	31730	—	31730
Домкратные балки	16810	—	—	16810
Высокопрочные болты ст40х	—	—	—	8040
Итого на пролетное строение	396375	44780	—	449195
Перила	—	—	16030	16030
Смотровой ход	—	3970	10605	14575
Ограждение проезда	—	1920	6665	8585
Всего	396375	50870	33300	488385

Спецификация металла на пролетное строение

№ поз.	Наименование	Материал	Размеры одной части, мм.				Количество		Масса, кг.	
			Толщина	Ширина или площ. ф. см ²	Длина	или	шт.	Общая или 1 м ²	Общая	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	
1. Главные балки и прогон										
1.1. Главные балки										
101	Вертикальный лист	15хСНД	12	1580	16045	8	128,36			
102	То же		12	1580	20990	24	503,76			
103	"		12	1580	10490	8	41,96			
								574,08	148,94	100330
104	"		12	1500	3160	8	25,28	141,30	3572	
105	"		14	1580	7490	8	59,92	173,64	5202	
106	Горизонтальный лист		20	420	12300	4	49,20	65,94	3244	
107	То же		25	560	3745	4	14,98			
108	"		25	560	20990	4	83,96			
109	"		25	560	3500	20	70,00			
110	"		25	560	8245	4	32,98			
111	"		25	580	2875	16	46,00			
112	"		25	560	10490	4	41,96			
							289,88	109,90	31 858	
113	"	32	560	7045	4	28,18				
114	"	32	560	13890	4	55,56				
115	"	32	560	3745	12	44,94				
116	"	32	560	2570	8	20,56				
							149,24	140,67	20994	
117	"	32	850	9000	8	72,00				
118	"	32	850	20990	8	167,92				
119	"	32	850	14370	8	114,96				
							354,88	213,52	75774	
140	"	25	560	4200	4	16,80				
							16,80	109,90	1846	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	
120	Горизонтальный лист	15хСНД-2	32	950	9140	8	73,12	238,64	17449	
121	То же		32	1050	10490	8	83,92	263,76	22133	
122	"		20	850	3600	4	14,40	133,45	1922	
123	Опорный лист		20	400	600	4	2,40	62,80	151	
124	Вертик. ребро жесткости		32	260	3140	8	25,12	65,31	1641	
125	То же		32	460	3140	8	25,12	115,55	2903	
126	"		12	160	3140	380	119,32	15,07	17982	
127	Продольное ребро жестк		10	140	1738	344	59,787			
128	То же		10	140	1500	96	14,00			
129	"		10	140	500	20	10,00			
130	"		10	140	1728	8	13,83			
								765,70	10,99	8415
131	"		12	150	1738	24	41,71			
132	"	12	150	1728	24	41,47				
								83,18	14,13	1175
133	Подкладка	20	60	450	8	3,60	9,42	34		
134	То же	20	60	200	8	1,60	9,42	15		
135	"	20	40	120	380	45,60	6,28	286		
136	Накладка	12	200	260	16	4,16	18,84	78		
137	Фасонка	12	F=6200	4	2,48	94,20	234			
138	То же	10	F=3800	4	1,52					
139	"	10	F=3370	30	10,11					
								11,63	78,50	913
Итого									318153	
1,5% на сварные швы									4765	
Всего по п.1.1									322920	
1.2. Прогон										
166	Вертикальный лист	15хСНД	12	440	5535	2	11,07	34,54	382	
167	То же		12	440	10480	4	41,92	34,54	1448	
168	"		12	440	10490	8	83,92	34,54	2899	
169	"		12	440	10500	4	42,00	34,54	1451	
171	"		12	440	10510	1	10,51	34,54	363	
172	Горизонтальный лист		16	300	5535	4	22,14	37,68	834	
173	То же		16	300	10480	8	83,84	37,68	3159	
174	"		16	300	10490	16	167,84	37,68	6324	
175	"		16	300	10500	8	84,00	37,68	3165	
176	"		16	300	10510	2	21,02	37,68	792	
177	Накладка		10	260	400	55	22,00	20,41	449	
178	То же		10	300	740	36	26,64	23,55	627	
179	"		10	120	740	72	83,28	9,42	502	
180	"	10	180	200	35	7,00	14,13	99		
181	Прокладка	10	200	300	17	5,10	15,70	80		
182	Ребро жесткости	10	140	420	19	7,98	10,99	88		
183	То же	10	140	400	18	7,20	10,99	79		
184	"	10	F=1020	37	3,77	78,50	296			
185	Подкладка	20	40	80	19	1,52	6,28	10		
186	Фасонка	10	F=7270	2	1,45	78,50	114			
187	Прокладка	10	260	420	2	0,84	20,41	17		
Итого									23161	
1,5% на сварные швы									349	
Всего по п.1.2									23510	
Всего по п.1									346430	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	
2. Стыки										
201	Горизонтальная накл.	15хСНД	10	F=16870	8	13,50				
202	То же		10	F=18220	16	29,15				
							42,65	78,50	3348	
203	"		12	F=9425	32	30,16				
209	"		12	F=8700	16	13,92				
							44,08	94,20	4152	
212	"		16	F=5100	16	8,16				
213	"		16	F=2350	32	7,52				
							15,68	125,60	1969	
218	"		10	350	1960	48	94,08	27,48	2585	
220	"		10	750	1960	8	15,68			
221	"		10	750	2120	16	33,92			
							49,60	58,88	2920	
228	Прокладка	8	F=3935	8	3,15	62,80	198			
230	То же	25	F=310	32	0,99	196,25	194			
231	"	25	F=300	16	0,48	196,25	94			
232	"	16	90	370	32	11,84	11,30	134		
233	Горизонтальная вставка	10	850	1320	8	10,56	66,72	705		
235	То же	16	850	1320	8	10,56				
236	"	16	850	1320	32	42,24				
						52,80	106,76	5638		
237	Вертикальная накладка	10	380	3100	40	124,00	28,83	3700		
238	Уголок	125х10	3100	40	124,00	19,10	2368			
Всего по п.2									28005	
3. Упоры главных балок и прогона										
252	Вертикальный лист	15хСНД-2	25	120	250	198	49,50	23,55	1166	
253	То же		25	140	250	199	48,00	27,48	1319	
254	"		25	140	260	36	9,36	27,48	257	
255	"		32	180	250	8	2,00	45,22	90	
256	"		20	100	140	199	27,86	15,70	437	
257	Ребро жесткости		12	F=115	396	4,55				
258	То же		12	F=175	384	6,72				
259	"		12	F=95	144	1,37				
261	"		12	F=350	16	0,56				
								13,20	94,20	1243
260	"		16	F=115	72	0,83	125,60	104		
262	"		20	F=140	199	2,79	157,00	438		
Итого									5054	
1,5% на сварные швы									76	
Всего по п.3									5130	

Ленинград
Ленгипротранспорт

ТК Пролетные строения для автодорожных мостов. Сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60, 80 м. под габариты Г-10 и Г-11,5в обычном и северном исполнении
1978г. Пролетное строение $l_p = 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5
Рабочие чертежи

1180/4

Серия 3.503-50
Выпуск Лист 4/36

№ поз.	Наименование	Материал	Размеры одной части, мм			Количество шт.	Общая длина, м	Общая площадь, м ²	Масса, кг	
			Толщина	Ширина или площадь, F, см ²	Длина				м или м ²	Общая
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	
4. Поперечные связи										
271	Уголок	16Д	L 100x10	7240	66	477,84	15,10	7215		
272	"	"	L 125x10	7240	66	477,84	19,10	9127		
273	"	"	L 100x12	2700	132	356,40	17,90	6380		
274	"	"	L 90x9	2600	132	343,20	12,20	4187		
275	Фасонка	"	12	F=1910	66	12,61	94,20	1187		
276	"	"	12	F=605	66	3,99	94,20	376		
277	"	"	12	F=1980	33	6,53	94,20	615		
278	"	"	12	F=200	66	1,32	94,20	124		
279	"	"	12	F=1955	66	12,90	94,20	1215		
280	Прокладка	"	12	100	150	66	10,56	9,42	99	
281	Накладка	"	10	100	120	66	7,92	7,85	62	
282	Прокладка	"	12	80	120	36	47,52	7,53	358	
283	"	"	12	100	660	36	23,76	9,42	224	
284	"	"	12	100	260	36	9,36	9,42	88	
Итого по п.4								31257		
1,5% на сварные швы								473		
Всего по п.4								31730		
5. Продольные связи										
291	Диагональ	16Д	C12	5430	112	608,16	10,40	6325		
292	"	"	C12	5420	8	43,36	10,40	451		
293	Распорка	"	C12	4330	8	34,64	10,40	360		
294	Диагональ	"	C14	5430	32	173,76	12,30	2137		
295	Фасонка	"	10	F=1030	4	0,41	78,50	32		
296	Полоса	"	12	180	450	144	64,80	16,96	1099	
297	"	"	10	180	370	16	5,92	14,13	84	
298	Уголок	"	L100x10	360	4	1,44	15,10	22		
299	Планка	"	8	130	130	720	93,60	8,16	764	
300	"	"	8	F=210	288	6,05	62,80	380		
301	"	"	20	150	200	32	6,40	23,55	151	
302	"	"	8	100	100	112	11,20	6,28	70	
303	Фасонка	"	10	F=6710	18	12,08	78,50	948		
304	"	"	10	F=990	2	0,20	78,50	16		
305	"	"	10	F=1080	2	0,22	78,50	18		
Итого по п.5								12857		
1,5% на сварные швы								193		
Всего по п.5								13050		
6. Демкратные балки										
6.1. На крайних опорах (2шт.)										
311	Верт. лист	15ХСНД	20	940	7510	2	15,02	147,58	2217	
312	Гориз. лист	15ХСНД-2	25	420	7020	4	28,08	82,43	2315	
313	Уголок	16Д	L90x9	7040	4	28,16	12,20	344		
314	Фасонка	15ХСНД	20	F=1710	4	0,684	157,00	107		
315	"	16Д	12	F=710	4	0,284	157,00	44		
316	"	"	12	F=3065	2	0,613	157,00	96		
317	"	"	12	F=840	4	0,396	157,00	53		
318	Диагональ	"	L100x10	1920	8	15,36	15,10	232		
319	Ребро жесткости	15ХСНД	20	200	920	8	7,36	31,40	231	
320	Опорный лист	"	20	400	400	4	1,60	62,80	101	
321	Подкладка	"	20	40	180	16	2,88	8,28	18	
322	Накладка	"	10	180	420	4	1,68	14,13	24	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
326	Ребро жесткости	15ХСНД	12	200	920	8	7,36	18,84	139
323	Прокладка	"	20	60	180	4	0,72	5,65	4
324	"	"	12	80	120	16	1,92	12,56	24
325	Фасонка	"	12	F=200	4	0,08	94,20	8	
Итого по п.6.1.									5957
6.2. На средних опорах (2шт.)									
331	Верт. лист	15ХСНД	20	2524	6640	2	13,28	396,27	5262
332	Гориз. лист	"	20	420	6640	4	26,56	65,94	1751
333	Верт. накладка	"	12	370	2480	8	19,84	34,85	691
334	Ребро жесткости	"	16	200	2504	32	80,13	25,12	2013
335	То же	"	12	120	750	8	6,00	11,30	68
336	Уголок	"	L200x12	530	8	4,24	37,00	157	
337	Лист окаймления	"	12	200	3215	2	6,43	18,84	121
338	Опорный лист	"	20	460	1000	4	4,00	72,22	289
339	Прокладка	"	20	40	180	32	5,76	6,28	36
340	Прокладка	15ХСНД	32	190	250	4	1,00	47,73	48
341	"	15ХСНД	6	175	2480	8	19,84	8,24	163
Итого по п.6.2.									10599
Итого по п.6.									16556
1,5% на сварные швы									254
Всего по п.6									16810
7. Перила									
351	Уголок	ВСтЗпс2	L100x63x8	2605	140	364,70	9,87	3600	
352	"	"	L100x63x8	3000	4	12,00	9,87	118	
353	Поручень	"	ø76x4	2605	140	364,70	7,10	2589	
354	"	"	ø76x4	3000	4	12,00	7,10	85	
355	Заполнение перил	"	ø26	900	2460	2214,00	4,17	9232	
356	Элемент сопряжения	"	ø63,5x4	200	142	28,40	5,87	167	
Итого по п.7.									15791
1,5% на сварные швы									239
Всего по п.7.									16030
8. Ограждение проезда									
361	Стойка	ВСтЗпс2	C16	450	296	133,20	14,20	1891	
362	Планка	"	4	—	3025	140	423,50	14,60	6183
363	"	"	4	—	2945	2	5,89	14,60	86
364	"	"	4	—	1850	4	7,40	14,60	108
365	Болт анкерный	ГОСТ 7802-72	ВСтЗпс4	M16x75	—	148	—	0,144	21
366	Болт скрепляющий	ГОСТ 7802-72	"	M16x45	—	1152	—	0,100	115
367	Гайка ГОСТ 5915-70	"	13	M16	—	1300	—	0,034	44
368	То же	"	8	M16	—	148	—	0,021	3
369	Шайба косая	"	—	40x62	40	148	—	0,068	10
Итого по п.8.									8461
1,5% на сварные швы									124
Всего по п.8.									8585
9. Смотровой ход									
405	Швеллер	16Д	C12	10450	36	376,20	10,40	3913	
406	Рифленый лист	ВСтЗпс2	5	800	10450	18	188,10	33,84	6380
409	Стойка перил	"	L70x6	1130	220	248,6	6,39	1588	
410	То же	"	L70x6	2000	2	4,00	6,39	26	
411	"	"	L70x6	2420	2	4,84	6,39	31	
412	Уголок лестницы	"	L70x6	1000	2	2,00	6,39	13	
413	То же	"	L70x6	1400	2	2,80	6,39	18	
414	Поручень перил	"	L50x5	6000	63	378,00	3,77	1425	
415	Уголок - распорка	"	L50x5	820	108	88,56	3,77	334	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
416	Уголок крепления	ВСтЗпс2	L80x8	180	12	2,16	9,65	21	
417	Ступень лестницы	"	ø16	580	15	928	1,58	15	
418	Заполнение перил	"	ø16	6000	63	378,00	1,58	597	
Итого по п.9.									14361
1,5% на сварные швы									214
Всего по п.9.									14575

Спецификация высокопрочных болтов ø 22 мм

Толщина стягиваемого пакета	Длина, мм		Кол.	Масса, кг	
	болта	резьба		1000 шт.	Общая
10-27	65	50	1870	292	515
30-47	85	50	4320	351	1817
45-62	100	50	2950	306	1216
75-92	130	50	2210	485	692
95-112	150	50	1820	545	845
99-122	160	50	1660	571	377
Итого			16360		4095
Гайки			11760	118	1930
Шайбы			32780	71	2323
Всего			23400		7895

Данные в числителе для L_{ср.} = 10,5 м, в знаменателе - для L_{ср.} = 21,0 м

Материалы

- Сталь марки 16Д - углеродистая сталь для мостостроения по ГОСТ 6713-75 с дополнительными требованиями в соответствии с примечанием 2 к табл.1 ГОСТа.
- Сталь марки 15ХСНД - низколегированная сталь для мостостроения по ГОСТ 6713-75 первой категории при толщине проката до 20мм включительно и второй категории при толщине проката более 21мм с дополнительными требованиями в соответствии с примечанием 2 к табл.1 ГОСТа.
- Сталь марок ВСтЗпс2, ВСтЗпс4, ВСтЗпс2 и ВСтЗпс4 по ГОСТ 380-71* - углеродистые стали обыкновенного качества.
- Высокопрочные болты, гайки и шайбы к ним по ГОСТ 22353-77 - ГОСТ 22355-77.
- Для сварки - сварочные материалы, обеспечивающие получение металла шва с ударной вязкостью и расчетными сопротивлениями не ниже, чем у основного металла, согласно п.п.4.1 и 4.3 СНиП II-Д.7-62 с учетом п.1.30. СНиП III-18-75. Ударная вязкость при температуре минус 40°С должна быть не менее 3 кгс.м/см².

ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов Сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
1978г	Пролетное строение L _{ср.} = 3x83 м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи	Серия 3.503-50 Выпуск 4 Лист 37

Сводная таблица массы металла

Наименование	Масса, кг.		
	15 хснд или 10 хснд	вст эсп	Всего
Главные балки	342030	—	342030
Прогон	23510	—	23510
Стыки главных балок	44760	—	44760
Упоры главных балок и прогона	13275	—	13275
Продольные связи	20130 / 18030	—	20130 / 18030
Поперечные связи	33400	—	33400
Диагратные балки	16810	—	16810
Высокопрочные болты, ст.40Х	—	—	11345
Всего на пролетное строение	493915 / 491815	—	505260 / 503160
Перила	—	16030	16030
Смотровой ход	3970	10605	14575
Образование проезда	8380	205	8585
Всего	506265 / 504165	26840	544450 / 542350

В числителе - масса при клепаных продольных связях, в знаменателе - масса при сварных продольных связях.

Спецификация металла на пролетное строение

№ поз.	Наименование	марка стали по зонам		Размеры одной части, мм.			Количество шт.	Масса, кг
		А	Б	Толщина	ширина	длина		
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1. Главные балки и прогон								
1.1. Главные балки								
101	Вертикальный лист	12	1580	5545	8	44,36	148,84	6602
102	То же	12	1580	10490	60	62,940	148,84	93680
103	"	12	1500	3160	8	25,28	141,30	3572
104	"	14	1580	7490	8	59,92	173,84	10404
105	Горизонтальный лист	20	420	5545	4	22,18	65,94	1462
106	То же	20	420	6745	4	26,98	65,94	1779
107	"	25	560	3745	12	44,94	109,90	4939
108	"	32	560	3745	20	74,90	140,67	10536
109	"	32	850	10490	32	33,568	213,52	71674
110	"	32	1050	10490	8	63,92	263,76	22135
111	"	32	850	3870	8	30,96	213,52	6610
112	"	25	560	10490	12	125,88	109,90	13834
113	"	25	560	2875	8	23,00	109,90	2528
114	"	25	560	9815	8	78,52	109,90	8629
115	"	25	560	6745	4	26,98	109,90	2965
116	"	32	950	9140	8	73,12	238,64	17449
117	"	32	560	2570	8	20,56	140,67	2892
118	"	25	560	7245	8	57,96	109,90	6370
119	"	20	850	3600	4	14,40	133,45	1922
120	"	25	560	9140	8	73,12	109,90	8036
121	"	32	750	1650	8	13,20	188,40	2467
122	"	32	560	5545	4	22,18	140,67	3120
123	Вертик.ребро жестк.	32	260	3140	8	25,12	65,31	1641
124	То же	12	160	3140	348	109,72	15,07	16467
125	"	32	460	3140	8	25,12	115,53	2903

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
126	Горизонт.ребро жестк.	10	140	1728	8	13,82	10,99	152		
127	То же	10	140	1738	296	54,45	10,99	5654		
128	"	10	140	1500	168	25,200	10,99	2769		
129	"	10	140	500	12	6,00	10,99	66		
130	"	12	150	1728	24	41,47	14,13	586		
131	"	12	150	1738	24	41,71	14,13	589		
132	Прокладка	20	60	200	8	1,60	9,42	15		
133	То же	20	40	120	348	41,76	6,28	262		
134	"	20	60	450	8	3,60	9,42	34		
135	Опорный лист	20	400	600	4	2,40	62,80	151		
136	Накладка	12	200	260	16	4,16	18,84	78		
137	Фасонка	10	F=3700	4	1,48	78,50	116			
138	То же	10	F=3750	30	11,25	78,50	88,3			
139	"	12	F=6200	4	2,48	94,20	234			
140	"	10	F=1200	4	0,48	78,50	38			
141	Фланец	12	260	460	60	27,60	24,49	676		
142	То же	12	260	380	4	1,52	24,49	37		

Итого 336976
1,5% на сварные швы 5054
Всего по п.1.1. 342030

1.2. Прогон										
166	Вертикальный лист	12	440	5535	2	11,07	34,54	382		
167	То же	12	440	10480	4	41,92	34,54	1448		
168	"	12	440	10490	8	83,92	34,54	2899		
169	"	12	440	10500	4	42,00	34,54	1451		
171	"	12	440	10510	1	10,51	34,54	363		
172	Горизонтальный лист	16	300	5535	4	22,14	37,68	834		
173	То же	16	300	10480	8	83,84	37,68	3159		
174	"	16	300	10490	16	167,84	37,68	6324		
175	"	16	300	10500	8	84,00	37,68	3165		
176	"	16	300	10510	2	21,02	37,68	792		
177	Накладка	10	260	400	55	22,00	20,41	449		
178	То же	10	300	740	36	26,64	23,55	627		
179	"	10	120	740	72	53,28	9,42	502		
180	"	10	180	200	35	7,00	14,13	99		
181	Прокладка	10	200	300	17	5,10	15,70	80		
182	Ребро жесткости	10	140	420	19	7,98	10,99	88		
183	То же	10	140	400	18	7,20	10,99	79		
184	"	10	F=1020	37	3,77	78,50	296			
185	Подкладка	20	40	80	19	1,52	6,28	10		
186	Фасонка	10	F=7270	2	1,45	78,50	114			
187	Прокладка	10	260	420	2	0,84	20,41	17		

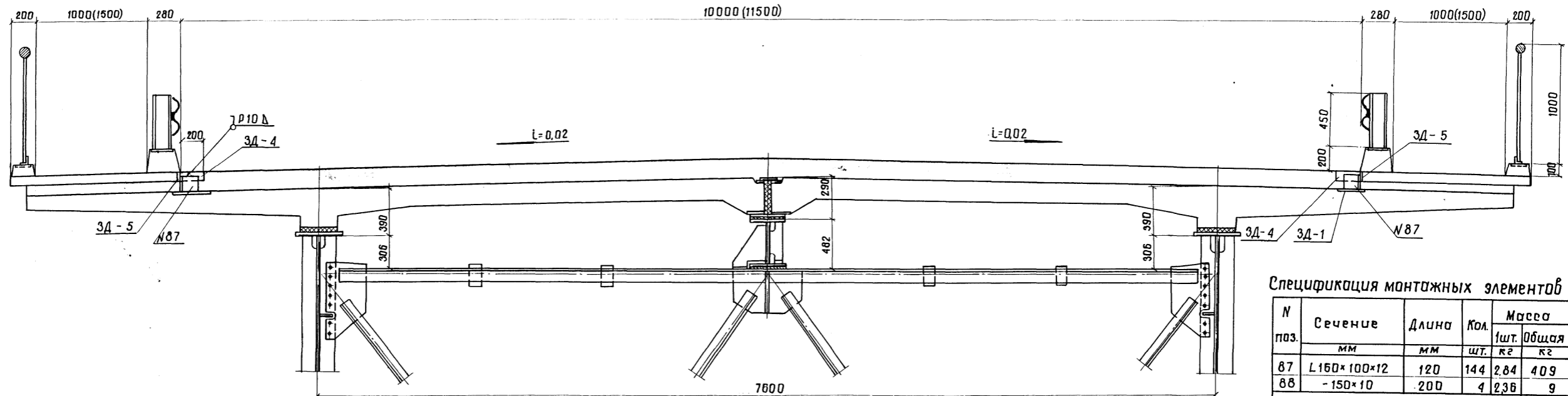
Итого 23161
1,5% на сварные швы 349
Всего по п.1.2 23510
Всего по п.1 365540

2. Стыки										
201	Горизонт.накладка	10	F=16870	12	20,24					
202	То же	10	F=18220	16	29,15					
					49,39	78,50	3877			

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
203	Горизонт.накладка	12	F=9425	32	30,16					
204	То же	12	F=2640	4	1,06					
205	"	12	F=4990	8	3,99					
206	"	12	F=2295	16	3,67					
207	"	12	F=7635	8	6,27					
208	"	12	F=3620	16	5,79					
209	"	12	F=8700	24	20,88					
210	"	12	F=9980	8	7,98					
					79,80	94,20	7517			
211	"	16	F=1180	8	0,94					
212	"	16	F=5100	20	10,20					
213	"	16	F=2350	40	9,40					
214	"	16	F=19270	4	7,71					
					28,25	125,60	3548			
215	"	10	260	510	16	8,16	20,41	167		
216	"	10	560	510	8	4,08	43,96	179		
217	"	12	400	520	16	8,32	37,68	314		
218	"	10	350	1960	56	109,76	27,48	3016		
219	"	12	850	520	8	4,16	80,07	333		
220	"	10	750	1960	12	23,52				
221	"	10	750	2120	16	33,92				
223	"	12	750	1950	4	7,80	70,65	551		
224	Прокладка	12	F=2500	16	4,00	94,20	374			
226	"	12	F=3875	16	6,20	94,20	586			
228	"	8	F=3935	8	3,15	62,80	198			
229	"	25	F=500	16	0,80					
230	"	25	F=370	48	1,49					
231	"	25	F=300	16	0,48					
232	"					2,77	196,25	544		
233	Горизонтальная вставка	16	90	370	32	11,84	11,30	134		
234	Горизонт.накладка	10	850	1320	12	15,84	66,72	1057		
235	То же	16	850	1320	20	26,40				
236	"	16	850	1340	32	42,88				
234	Горизонт.накладка	12	400	1950	8	15,60	37,68	588		
237	Вертикальная накладка	10	360	3100	72	223,20	29,83	6658		
238	Уголок	15хснд	10хснд	L 125 x 10	3100	72	223,20	19,10	4262	

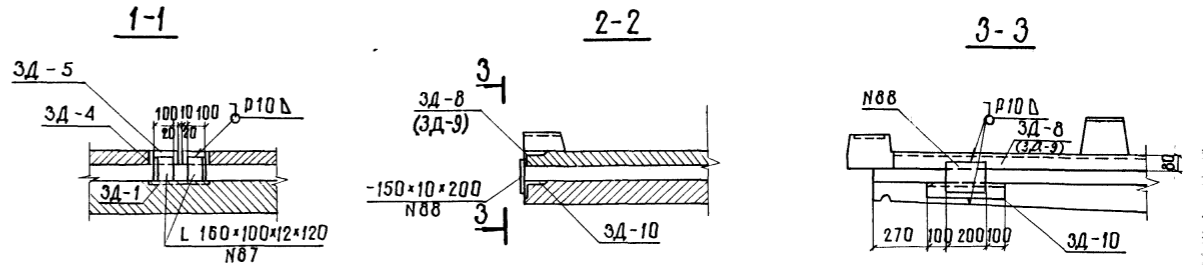
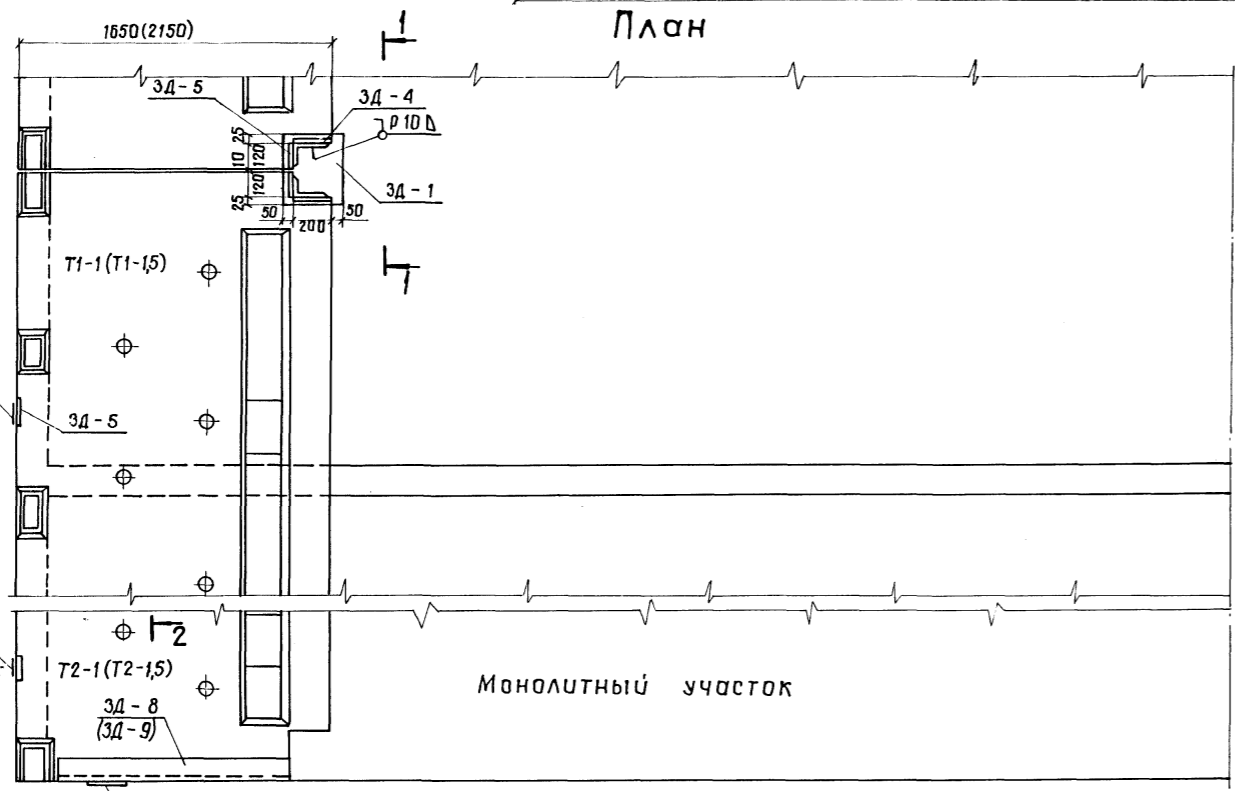
Итого 44760
1,5% на сварные швы 6714
Всего по п.2 51474

3. Упоры главных балок и прогона										
251	Горизонтальный лист	12	F=1280	382	48,90	94,20	4606			
252	Вертикальный лист	25	120	260	202	52,52	23,55	1237		
253	Ребро жесткости	12	F=70	808	5,66	94,20	533			
254	То же	12	F=80	808	6,46	94,20	609			



Спецификация монтажных элементов

№ поз.	Сечение мм	Длина мм	Кол. шт.	Масса кг	
				шт.	Общая
87	L 150×100×12	120	144	2,84	409
88	-150×10	200	4	2,36	9
Всего					418

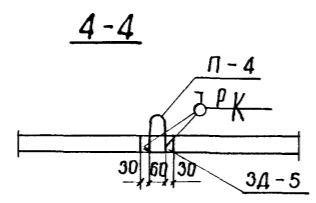


Примечания:

1. Тротуарные блоки прикрепляются к плите проезжей части при помощи сварки через уголки и накладные планки. Кроме того, должна быть обеспечена дополнительная связь тротуарного блока с защитным слоем выпусками арматуры из плиты блока, перекрываемых арматурными сетками защитного слоя или цементобетонного покрытия.
2. При устройстве подготавливающего слоя, гидроизоляции и др. закладные детали плиты проезжей части для анкеровки тротуарных блоков должны защищаться специальными щитками (крышками).
3. После закрепления тротуарных блоков, закладные детали в тротуарных блоках и плите проезжей части очищаются от ржавчины и окислы и покрываются суриком или органосиликатными материалами марки ВН по ТУ 34-20-68.
4. Дополнительные указания об устройстве тротуаров приведены в пояснительной записке.
5. Приварку накладок и уголков производить электродами типа Э42А или Э50А (северное исполнение) по ГОСТ 9467-75.

Исполнитель: [Signature]
 Проверил: [Signature]
 Руководитель: [Signature]
 Инж. по шлоб: [Signature]
 Спец. отв. Степанов: [Signature]
 Нач. отд. Волобук: [Signature]

Ленинград
 Ленгипротрансмост



ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40,60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
1978г.	Пролетное строение с 3-х 63 м габариты Г-10 и Г-11,5 рабочие чертежи	Серия 3503-50
	Поперечный разрез плиты и прикрепление тротуарных блоков.	Выпуск 4 Лист 43

Схема пролетного строения

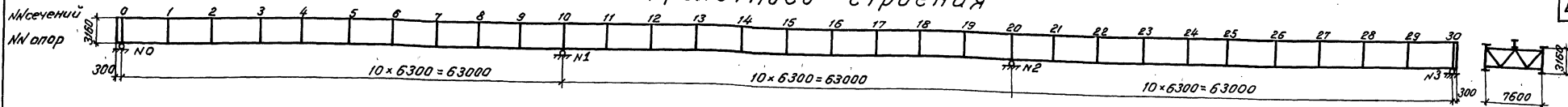
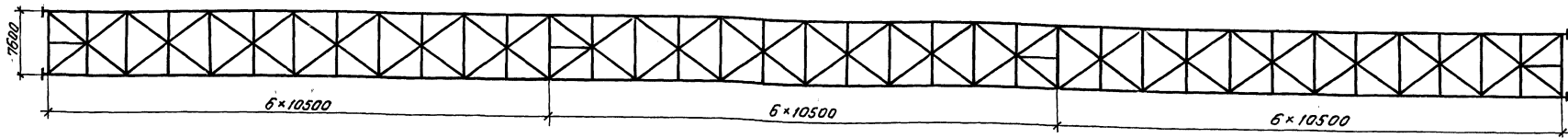


Схема нижних продольных связей



1. Технические условия и нормы проектирования:

- а) технические условия проектирования железнодорожных, автодорожных и городских мостов и труб (СН-200-62) с учетом "Рекомендаций по расчету изгибно-крутильной устойчивости стальных балок" (ЦНИИ, письмо от 20.06.77г. №31124/70);
- б) указания по проектированию железобетонных и бетонных конструкций железнодорожных, автодорожных и городских мостов и труб (СН 365-67);
- в) технические указания по проектированию сталежелезобетонных пролетных строений (ВСН 92-63);

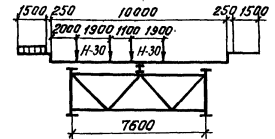
2. Расчет пролетного строения произведен по двум стадиям:

И стадия соответствует работе стальной балки, объединенной с железобетонной плитой проезжей части. Расчетные напряжения в сечениях главной балки получены суммированием напряжений, возникающих на И и II стадиях.
 При определении напряжений по II стадии на участках с отрицательными изгибающими моментами (при $\sigma_{bf} > R_{pl}$) работа бетона не учитывается.

3. Нагрузки:

- а) регулирование усилий в главных балках. В I стадии работы главной балки: Пролетное строение на крайних опорах опускается на 825 мм, что соответствует приложению силы 15 т и полученного момента над средними опорами $M_{оп} = -950 \text{ тм}$. Во II стадии работы главной балки: Пролетное строение на крайних опорах поднимается на 420 мм (после приобретения бетоном омагличивания не менее 80% прочности от проектной), что соответствует приложению силы 19,0 т и получению момента над средними опорами $M_{оп} = 1200 \text{ тм}$.
- б) постоянная равномерно-распределенная на пролетное строение в т/м;

Наименование нагрузки	Нормативная нагрузка		Коэффициент перегрузки	Расчетная нагрузка	
	I стадия	II стадия		I стадия	II стадия
Железобетон плиты проезда: $b=16 \text{ см}, \delta=2,37 \text{ м}^2$	6,40	—	1,1	7,04	—
Подливка под плиту	0,10	—	1,1	0,11	—
Асфальтобетон проезда: $\delta=7 \text{ см}, \gamma=2,37 \text{ м}^2$	—	1,55	1,5	—	2,33
Защитный слой: $\delta=4 \text{ см}, \gamma=2,47 \text{ м}^2$	—	1,20	1,5	—	1,80
Гидроизолирующая: $\delta=1 \text{ см}, \gamma=1,07 \text{ м}^2$	—	0,13	1,5	—	0,20
Подобратительный слой: $\delta=3 \text{ см}, \gamma=2,27 \text{ м}^2$	—	0,83	1,5	—	1,25
Тротуарный блок: $\delta=2,57 \text{ м}^2$	—	1,39	1,1	—	1,53
Перила	—	0,13	1,1	—	0,14
Итого	6,50	5,23	—	7,15	7,25
Металл пролетного строения	2,30	—	1,1	2,53	—
Всего	8,80	5,23	—	9,68	7,25
Принято на одну балку	4,40	2,60	—	4,85	3,60



Коэффициенты поперечной установки для автомобильной нагрузки Н-30 - 1,15, для нагрузки на тротуарах - 1,29.

- 2. Коэффициент перегрузки для Н-30 и нагрузки на тротуарах $\eta = 1,4$.
- 3. Коэффициент, учитывающий загрузку двумя полосами Н-30, $K = 0,9$.
- 4. Динамический коэффициент: $1+M = 1 + \frac{15}{37,5 + \lambda}$
 $\lambda = 125 \text{ м}, 1+M = 1,09; \lambda = 63 \text{ м}, 1+M = 1,15$.

- 5. Материалы:
 - а) главных балок, прогона и диагональных балок - низколегированная сталь марки 15ХСНД или 10ХСНД;
 - б) продольных и поперечных связей - углеродистая сталь марки 16Д - обычное исполнение и низколегированная сталь марки 15ХСНД - себерное исполнение.
 - в) высокопрочных болтов - по ГОСТ 22353-77-ГОСТ 22355-77. Расчетная несущая способность одного болта $d=22 \text{ мм}$ по одному балтоконтакту принята (ВСН 144-76 табл. 4 прим. п.4 и 2). при числе болтов: 2-4 шт. - 7,1 т
5-19 шт. - 8,2 т
 ≥ 20 шт. - 9,0 т
 - г) бетон плиты проезда М-400.
- 6. Основные расчетные сопротивления сталей:

Сталь	Расчетное сопротивление, % R_n	
	При действии осевых сил	При изгибе
Углеродистая марки 16Д	1900	2000
Низколегиров. марок 10ХСНД, 15ХСНД	2700	2800

- б) нормативная временная нагрузка: автомобильная-Н-30, колесная-НК-80; нагрузка на тротуаре 400 кг/м².
- 2) Коэффициенты к нормативной временной нагрузке:
 - Расчетная схема нагружения.

Проверено: []
 Выпущено: []
 Инженер-проектировщик: []
 Инженер-конструктор: []
 Инженер-механик: []
 Инженер-электрик: []
 Инженер-строитель: []
 Инженер-санитар: []
 Инженер-химик: []
 Инженер-радиотехник: []
 Инженер-автоматизации: []
 Инженер-лаборатории: []
 Инженер-испытаний: []
 Инженер-материаловедения: []
 Инженер-физико-химии: []
 Инженер-геологии: []
 Инженер-экологии: []
 Инженер-охраны окружающей среды: []
 Инженер-охраны объектов культурного наследия: []
 Инженер-охраны объектов историко-культурного наследия: []
 Инженер-охраны объектов археологического наследия: []
 Инженер-охраны объектов животного мира: []
 Инженер-охраны объектов растительного мира: []
 Инженер-охраны объектов недр: []
 Инженер-охраны объектов космического наследия: []
 Инженер-охраны объектов морской среды: []
 Инженер-охраны объектов прибрежной морской зоны: []
 Инженер-охраны объектов архивного наследия: []
 Инженер-охраны объектов библиотечного наследия: []
 Инженер-охраны объектов музейного наследия: []
 Инженер-охраны объектов мемориального наследия: []
 Инженер-охраны объектов историко-культурного наследия: []
 Инженер-охраны объектов археологического наследия: []
 Инженер-охраны объектов животного мира: []
 Инженер-охраны объектов растительного мира: []
 Инженер-охраны объектов недр: []
 Инженер-охраны объектов космического наследия: []
 Инженер-охраны объектов морской среды: []
 Инженер-охраны объектов прибрежной морской зоны: []
 Инженер-охраны объектов архивного наследия: []
 Инженер-охраны объектов библиотечного наследия: []
 Инженер-охраны объектов музейного наследия: []
 Инженер-охраны объектов мемориального наследия: []

ТК	Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и себерном исполнении.	1180/4
1978г.	Пролетное строение $Ср=3 \times 63 \text{ м}$. Габарит Г-10. Рабочее чертежи.	Серия 3503-50 Выпуск 4 Лист 44
		Основные положения расчета.

Схема пролетного строения

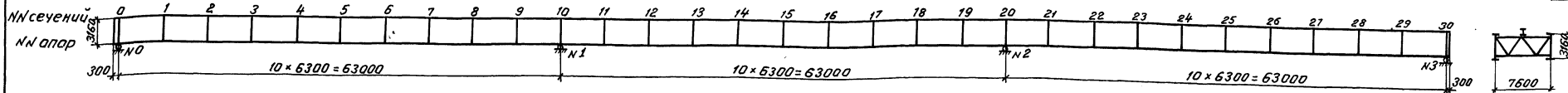
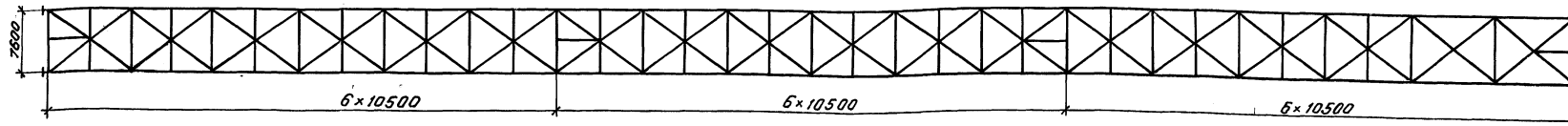


Схема нижних продольных связей



1. Технические условия и нормы проектирования:

а) технические условия проектирования железнобетонных, автодорожных и городских мостов и труб (СН-200-62) с учетом Рекомендаций по расчету изгибно-крутильной устойчивости стальных балок (ЦНИИС, письмо от 20.06.77г. №53124/10).

б) указания по проектированию железобетонных и бетонных конструкций железнобетонных, автодорожных и городских мостов и труб (СН 365-67);

в) технические указания по проектированию сталежелезобетонных пролетных строений (ВСН 92-63).

2. Расчет пролетного строения произведен по двум стадиям:

- I стадия соответствует работе стальной балки;
- II стадия соответствует работе стальной балки, объединенной с железобетонной плитой проезжей части.

Расчетные напряжения в сечениях главной балки получены суммированием напряжений, возникающих на I и II стадиях.

При определении напряжений по II стадии на участках отрицательными изгибающими моментами (при $b_{фр} > R_{рл}$) работа бетона не учитывается.

3. Нагрузки:

а) регулирование усилий в главных балках.

В I стадии работы главной балки. Пролетное строение на крайних опорах опускается на 825 мм, что соответствует приложению силы 15 т и получению момента над средним опором $M_{оп} = -950 \text{ тм}$.

Во II стадии работы главной балки. Пролетное строение на крайних опорах поднимается на 420 мм (после приобретения бетоном монолитизации не менее 70% прочности от проектной), что соответствует приложению силы 19 т и получению момента над средним опором $M_{оп} = 1200 \text{ тм}$.

б) постоянная равномерно-распределенная на пролетное строение в т/м;

Наименование нагрузки	Нормативн. нагрузка		Коэффициент перегрузки	Расчетная нагрузка	
	I стадия	II стадия		I стадия	II стадия
Железобетон плиты проезда: $b=16 \text{ см}, \gamma=2,57/\text{м}^3$	7,00	-	1,1	7,70	-
Подливка под плиту	0,10	-	1,1	0,11	-
Асфальтобетон проезда $b=7 \text{ см}, \delta=2,37/\text{м}^3$	-	1,79	1,5	-	2,68
Защитный слой: $b=4 \text{ см}, \delta=1,07/\text{м}^3$	-	1,34	1,5	-	2,00
Гидроизоляция: $b=1 \text{ см}, \delta=1,07/\text{м}^3$	-	0,14	1,5	-	0,21
Подготовительный слой: $b=3 \text{ см}, \delta=2,27/\text{м}^3$	-	0,92	1,5	-	1,38
Тротуарный блок: $\delta=2,57/\text{м}^3$	-	1,25	1,1	-	1,38
Перила	-	0,09	1,1	-	0,10
Итого	7,10	5,53	-	7,81	7,75
Металл пролетного строения	2,70	-	1,1	2,97	-
Всего	9,80	5,53	-	10,76	7,75
Принято на одну опору	4,90	2,80	-	5,40	3,90

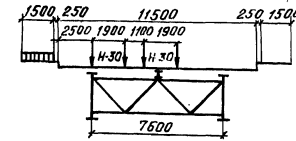
в) Нормативная бременная нагрузка:

автомобильная - Н-30, калесная - НК-80;

нагрузка на тротуаре 400 кг/м².

г) Коэффициенты к нормативной бременной нагрузке.

1. Расчетная схема загрузки:



Коэффициенты поперечной установки для автомобильной нагрузки Н-30-1,21 для нагрузки на тротуарах - 1,39.

2. Коэффициент перегрузки для Н-30 и нагрузки на тротуарах $\mu = 1,4$.

3. Коэффициент, учитывающий загрузку двумя полосами Н-30, $K = 0,9$.

4. Динамический коэффициент: $1 + M = 1 + \frac{15}{37,5 + \lambda}$

$\lambda = 126 \text{ м}, 1 + M = 1,09; \lambda = 63 \text{ м}, 1 + M = 1,15$.

5. Материалы:

а) главных балок, прогона и домкратных балок - низколегированная сталь марки 15ХСНД и 10ХСНД;

б) поперечных и продольных связей - углеродистая сталь марки 16Д - обычное исполнение, и низколегированная сталь марки 15ХСНД - северное исполнение.

в) высокопрочных болтов - по ГОСТ 22353-77 - ГОСТ 22356-77.

Расчетная несущая способность одного болта $d=22 \text{ мм}$.

по одному болтоконтакту принята (ВСН 144-76 табл. 4 примечание пп.1 и 2) при числе болтов:

2-4 шт. - 7,1 т
5-19 шт. - 8,2 т
≥ 20 шт. - 9,0 т

г) бетон плиты проезда М-400.

б. Основные расчетные сближения сталей:

Сталь	Расчетное сближение % $\sigma_{н}$	
	При действии осевых сил	При изгибе
Углеродистая марки 16Д	1900	2000
Низколегированных марок 15ХСНД, 10ХСНД	2700	2800

1180/4

Серия

3503-50

Выпуск 4

Лист 45

ТК 1978г.	Пролетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с двоякой поверхью, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	Основныe положения расчета.
	Пролетное строение $вр=3 \times 63 \text{ м}$ Габарит Г-11,5 Рабочие чертежи.	

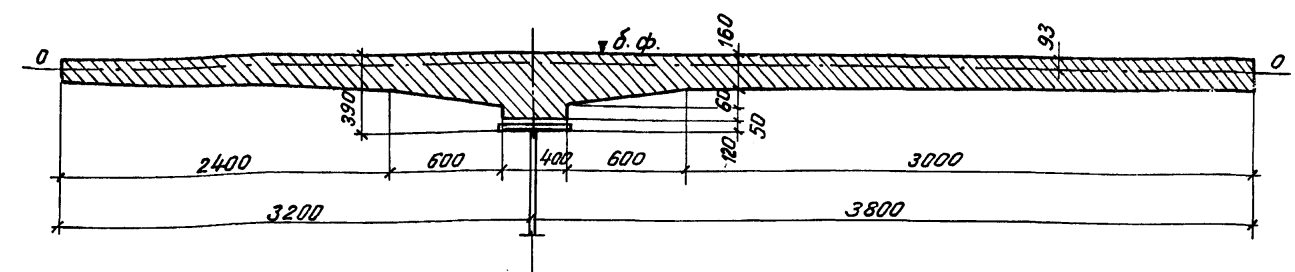
Проверил	Сверил	Файлинг
Док. группа	Инженер	Инженер
В.И.Степанов	С.И.Степанов	С.И.Степанов
И.С.Степанов	И.С.Степанов	И.С.Степанов
И.С.Степанов	И.С.Степанов	И.С.Степанов

Легенда
Л.И.Степанов

Расчетные усилия и напряжения в сечениях балки

Виды сечений и стыков	Номера сечений и стыков	Типы сечений	Расстояние от опор до сечения	Расчетные усилия ТМ		Расчетные напряжения, кг/см^2		
				Приведенный изгибающий момент		В стальной конструкции		
				Для верхнего пояса	Для нижнего пояса	$\Sigma \sigma_{\text{в}}$	$\sigma_{\text{с.ф. макс}}$	$\sigma_{\text{с.ф. мин}}$
Расчетные сечения	1	V	6,3	779	1589	-1350 1292	-34,3 -6,5	-30,4 -5,8
	2	VI	12,6	1359	2797	-1849 2137	-57,4 -10,2	-50,7 -9,0
	3	VII	18,9	1653	3489	-2248 2665	-73,3 -12,1	-64,8 -10,7
	4	VIII	25,2	1708	3764	-2268 2422	-79,5 -11,5	-71,2 -10,3
	5	VII	31,5	1481	3557	-1993 2538	-81,5 -9,5	-72,4 -8,4
	6	VI	37,8	1001	2937	-1362 2244	-75,9 -5,3	-67,1 -4,7
	7	IX	44,1	328	1918	-388 1419	-58,0 2,2	-51,1 2,0
	8	X	50,4	1324	1368	888 -918	-33,8 11,7	-29,7 10,3
	9	X	56,7	3281	3482	2201 -2336	-21,9 34,3	-19,2 30,1
	10	XIV	63,0	5956	6273	2637 -2333	-9,9 55,7	-9,0 50,6
	11	XI	69,3	3758	3967	2330 -2460	-18,9 36,5	-16,6 32,2
	12	X	75,6	2164	2233	1452 -1498	-26,1 15,4	-22,9 13,5
	13	IV	81,9	1222	1182	1158 -1120	-41,6 4,4	-35,6 3,8
	14	II	88,2	931	1015	1458 1588	-64,0 -0,1	-52,8 -
	15	II	94,5	842	1227	1318 1920	-68,4 -1,3	-56,4 -1,1
Монтажные стыки	1 лев пр.	I	4,95	612	-	-1245	-	-
	1 прав пр.	I	5,55	686	-	-1395	-	-
	2 лев пр.	VI	15,29	1485	-	-2100	-	-
	2 прав пр.	VI	16,21	1527	-	-2180	-	-
	3 лев пр.	VII	14,57	-	3013	2395	-	-
	3 прав пр.	VII	16,93	-	3273	2600	-	-
	4 лев пр.	VIII	25,79	1687	-	-2350	-	-
	4 прав пр.	VIII	26,71	1654	-	-2310	-	-
	5 лев пр.	VIII	24,91	-	3750	2520	-	-
	5 прав пр.	VIII	27,59	-	3685	2490	-	-
	6 лев пр.	VI	36,29	1116	-	-1595	-	-
	6 прав пр.	VI	37,21	1046	-	-1495	-	-
	7 лев пр.	VI	35,58	-	3150	2500	-	-
	7 прав пр.	VI	37,93	-	2900	2220	-	-
	8 лев пр.	IX	46,79	753	-	-945	-	-
	8 прав пр.	IX	47,71	899	-	-1130	-	-
	9 лев пр.	IX	46,07	-	1750	1350	-	-
	9 прав пр.	IX	48,43	-	1540	1200	-	-
10 лев пр.	X	56,50	-	3438	2400	-	-	
10 прав пр.	XI	58,90	-	4470	2320	-	-	
11 лев пр.	XI	66,99	-	4812	2500	-	-	
11 прав пр.	XI	69,51	-	3909	2520	-	-	
12 лев пр.	X	78,21	-	1798	1800	-	-	
12 прав пр.	XI	79,29	-	1617	1620	-	-	
13 лев пр.	II	88,70	-	1035	1520	-	-	
13 прав пр.	II	89,71	-	1066	1750	-	-	

Сечение плиты проезда, включенное в совместную работу с металлическими главными балками.



Площадь ж.б. плиты F _{нт} , см ²	Площадь ж.б. плиты, приведенная к металлу
12602 (при F _a = 47 см ²)	2100
12555 (при F _a = 94 см ²)	2092

Примечания:

1. Приведенные изгибающие моменты в поясах главных балок, расчетные напряжения в расчетных сечениях, а так же теоретические места обрыва об горизонтальных листов определены по программе Ленипротрансмост КМ-9 на ЭЦВМ БЭСМ-4.
2. Напряжения в монтажных стыках определены с учетом коэффициентов ослабления поясов, приведенных на листе №48.

Ленинградский институт инженеров транспорта
Ленинград

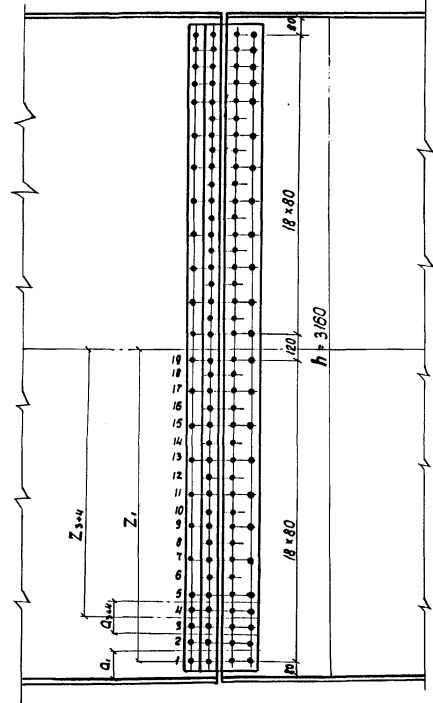
Исполнитель: З. С. Сидорова
Проверил: В. П. Сидорова
Инженер: В. П. Сидорова
Инженер: В. П. Сидорова

ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с одной поверхью, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4	Серия 3 503.50
1978г.	Пролетное строение $E_p = 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5 рабочие чертежи.	Геометрические характеристики сечений и напряжения (продолжение).	Выпуск 4 Лист 47

Стыки поясов главных балок.

Тип стыка	Схема стыка	№ накладки	Состав сечения	F _{бр}	Расчетные площади						Эквив. площадь по участкам	Прикрепление накладок и количество болтов							
					вне стыка			в стыке				F _{экв}	μ	треб. по участкам		Дано			
					ослабление	F _{ит}	F _{раб}	ослабление	F _{ит}	0-I				I-II	0-I		I-II		
п	ΔF	см ²	шт	см ²	шт	см ²	шт	см ²	см ²	шт	шт	шт							
I		1	Н. 420×12 Г.Л. 420×20	50,4 84,0	2	92,33 80,1	80,1	4	11,0 39,4	36,9	1	36,9	0,329	12,1	14				
		2	Н. 190×16	60,8	2	92,33 80,1	80,1	4	14,7 46,1	43,2	2	43,2	0,329	14,2	14				
		Рабочая площадь в стыке				85,5				Кэффициент стыка				0,937					
II		1	Н. 260×16 Г.Л. 560×25	89,2 140,0	2	147,33 133,8	133,8	4	14,7 51,4	63,9	1	63,9	0,329	21,0	24				
		2	Н. 560×16	89,6	2	147,33 133,8	133,8	4	14,7 51,4	63,9	2	63,9	0,300	21,0	24				
		Рабочая площадь в стыке				143,4				Кэффициент стыка				0,933					
III		1	Н. 260×10	52,0				4	9,2	42,8	35,1	1	35,1	0,329	11,5	16			
		2	Н. 260×12	62,4				4	11,0	51,4	42,0	1+2	77,1	0,300	23,1	28			
		3	Г.Л. 560×32	179,2	2	147,33 133,8	169,8	4	—	—	—	3+4	92,5	0,300	27,8	28			
		4	Н. 560×12	67,2				4	11,0	66,2	54,2	4	38,3	0,329	12,6	16			
Рабочая площадь в стыке				207,2				Кэффициент стыка				0,819							
IV		1	Н. 400×12	96,0				8	22,1	73,9	63,1	1	63,1	0,329	20,8	24			
		2	Н. 400×12	96,0				8	22,1	73,9	63,1	1+2	126,2	0,300	37,9	42			
		3	Г.Л. 850×32	272,0	2	147,33 133,8	262,6	—	—	—	—	3+4	136,4	0,300	40,9	42			
		4	Н. 850×12	102,0				8	22,1	79,9	68,2	4	58,2	0,329	22,4	24			
Рабочая площадь в стыке				307,6				Кэффициент стыка				0,854							
V		1	Н. 350×10	70,0				6	13,8	56,2	—	45,9	1	45,9	0,329	—	15,1	20	
		2	Н. 400×12	96,0				6	16,6	79,4	—	64,8	1+2	110,7	0,300	—	33,2	32 (36)	
		3	Г.Л. 850×32	272,0	2	147,33 133,8	262,6	396,4	6	44,2	227,8	185,9	—	3	178,3 178,0	0,300	53,4	—	56
		4	Г.Л. 560×25	140,0	2	147,33 133,8	133,8	—	—	—	—	—	4+5	99,8	0,300	—	29,9	32 (36)	
		5	Н. 850×25 (32)	212,5 (272,0)				6	34,5	178,0	161,8	—	5	49,9	0,329	—	16,4	20	
Рабочая площадь F _{ит} ⁰⁻⁰ = 436,0 (485,8); F _{ит} ^{I-I} = 485,8				Кэффициент стыка d ⁰⁻⁰ = 0,909 (0,816) d ^{I-I} = 0,816															
VI		1	Н. 350×10	70,0				6	13,8	56,2	50,0	1	50,0	0,329	16,5	20			
		2	Н. 400×12	96,0				6	16,6	79,4	70,7	1+2	120,7	0,300	36,2	36			
		3	Г.Л. 850×32	272,0	2	147,33 133,8	262,6	432,4	6	44,2	227,8	—	3	202,7	0,300	60,8	60		
		4	Г.Л. 560×32	179,2	2	147,33 133,8	169,8	—	—	—	—	4+5	109,0	0,300	92,7	36			
		5	Н. 850×32	272,0				6	44,2	227,8	202,7	5	54,5	0,329	17,9	28			
Рабочая площадь в стыке				485,8				Кэффициент стыка				0,890							
VII		1	Н. 400×12	96,0				6	16,6	79,4	70,2	1	70,2	0,300	21,1	22			
		2	Н. 400×12	96,0				6	16,6	79,4	70,2	1+2	140,4	0,300	42,1	46			
		3	Г.Л. 850×32	272,0	2	147,33 133,8	262,6	499,2	6	44,2	227,8	—	3	201,4	0,300	—	60,4	60	
		4	Г.Л. 750×32	240,0	2	147,33 133,8	230,6	—	—	—	—	4+5	151,4	0,300	45,4	46			
		5	Н. 850×32	272,0				6	44,2	227,8	—	201,4	5	64,9	0,300	19,5	22		
Рабочая площадь в стыке				557,9				Кэффициент стыка				0,884							

Вертикальный стык главной балки



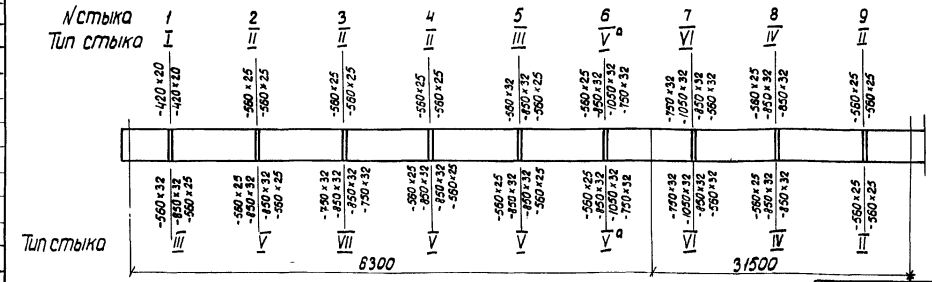
Усилие для любого ряда болтов определено по формуле:
 $T = ab[T + \frac{abz}{\delta h}]$
 где $\delta = 12$ мм - толщина стенки;
 z - расстояние от оси рассматриваемого ряда болтов;
 $\delta = 0,85 R_0$, кг/см²
 $T = 0,60 R_0$, кг/см²
 $R_0 = 2700$, кг/см²
 a - шаг болтов, см
 h - высота стенки, см.

Ряды болтов	a	z	T	Кол. болтов треб.	дано
—	см	см	т	шт	шт
1+2	22	147	59,4	4,17	4
3+4	16	130	41,6	2,94	4
19	8	6	19,7	1,39	2

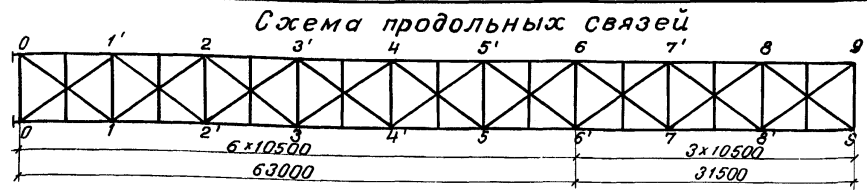
Таблица коэффициентов к напряжениям в поясах главных балок в стыках

Тип стыка	F _{бр} см ²	F _{ит} см ²	K = F _{бр} /F _{ит}
I	84,0	80,1	1,05
II	140,0	133,8	1,05
III	179,2	169,8	1,06
IV	272,0	262,6	1,04
V и V ⁰	412,0	396,4	1,04
VI	451,2	432,4	1,05
VII	512,0	493,2	1,04

Схема расположения стыков главных балок



Наименование: Пролетное строение для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40,60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.
 Проект: Ленинград
 Автор: ТК



Усилия в элементах продольных связей.

Обозначение элемента	Состав сечения	От постоянной нагрузки			От временной нагрузки		От ветровой нагрузки		Расчетные			От монтажн. нагр. прод. нагр.
		S ₁	S ₂	S ₃	При коэф. перев. n=1,4	При коэф. перев. n=0,8x1,4	При ветре W=100% n=1,5	При ветре W=50% n=1,2	S ₁ +S ₂	S ₁ +S ₄	S ₃ +S ₅ +S ₅	
Обычное исполнение												
0-1	2L N 12	10,0	4,3	3,4	±5,8	±1,6	14,3	15,8	15,0			
1-2		18,4	7,9	6,3	±2,8	±0,8	26,3	21,2	25,5			
2-3		19,3	9,1	7,3	±0,2	±0,06	28,4	19,5	26,7			
3-4		16,4	9,2	7,4	±3,1	±0,9	25,6	19,5	24,7			
4-5		3,0	2,7	2,2	±6,1	±1,7	5,7	9,1	6,9	-18,8		
5-6	2L N 14	-12,3(10)	-10,7	-8,6	±11,2	±2,5	-23,0	-23,5	-23,4	-26,3		
6-7		-14,4(10)	-10,5	-8,4	±9,4	±2,1	-24,9	-23,8	-24,9			
7-8		-5,8	-4,2	-3,3	±4,3	±1,2	-10,0	-10,3	-10,3			
8-9	2L N 12	3,0	11,1	8,9	±1,4	±0,4	14,1	4,4	12,3			
2-2'	2L 125x12	-22,0	-15,8	-12,7	±1,8	±0,4	-37,8	-23,8	-35,1			
Северное исполнение												
0-1	в.л. 160x12 г.л. 220x12	15,7	4,4	3,5	±5,8	±1,6	20,1	21,5	20,8			
1-2		29,7	12,8	10,2	±2,8	±0,8	42,5	32,5	40,7			
2-3		31,2	14,7	11,8	±0,2	±0,06	45,9	31,4	43,6			
3-4		16,9	9,5	7,6	±3,1	±0,9	26,4	20,0	25,4			
4-5		3,1	2,8	2,2	±6,1	±1,7	5,9	9,2	7,0	-19,2		
5-6	2L 125x10	-14,6(10)	-9,7	-7,8	±11,2	±2,5	-24,3	-25,8	-24,9	-24,5		
6-7		-17,0(10)	-13,5	-12,4	±9,4	±2,1	-33,3	-29,0	-32,7	-34,2		
7-8		6,0	-4,3	-3,4	±4,3	±1,2	1,7	10,3	3,8			
8-9	3,1	11,4	9,1	±1,4	±0,4	14,5	4,5	12,6				
2-2'	2L 125x12	-22,8	-10,3	-8,2	±1,9	±0,5	-33,1	-24,7	-31,5			

Напряжения в расчетных сечениях.

Исполнение	Элементы	Тип сечения	Состав сечения	Расчетное усилие	Свободная длина S _{св}	Радиус инерции I _х /I _у	Эквивалентная длина L _э /L _н	σ _р /σ _{р(пр)}	Макс. напряж. S	Макс. напряж. S	Прикрепл. высокопроч. болтами
обычное	2-3	I	2L N 12	28,4	648	5,72	113	0,470	1645	4,0	4,0
	4-5		F=26,6 см ²	-18,8	576	4,78	120	0,430			
	5-6	II	2L N 14	26,3	648	5,92	109	0,497			
	2-2'		F=31,2 см ²	-26,3	576	5,60	103(116)	0,530(0,458)	-1885	-	4,0
	северное	2-3	I	в.л. 160x12	29,3	648	5,2	125	0,224	-2605	4,1
6-7		г.л. 220x12, F=45,6 см ²		-26,6	576	4,84	119	0,234			
2-2'		II	2L 125x12	37,8	340	3,82	89	0,49	-2200	4,7	7
2-3			F=57,8 см ²	-37,8	740	5,55	134	0,26			
5-6		III	2L 125x10	45,9	648	4,84	134	0,260	-2705	5,6	6
2-2'	F=48,6 см ²		-34,2	576	5,55	138	0,26				

*) с учетом работы как элемента поперечных связей от постоянной нагрузки.

**) В указанных диагоналях с помощью специальных мер, приведенных на листах 24, 26, 28, должно быть исключено усилие от деформации поясов на первой стадии загрузки.

Расчет поперечных связей

Расчетная схема	Элементы	Тип сечения	Состав сечения	Расчетное усилие	Свободная длина S _{св}	Радиус инерции I _х /I _у	Эквивалентная длина L _э /L _н	γ _{пр}	Максимальное напряж. S	Присоединение	
										КГ/СМ ²	ММ/ШТ
Обычное исполнение											
I	1-1'	I	2L 100x12	52,1	260	3,03	86	0,66	1720	катет	Количество монтажных болтов в узлах 0 и 2, n=4i,5-5, шт
	1-2		F=45,6	314	4,64	68	0,66	1720	н=6		
	0-1'		2L 100x10	31,5	352	3,05	115	0,46	1785	н=6	
	1-2'		F=38,4	380	4,59	83	0,46	1785	н=6		
	1-2		2L 125x12	75,3	—	—	—	—	1640	н=6	
0-1'	2L 90x9	52,1	—	—	—	—	1670	н=6			
2-2'	F=31,2	—	—	—	—	—	1670	н=6			
Северное исполнение											
I	1-1'	I	2L 100x12	52,6	227	3,03	75	0,62	1850	н=4	Количество монтажных болтов в узлах 0 и 2, n=4i,5-5, шт
	1-2		F=45,6	309	4,64	67	0,62	1850	н=4		
	0-1'		2L 100x10	32,3	334	3,05	115	0,32	2630	н=3	
	1-2'		F=38,4	380	4,59	83	0,32	2630	н=3		
	1-2		2L 125x12	83,8	—	—	—	—	1450	н=6	
0-1'	2L 90x9	52,6	—	—	—	—	1690	н=4			
2-2'	F=31,2	—	—	—	—	—	1690	н=4			

*) с учетом работы как элемента продольных связей. Данные в скобках для северного исполнения.

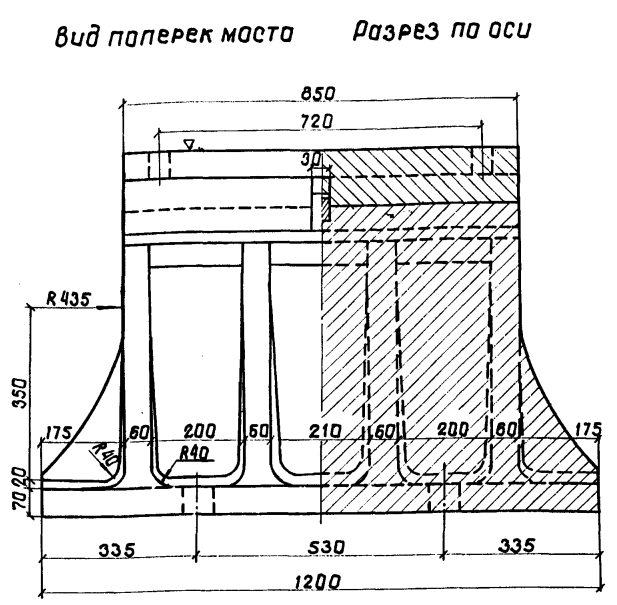
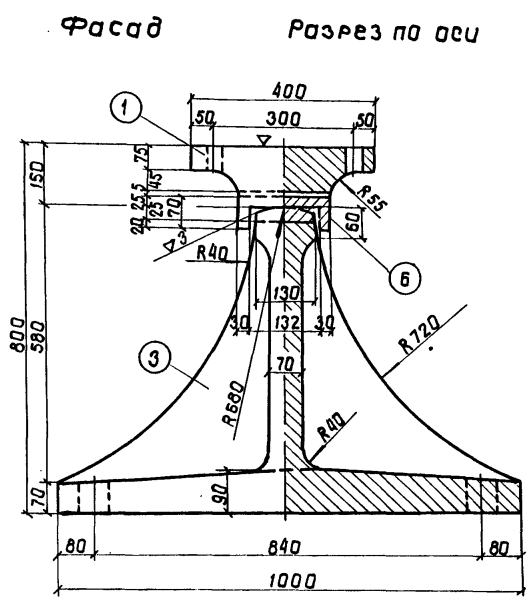
Расчет домкратных балок

Расчетная схема	Тип сечения	Состав сечения	F _{бр} (Фнт)	I _{х-х} /I _{у-у}	R ₁ /R ₂	M/Q	σ _{стат} /σ _{пр.}	Присоединение		
								Т	ТМ/Т	КГ/СМ ²
Крайние опоры	I	2г.л. 420x20	168	697170	248	298	2420(γ=0,8)	—	—	
			в.л. 940x20	188	14080	258	258	1475	—	—
			Итого	428	8000	198	198	2640	—	—
Средние опоры	I	2г.л. 420x20	260	256500	248	43	1090	—	—	
			в.л. 1300x20	260	3950	—	248	1285	35	40
			Итого	520	260000	248	248	2375	—	—
Крайние опоры	II	2г.л. 420x20	168	5289000	—	847	2525(γ=0,8)	—	—	
			2г.л. 745x20	298	41420	—	—	—	—	—
			2г.л. 200x12	48	—	—	—	—	—	—
			Итого	514	—	—	—	—	—	—
			Средние опоры	II	2г.л. 420x20	168	5345000	707	—	2685(γ=0,8)
в.л. 2514x20	503	41855				368	368	910	—	—
Итого	671	26440				283	283	2000	—	—
Средние опоры	III	в.л. 2514x20	503	2045900	707	—	2630	—	—	
			Итого	16275	—	—	428/707	2115	50	54

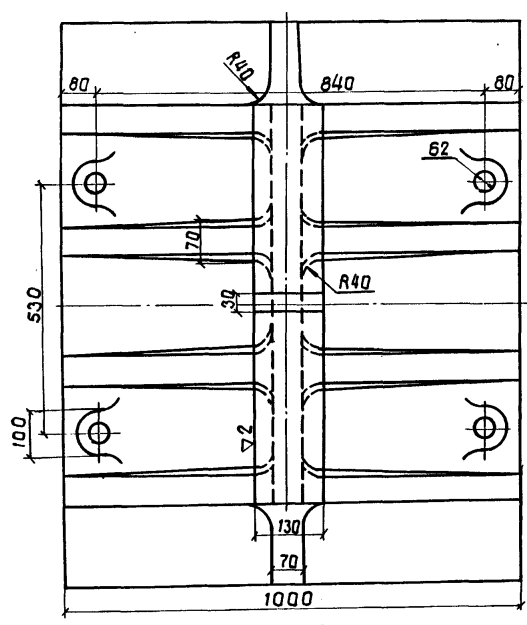
1180/4

Неподвижная

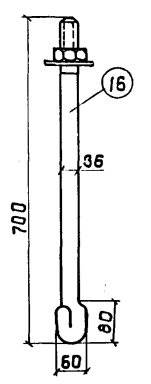
Спецификация металла



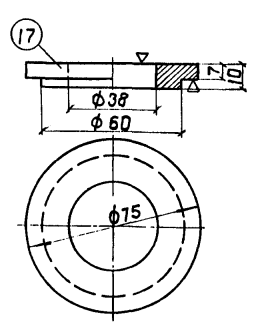
План нижнего балансира



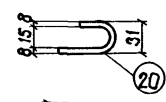
Анкерный болт



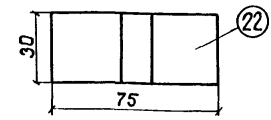
Втулка



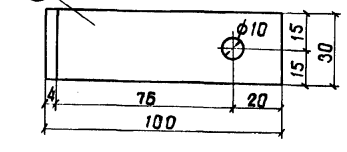
Петля футляра



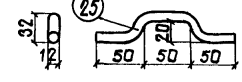
Петля щекалды



Щекалда



Скоба



N позиции	Наименование позиций	Материал	Размеры, мм		Количество шт.	Масса, кг			
			Толщина	Ширина или объем, см ²		Длина	1 шт.	Общая	
1	Верхний балансир	Ст.25Лп III		V=40540	2	318,23	636,4		
2	Нижний балансир подвижной части	по ГОСТ		V=94572	1	742,40	742,4		
3	То же неподвижной опорной части	977-6S		V=191690	1	1504,77	1504,8		
4	Каток	ВСт.5сп2		V=51350	4	403,10	1612,4		
5	Плита	Ст.25Лп III	100	V=114120	1	895,77	895,8		
6	Шпанка	ВСт.5сп2		V=324	2	2,54	5,1		
7	Соединительная планка	ВСт.3сп4	20	60	590	4	5,56	22,2	
8	Зубья катков		20	60	370	4	34,9	14,0	
9	Лист футляра		4	370	1315	2	15,30	30,5	
10	То же		4	373	810	2	9,49	19,0	
11	"		4	F=325		4	1,02	4,1	
12	Планка		4	40	70	4	0,09	0,4	
13	Уголок футляра		8	L=63x40	1315	2	7,95	15,9	
14	То же		8	L=63x40	720	2	4,84	8,7	
15	Болты верхнего балансира			d=30	140	12	1,20	14,4	
16	Анкерный болт			d=36	700	8	7,07	56,6	
17	Втулка					8	0,27	2,2	
18	Винт зуба			d=18	80	16	0,18	2,9	
19	Винт футляра			d=12	40	22	0,04	0,9	
20	Петля футляра			8	40	130	4	0,33	1,3
21	Скоба футляра			d=12	320	2	0,28	0,6	
22	Петля щекалды			4	30	80	4	0,08	0,3
23	Щекалда			4	30	120	4	0,11	0,5
24	Шарнир щекалды			d=8	10	4	0,004	0,02	
25	Скоба футляра			d=12	190	4	0,17	0,7	
Вес подвижной опорной части						373,0			
Вес неподвижной опорной части						186,2			
Вес комплекта опорных частей на пролетное строение						1118,4			

Примечания:

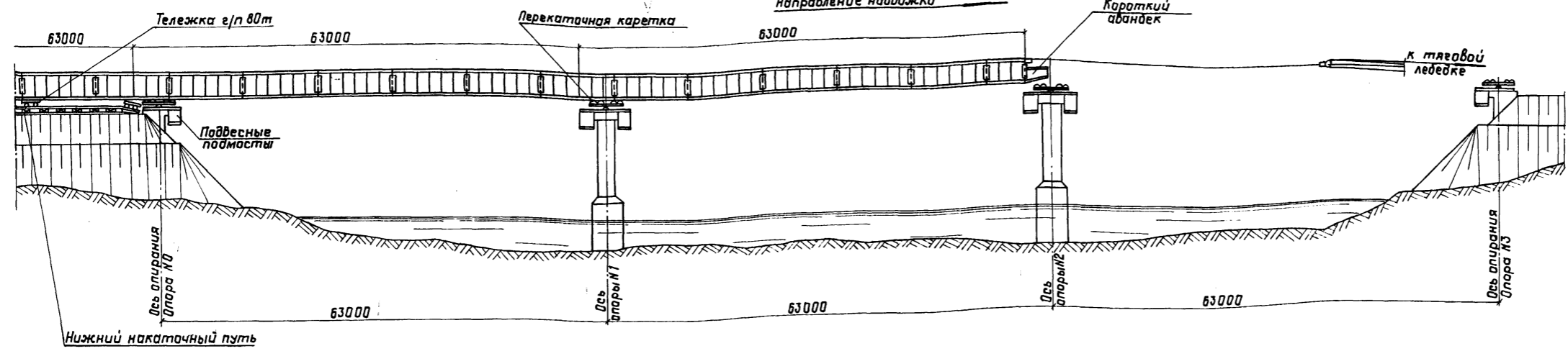
1. Плита подвижной опорной части может быть изготовлена из прокатной стали марки ВСт.5 по ГОСТ 380-71.*
2. Завод-изготовитель должен подогнать детали футляра друг к другу и обеспечить плотное закрытие подвижной опорной части.
3. При установке опорных частей строго выдерживать наклон катков и зубьев катков.
4. В северном исполнении винты планок и зубьев катков, анкерные болты и болты крепления верхнего балансира изготавливаются из стали марки 09Г2С-9 по ГОСТ 19281-73 или 40Х по ГОСТ 4543-71.
5. Опорные части запроектированы с использованием деталей типовых опорных частей типа VI по проекту инв.№583 Гипротрансмоста 1967г.
6. Чертеж смотреть совместно с листом №54.

Инженер-проектировщик
Ленинград
И.И. Шолов
Л.И. Степанов
И.В. Воловик

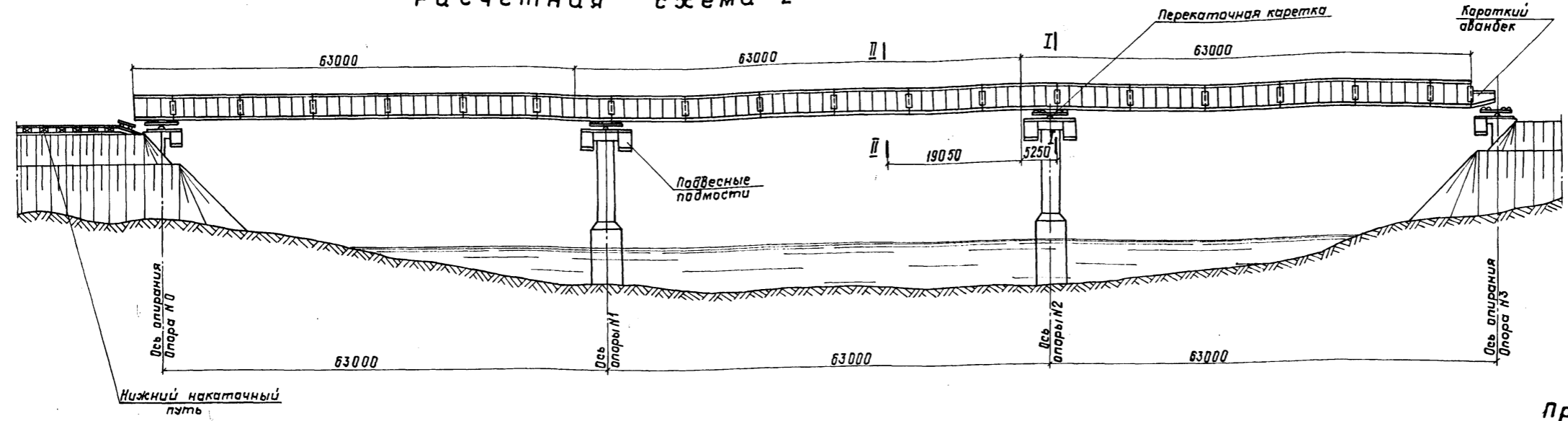
ТК Пролетные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.
1978г. Пролетное строение $E_p=3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочий чертежи. Конструкция опорных частей (продолжение).

1180/4
Серия 3503-50
Выпуск 4 Лист 55

Расчетная схема 1



Расчетная схема 2



Нагрузка на одну главную балку

Наименование нагрузки	Измеритель	Нормативная нагрузка	Коэффициент перерасчета	Расчетная нагрузка
Металл пролетного строения	см. схему			
ветровая нагрузка интенсивностью 50 кг/м ²	т/м	0,18	1,0	0,18

Расчетные усилия, напряжения и прогибы

Схема	Сечение	Расчетная схема	Расчетные усилия			Момент сопротивления		Напряжения		Расчетное сопротивление поперечной устойчивости $1,1 \times \psi \times R_0$	Положение конца консоли
			Опорная реакция	поперечная сила	изгибающий момент	W^B	W^H	σ^B	σ^H		
			т	т	тм	см ³	см ³	кг/см ²	кг/см ²	кг/см ²	см
2	I-I		$R_0 = 194$	86,4	2400	149100	149100	1610	-1610	2640	125
	II-II		$R_1 = 52,6$	62,8	1385	76210	76210	1820	-1820	2560	

Примечания:

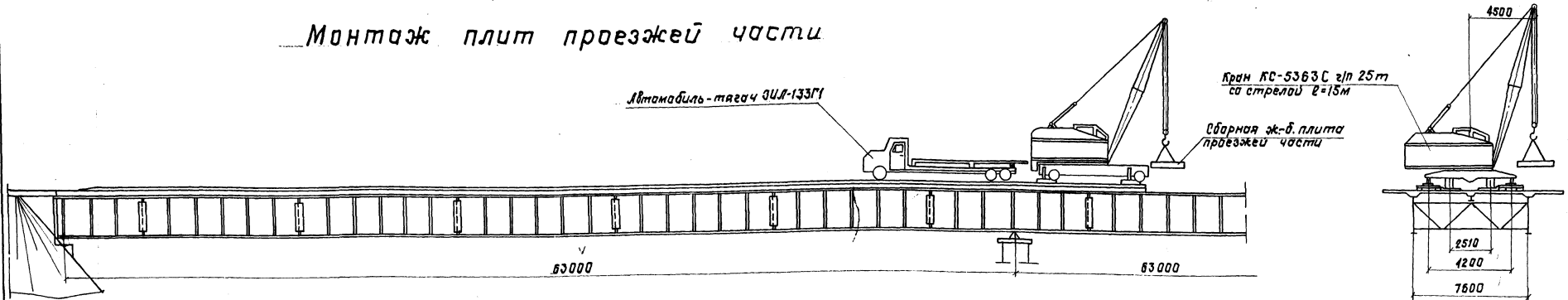
- На данном листе приведены основные исходные данные для разработки проекта монтажа пролетного строения. Монтаж пролетного строения должен осуществляться по типуовой проекту монтажа, разработанному СКБ Главмостстроя, являющемуся составной частью настоящего проекта, приведенного в выпуске 12.
- Установка металлоконструкций пролетного строения в пролеты моста предусмотрена продольной навдвижкой, без устройства временных опор, с помощью каретного абандека длиной 1,4 м обеспечивающего выдворку прогибов консолей и вкатывания на опору.
- Расчет конструкции пролетного строения произведен из условия, что навдвижка производится по восьмиральным кареткам грузоподъемностью 450 т или скльзящим устройствам на основе нафталена 2 или фторопласта при длине соприкасающихся поверхностей не менее 2,5 м, устраиваемым на каждой опоре.
- Все работы по монтажу пролетного строения должны производиться в соответствии с требованиями главы СНиП III-43-75 и настоящего проекта, а также с учетом действующих инструкций и указаний по технике безопасности.
- После установки металлоконструкций пролетного строения в пролеты моста, сооружение пролетного строения должно производиться с учетом требований чертежа лист N52, "Последовательность загрузки пролетного строения и регулирование усилий."

Проектировщик: И.И.И.И.
 Инженер: В.В.В.В.
 Проверил: С.С.С.С.
 Главный инженер: М.М.М.М.
 Нач. отд. В.В.В.В.

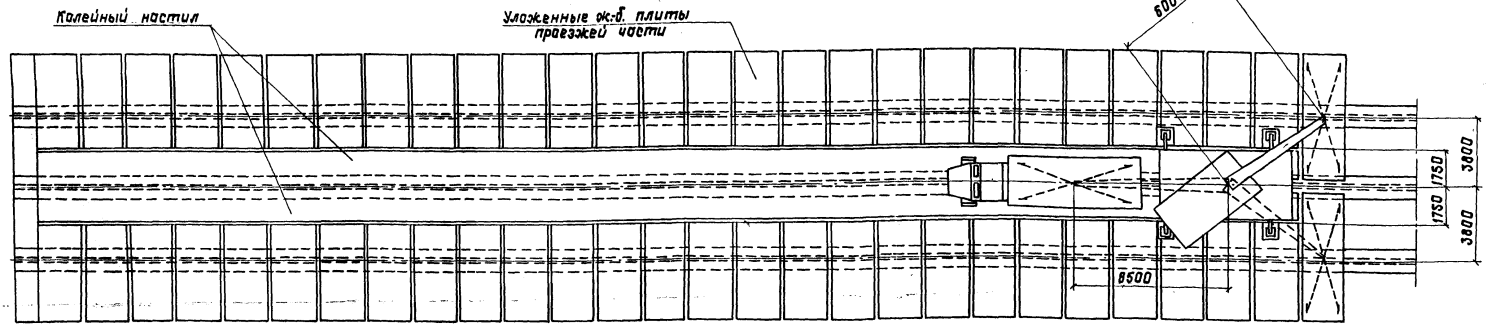
Ленинград
 Ленгипротрансмост

ТК	Пролетные строения для автомобильных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, пролетами в свету 40, 60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180 / 4
1978г.	Пролетное строение $8P=3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи.	Серия 3.503-50
	Схемы продольной навдвижки.	Выпуск Лист 4 / 56

Монтаж плит проезжей части



План



Основные данные

1. Монтаж плит производится краном КС-5363С грузоподъемностью 25 тонн.
2. Сварные блоки плиты подвигаются под кран автомобильным тягачом ЗИЛ-133Р1.
3. Движение крана и автомобиля принята строго по оси прелетного строения по деревянному колейному настилу.

Расчетные усилия и напряжения в плите от крановой нагрузки КС-5363С

Расстояние от оси опоры до расчетного сечения	Расчетные усилия				Арматура			
	M_{max}	$M_{кр}$	ΣM	$R_{расч}$	Количество и диаметр стержней	Площадь $F_{расч}$	Предельный момент $M_{пред}$	Всприимчивый коэффициент, η
м	тм	тм	тм	кг/см ²	шт/мм	см ²	тм	
1,70	-0,50	7,37	6,87	100416	12Ф16	2413	8,85	

Проверка общей устойчивости балки

Расстояние от опоры	Угловой момент, М	Свободная длина, l_0	Момент инерции I_y , см ⁴	Площадь сечения F , см ²	Радиус инерции r_y , см	Угол поворота φ , град	λ	φ	Момент сопротивления W_y , см ³	Напряжения		
										по прочности σ , кг/см ²	по устойчивости $\sigma_{уст}$, кг/см ²	расчетное $\sigma_{расч}$, кг/см ²
м	тм	см	см ⁴	см ²	см	град			кг/см ²	кг/см ²	кг/см ²	
23,9	1558	525	36600	140	13,0	40	0,85	74300	-2100	-2470	2970	
66,4	1580	525	36600	140	11,7	45	0,83	63900	-2465	-2920	2970	

Проверка общей устойчивости балки произведена в соответствии с рекомендациями по расчету устойчивости стальных балок. (ЦНИИС, письмо от 20.06.77г. за Н531124/70).

Примечания:

1. Все работы по укладке железобетонных плит проезда должны производиться в соответствии с требованиями глав VIII и IX-75 и IX-11-70 и проектом производства работ.
2. Укладка сварных железобетонных плит проезда производится на бетонные подкладки последовательно, начиная с одного конца прелетного строения. Каждая пара уложенных плит должна объединяться горизонтальными накладками (см. лист 40).
3. Подача плит производится автомобильным тягачом ЗИЛ-133Р1 не более, чем по одной штуке.
4. Монтажные операции при работе с грузом и передвижение самого крана из одного положения в другое должны осуществляться без толчков. Скорость передвижения крана не должна превышать 50 м/мин, автомобильного тягача - 5 км/час.
5. Запрещается складирование плит на прелетном строении.

С.И. Шибанов
Инженер
М.И. Шибанов
Инженер

М.И. Шибанов
Инженер

№	Прелетные строения для автодорожных мостов, сталежелезобетонные разрезные и неразрезные с ездой поверху, прелетами в свету 40,60 и 80 м под габариты Г-10 и Г-11,5 в обычном и северном исполнении.	1180/4
1978г.	Прелетное строение $l_p = 3 \times 63$ м. Габариты Г-10 и Г-11,5. Рабочие чертежи.	Версия 3.503-50 Выпуск 4 (6)
	Монтаж плит проезжей части.	