

Типовые конструктивные решения

Шифр 1.01.08-У2/5/10.П-1-КМ

Универсальный производственно-складской комплекс

Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки.

КОНСТРУКЦИИ МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ



Типовые конструктивные решения

Шифр 1.01.08-У2/5/10.П-1-КМ

Универсальный производственно-складской комплекс

Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки.

КОНСТРУКЦИИ МЕТАЛЛИЧЕСКИЕ

Руководитель инженерного центра

И.Н. Данилов

Руководитель проекта

А.М. Журихо

2024 г.

ВЕДОМОСТЬ ЧЕРТЕЖЕЙ ОСНОВНОГО КОМПЛЕКТА КМ

Лист	Наименование	Примечание
1.11.4	Общие указания	
2	Нагрузки на здание.	
3	Схема расположения надколонников. (многопролетное здание)	
4	План по верхним поясам ферм (многопролетное здание)	
5	План по нижним поясам ферм (многопролетное здание)	
6	Разрезы 1–1 3–3	
7	Сортамент связей, надколонников и деталей крепления	
8	Сортамент подстропильных ферм пролетом 18м, высотой 2200мм	
8.1	Ферма подстропильная ФП—18/2,2—36,3	
8.2	Ферма подстропильная ФП—18/2,2—42,6	
8.3	Ферма подстропильная ФП—18/2,2—48,8	
8.4	Ферма подстропильная ФП—18/2,2—53,2	
8.5	Ферма подстропильная ФП—18/2,2—62,3	
8.6	Ферма подстропильная ФП—18/2,2—71,5	
9	Сортамент подстропильных ферм пролетом 18м, высотой 2500мм	
9.1	Ферма подстропильная ФП—18/2,5—36,3	
9.2	Ферма подстропильная ФП—18/2,5—44,7	
9.3	Ферма подстропильная ФП—18/2,5—53,2	
9.4	Ферма подстропильная ФП—18/2,5—62,3	
9.5	Ферма подстропильная ФП—18/2,5—71,5	
10	Сортамент подстропильных ферм пролетом 12м для учащенного	
	шага стропильных ферм	
10.1	Ферма подстропильная ФП—12*—36,3	
10.2	Ферма подстропильная ФП—12*—42,6	
10.3	Ферма подстропильная ФП—12*—48,8	
10.4	Ферма подстропильная ФП-12*-53,2	
10.5	Ферма подстропильная ФП-12*-62,3	
10.6	Ферма подстропильная ФП—12*—71,5	
11	Надколонник Нк1.3	
12	Узел 1	

	•	
13	Монтажные стыки верхнего пояса для ферм ФП—18/2,2—36,348,8,	
	ФП—18/2,5—36,353,2, и нижнего пояса для ферм ФП—18/2,2—71,5,	
	ΦΠ–18/2,5–62,371,5	
14	Монтажные стыки верхнего пояса для фермы ФП—18/2,5—62,3,	
	и нижнего пояса для ферм ФП-18/2,2-53,262,3	
15	Монтажные стыки верхнего пояса для ферм ФП—18/2,2—53,262,3,	
	ФП—18/2,5—71,5, и нижнего пояса для ферм ФП—18/2,2—48,8,	
	ΦΠ–18/2,5–44,753,2	
16	Монтажные стыки верхнего пояса для фермы ФП—18/2,2—71,5, и	
	нижнего пояса для ферм ФП-18/2,2-36,342,6, ФП-18/2,5-36,3	

						1.01.08− <i>Y2/5/10.Π</i> −1− <i>K</i> M					
						Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса					
Изм.	Кол	Лист	N док	Подпись	Дата	произоодетоснио складск	UEU KUMII.	<i>ii</i> ckcu			
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей	Стадия	Лист	Листов		
						с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные	\	1 1			
Разр	аботал	Журі	<i>UXO</i>			фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки		1.1			
Пров	Верил		илов			Общие данные					
Испо	ЛНИЛ	Снеі	пкова			(начало)	ФЕРР	0	СТРОЙ		
Н. к	Н. контр Хара				(मध्यवाण)						

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА

1. Общая часть

- 1.1. Настоящий альбом содержит дополнения к чертежам марки КМ стальных конструкций производственных зданий с пролетами 18 и 24 метра (альбомы с шифрами 1.01.08—...—КМ). Конструкции покрытия зданий запроектированы с применением ферм, верхний пояс которых имеет сечение в виде двутавра, а нижний пояс и раскосы— сечение в виде замкнутых гнуто—сварных профилей прямоугольного сечения. Распорки и вертикальные связи запроектированы из замкнутых гнуто—сварных профилей прямоугольного сечения, гибкие крестовые связи—из проката стального горячекатаного круглого. Кровля по стальному профилированному настилу без прогонов. Дополнения, представленные в данном альбоме позволяют увеличить шаг внутренних колонн до 18м, а также применять конструкции для учащенного шага стропильных ферм в зоне повышенной нагрузки.
- 1.2. Материалы предназначены для разработки рабочей документации на стадии КМД и для применения в конкретных проектах стадии КМ.

2. Область применения

2.1. Конструкции покрытия разработаны для применения в отапливаемых зданиях с неагрессивной, сбабоагрессивной или среднеагрессивной средой при сухом и нормальном влажностном режиме помещения (относительная влажность воздуха до 60%).

Материалы разработаны для наиболее распространенных районов Российской Федерации:

- снеговой районы III—V;
- ветровые районы I—III;
- сейсмичность до 7 баллов включительно.
- 2.1. Конструкции покрытия могут применяться при следующих схемах и параметрах зданий:
- пролеты 18, 24м;
- здания однопролетные и многопролетные в любых сочетаниях пролетов и высот;
- шаг стропильных ферм 6 м;
- шаг колонн крайнего ряда 6м, среднего ряда 6, 12 и 18м;
- колонны железобетонные и стальные;
- высота здания до низа ферм не более 18м;
- здания бескрановые;
- водосток с покрытий внутренний.
- 2.1. Конструкции покрытия допускают подвеску трубопроводов, установку на специальных площадках в межферменном пространстве вентиляционного оборудования и прочих коммуникаций.
- 2.2. Предусмотрен поэлементный способ монтажа конструкций.

3. Конструктивные решения

- 3.1. Общая компоновка покрытия
- 3.1.1. Компановка и размеры здания зависят от его назначения и располагаемой в нем технологии.
- 3.1.2. Предельные размеры температурных блоков зданий должны приниматься в соответствии с требованиями СП 16.133330 "Стальные конструкции" и СП 63.13330 "Бетонные и железобетонные конетрукции. Основные положения".
- 3.1.3. Для многопролетных зданий по средним рядам шаг колонн принимается, как правило, равным 12м. При технологической (либо прочей) необходимости возможно применение среднего шага колонн 6м и 18м.
- 3.1.4. Привязка наружной грани колонн крайнего ряда составляет 300мм, наружной грани торцевых фахверковых колонн 200мм.
- 3.1.5. Покрытие состоит из стропильных ферм, подстропильных балок (подстропильных ферм), вертикальных связей, распорок, горизонтальных связей и стального профилированного настила.
- 3.1.6. Опирание стропильных ферм на подстропильные балки (фермы) шарнирное. Опирание подстропильных балок (ферм) на надколонники шарнирное.
- 3.1.7. По торцам здания устанавливаются стропильные балки, опирающиеся на колонны фахверка.
 Опирание балок покрытия на надколонники шарнирное по двухпролетной схеме. Горизонтальные нагрузки от колонн торцевого фахверка передаются на диск покрытия через распорки.
- 3.1.8. У торцов однопролетных зданий требуется устройство поперечных горизонтальных прутковых связей по верхним поясам ферм. Для многопролетных зданий предусмотрено устройство системы поперечных и продольных горизонтальных прутковых связей в уровне верхнего пояса ферм по контуру зданий.
- 3.1.9. В зданиях с перепадом высот в зоне снеговых мешков рекомендуется размещение стропильных ферм с шагом 3. 4 м с опиранием на поастропильные фермы и балки.
- 3.1.10. В зданиях с числом пролетов более 4-х продольные связи следует размещать вдоль средних рядов колонн не реже чем через каждые два пролета.
- 3.2. Стальной профилированный настил
- 3.2.1. Покрытие здания выполняется из стального оцинкованного профилированного настила толщиной не менее 0,9мм.

- 3.2.2. Схема работы профнастила может быть может быть принята как однопролетной, так и многопролетной. Марка стального профилируемого настила и его требуемая толщина зависит от нагрузки на покрытие и определяется расчетом на основании характеристик, принятых по ТУ конкретного производителя.
- 3.2.З. Листы профнастила крепить к опорным конструкциям самонарезающими винтами диаметром 6,3мм не менее чем по 1 шт. в каждой волне.
- 3.2.4. Между собой листы профнастила соединять комбинированными заклепками вытяжными 4.8мм с шагом не более 400мм.
- 3.3. Стропильные и подстропильные фермы (балки). Надколонники.
- 3.3.1. Стропильные фермы запроектированы двухскатными с уклоном верхнего пояса 2%, 5%, 10% (см. альбомы с шифрами 1.01.08—...—КМ), горизонтальным нижним поясом и равномерной треугольной решеткой с нисходящими опорными раскосами. Размер панелей 3м. Стропильные фермы компонуются из двух отправочных марок
- 3.3.2. Монтажные соединения фланцевые (для стропильных ферм) и фрикционные (для подстропильных ферм). Соединение элементов решетки с поясами ферм бесфасоночное.
- 3.3.3. Подстропильные балки пролетом 12м запроектированы из прокатного двутавра.
- 3.2.4. Подстропильные фермы пролетом 12м и высотой 2200мм. Для нагрузок 36— 55 т фермы запроектированы в виде треугольного отправочного элемента. Верхний пояс выполняется из колонного двутавра, стойка— из широкополочного двутавра, подкосы— из двух уголков, объединенных в тавр и приваренных к фасонкам.

Подстропильные фермы для нагрузок 36.1—71.5 т запроектированы с треугольной решеткой с нисходящими опорными раскосами. Верхний пояс выполняется из колонного двутавра, раскосы и нижний пояс— из гнутосварных профилей.

Подстропильные фермы пролетом 18м и высотой 2200мм и 2500мм. Для нагрузок 36.1 — 71.5 т запроектированы с треугольной решеткой с нисходящими опорными раскосами. Верхний пояс выполняется из колонного двутавра, раскосы и нижний пояс — из гнутосварных профилей.

- 3.2.5. Все заводские соединения элементов стропильных и подстропильных ферм сварные.
- 3.2.6. Предел огнестойкости ферм в соответствии с СП 2.13130 составляет REI15, Приведенный предел огнестойкости незащищенных стальных конструкций обеспечивается применением проката с приведенной толщиной металла не менее 4,0мм.
- 3.2.7. Надколонники, на которые опираются стропильные и подстропильные фермы, запроектированы из колонных двутавров по ГОСТ Р 57837.

Надколонники торцевого фахверка, на которые опираются торцевые стропильные балки, запроектированы из широкополочных двутавров по ГОСТ Р 57837.

3.3. Связи покрытия

- 3.3.4. Неизменяемость покрытия в горизонтальной плоскости обеспечивается сплошным диском, образованным профилированным настилом и горизонтальными связями (при наличии полного контура связей), который воспринимает все горизонтальные силы, передающиеся на покрытие. Настил развязывает верхние пояса стропильных ферм из плоскости по всей длине.
- 3.3.5. Ветровые нагрузки с торца здания передаются на колонны продольных рядов здания либо вертикальные связи по колоннам (при их наличии) через систему распорок и горизонтальных связей, предусмотренных в торцевых шагах покрытия.
- 3.3.6. Нижние пояса стропильных ферм развязаны из плоскости в середине пролета вертикальными связями и распорками, на опорах листовыми шарнирами, прикрепляющими ториы нижнего пояса к нааколонникам.

4. ОСНОВНЫЕ РАСЧЕТНЫЕ ПОЛОЖЕНИЯ

4.1. В данном альбоме разработаны конструктивные элементы покрытия, произведена их унификация, выполнены расчеты и составлены сортаменты с указанием максимальной несущей способности элементов.
Принцип подбора конструкций для реального объекта приведен в разделе 7 "Указания по применению материалов альбома".

						1.01.08− <i>Y2/5/10.Π</i> −1− <i>K</i> M					
Изм.	Кол	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса					
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей	Стадия	Лист	Листов		
Разр	Разработал Жу		IXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	\mathcal{C}	1.2			
Пров	Проверил		илов			Общие данные					
Испо	Исполнил Снеткова		пкова			(продолжение)	ФЕРРО СТРОЙ				
Н. к	онтр	Харс	7			(продолжение)					

Т 3

- 4.2. Расчет элементов покрытия произведен в соответствии с СП 16.133330 "Стальные конструкции" и СП 294.1325800 "Конструкции стальные. Правила проектирования."
- 4.3. Стропильные фермы и подстропильные фермы (балки) рассчитаны как разрезные свободно—опертые конструкции. Стропильные балки торцов рассчитаны как двухпролетные свободно—опертые конструкции
- 4.4. Расчет стропильных и подстропильных ферм выполнен с учетом жесткости узлов.
- 4.5. При определении усилий в стержнях стропильных ферм приняты наибольшие значения при различных комбинациях нагрузок
- 4.6. В верхних поясах стропильных ферм учтена дополнительная сжимающая сила от ветра с торца здания, равная 0.7 m.
- 4.7. Усилия в элементах стропильных ферм получены при расчете на равномерно распределенную нагрузку, приложенную к верхнему поясу.
- 4.8. Допускаемые расчетные нагрузки на стропильные фермы и соответствующие им усилия в элементах определены с учетом расцентровок в узлах сопряжений раскосов с поясами и жесткого примыкания раскосов к поясам.
- 4.9. Несущая способность верхнего пояса стропильных ферм на прочность и устойчивость определена при расчетной длине верхнего пояса 3м в вертикальной плоскости и 0,31м в горизонтальной плоскости.
- 4.10. В верхних поясах подстропильных ферм учтена дополнительная сжимающая сила от ветра с торца здания, равная 0.7 m.
- 4.11. Усилия в элементах подстропильных ферм получены при расчете на сосредоточенную нагрузку, приложенную к узлу примыкания стойки к верхнему поясу.
- 4.12. Допускаемые расчетные нагрузки на подстропильные фермы и соответствующие им усилия в элементах определены с учетом жесткого примыкания стойки к верхнему поясу, шарнирного примыкания раскосов к стойке и верхнему поясу, а также расцентровок в опорных узлах
- 4.13. Несущая способность верхнего пояса подстропильных ферм на прочность и устойчивость определена при расчетной длине верхнего пояса 6м в вертикальной и горизонтальной плоскостях

5. МАТЕРИАЛЫ КОНСТРУКЦИЙ

5.1. Конструкции выполняются из следующих марок стали:

Наименование конструкций	Наименование деталей	Марка стали	Применимость конструкций	Примечание
Подстропильные фермы	Верхний пояс	C390-6	ГОСТ 27772—2021	
φορινα	Нижний пояс, опорные раскосы (t>5мм)	C355-6	ГОСТ 27772-2021	
	Средние раскосы (t>5мм)	C355-6	ГОСТ 27772-2021	
	Накладки нижнего пояса	C355-6	ГОСТ 27772-2021	
	Опорные ребра и накладки верхнего пояса	C355-6	ГОСТ 27772-2021	
	Заглушки нижнего пояса	C255	ГОСТ 27772—2021	
Связи	Прокат круглый	09Г2C-12	ГОСТ 19281—2014	
	Проушины и элементы муфты	C355-6	ГОСТ 27772—2021	
Распорки	Квадратные профили (t=5мм)	C255	ГОСТ 27772—2021	
	Фасонки, заглушки	C355-6	ГОСТ 27772—2021	

- 5.2. Допускается замена заводом—изготовителем марок стали на равноценные по классу прочности и категории
- 5.3. Сталь, применяемая для фланцев нижнего пояса стропильных ферм независимо от применяемой марки стали (за исключением 14Г2АФ, 16Г2АФ по ГОСТ 19281—2014), должна быть проверена на отсутствие несплошностей (расслоений) при помощи ультразвукового дефектоскопического контроля до и после приварки фланиа:
- z—свойства группа качества Z25 по ГОСТ 28870—90 для толщин 10—40 мм;
- 5.1. В заводских условиях для сварки элементов следует применять полуавтоматическую сварку в среде углекислого газа по ГОСТ 8050—85 или в смеси с аргоном (по ГОСТ 10157—79*). Сварочная проволока марки Св—08Г2С по ГОСТ 2248—70*.

Допускается применение порошковой проволоки ПП-АН-8.

Монтажные сварные швы элементов конструкций из низколегированной стали СЗ55, СЗ90 выполнять электродами Э50А, из углеродистой стали С235, С245— электродами типа Э42 по ГОСТ 9467—75.

6. ТРЕБОВАНИЯ К ИЗГОТОВЛЕНИЮ И МОНТАЖУ

- 6.1. Изготовление и монтаж производить в соответствиии с требованиямми СП 70.133330 "Несущие и ограждающие конструкции" и ГОСТ 23118 "Конструкции стальные строительные. Общие технические условия."
- 6.2. Сборка ферм и их отдельных деталей (пояса ферм с фланцами, деталями крепления и т.д.) должна производиться на заводе—изготовителе в жестких кондукторах
- 6.3. При изготовлении стропильных и подстропильных ферм, подстропильных балок предусматриваются допустимые отклонения от их номинальных длин согласно ГОСТ 27579. Возможные зазоры между фермами и оголовками колонн заполняются на монтаже прокладками, которые должны поставляться комплектно с фермами (толщиной 4мм, 6мм и 8мм в количестве, равном соответственно 50%, 30%, 20% от общего количества опорных узлов ферм).
- 6.4. Монтажные фрикционные соединения запроектированы на:
 - высокопрочных болтах M24 класса прочности 10,9 по ГОСТ P 52644—2006;
 - высокопрочных гайках M24 класса прочности 10,9 по ГОСТ P 52645—2006;
 - шайбах высокопрочных 24 с цинковым покрытием по ГОСТ Р 52646—2006.

Материал высокопрочных болтов 40Х "Селект".

Диаметр отверстий под болты принят на 3 мм больше диаметра болтов. На один высокопрочный болт устанавливаются одна гайка и 2 шайбы— одна под головку болта, вторая под гайку.

До установки в проектное положение проводятся следующие мероприятия:

- расконсервация болтов путем промывки от заводской смазки;
- подготовка и смазка резьбы масло—бензиновым раствором (срок жизни подготовленных болтов не более 10 суток, по прошествии этого времени требуется повторная подготовка болтов);
- определение фактического коэффициента закручивания для болтов от каждой партии (возможна прогонка резьбы в зависимости от качества и величины заводского коэффициента закручивания). Для повышения технологичности монтажных работ и исключения мероприятий по подготовке болтов, описанных выше, допускается использовать оцинкованные болты с гарантированным коэффициентом закручивания фирм PEINER или MURMANN, класса прочности 10.9.

Высокопрочные болты M24 для фрикционных соединений подлежат контролируемому натяжению на осевое усилие P=239,9кH. Контроль натяжения производить по моменту закручивания во всех установленных высокопрочных болтах тарированными динамометрическими ключами. Контроль усилия натяжения произвести не ранее, чем через 8 часов после выполнения натяжения всех болтов в соединении. Контроль монтажа болтовых соединений производить по СТО НОСТРОЙ 2.10.76—2012. Сборку соединений следует производить не поэже 3—х суток после обработки контактных поверхностей.

Обработка фрикционных поверхностей — газопламенная обработка двух поверхностей без консервации. Коэффициент трения контактных поверхностей в стыках на высокопрочных болтах должен быть не менее 0.42.

E							1.01.08− <i>Y2/5/10.П</i> −1− <i>K</i> M				
И.	'зм.	Кол	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса				
							Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей	Стадия	Лист	Листов	
Po	азра	тботал	Журі	IXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	1.3		
П	Проверил Данилов Исполнил Снеткова				Общие данные						
И			пкова			(продолжение)	ФЕРР	0	СТРОЙ		
Н.	ко	нтр	Харс	7			(продолжение)				

- 6.5. Антикоррозионные мероприятия.
- 6.5.1. Подготовку металлических поверхностей к окрашиванию производить в соответствии с ГОСТ 9.402—2004. Поверхности металлоконструкций, подлежащие подготовке перед окрашиванием, не должны иметь заусенцев, сварочных брызг, прижогов, остатков флюса, острых краев профиля сварных швов, наплывов, острых и глубоких подрезов, пор и кратеров сварных швов.
- 6.5.2. Перед нанесением защитных покрытий поверхности конструкций должны быть обезжирены и очищены от загрязнений и окислов для степени агрессивного воздействия среды:
 - неагрессивной до степени 3 по ГОСТ 9.402—2004;
 - слабоагрессивной и среднеагрессивной до степени 2 по ГОСТ 9.402—2004.

Поверхности сварных швов конструкций, предназначенных для эксплуатации в среднеагрессивной и слабоагрессивной среде, должны быть очищены до степени 1 по ГОСТ 9.402—2004.

- 6.0.1. Очистку поверхности от окислов производить дробеструйной (дробеметной) обработкой или механическим инструментом с использованием абразивных кругов или шлифовальных шкурок
- 6.0.2. Качество лакокрасочного покрытия должно соответствовать V классу по ГОСТ 9.032-74*.
- 6.0.3. Толщину антикоррозионного покрытия принять по табл. Ц1 СП 28.133330 в зависимости от условий эксплуатации конструкций.
- 6.0.4. Защиту от коррозии проводить с предварительным нанесением кистью дополнительного слоя лакокрасочного покрытия в виде полосы на все кромки, сварные швы и труднодоступные места.
- 6.0.5. На сварных швах толщина антикоррозионного покрытия должна быть увеличена на 30мкм.

7. УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ МАТЕРИАЛОВ АЛЬБОМА

- 7.1. Общие указания
- 7.1.1. Разбивка здания на температурные отсеки принимается в соответствии с п.3.1.2.
- 7.1.2. Выбор марок подстропильных ферм производится в соответствии с величиной опорного давления стропильных ферм на узел подстропильной конструкции (опорную реакцию подстропильных ферм см. альбомы с шифрами 1.01.08—...—КМ).
- 7.1.3. При сборе нагрузок на ферму необходимо учитывать следующие сочетания и коэффициенты:
 расчетные нагрузки принимать с коэффициентом надежности по ответственности γ_{r_b}
 - расчетные нагрузки принимать с коэффициентом надежности по ответственности γ_n, учитывающим класс сооружения и соответствующий уровень ответственности здания в соответствии с ГОСТ 27751:
 - a. для класса КС−3 ү_n=1.1
 - b. для класса KC-2 y_n=1.0
 - с. для класса KC-1 y_n=0.8
 - расчетные снеговые нагрузки на покрытие следует снижать согласно п.10.7 СП20.133330.

7.1. Применение конструкций в зависимости от агрессивности среды.

7.1.1. Внутри зданий

Условия эксплуатации конструкций		Степень агрессивного воздействия среды	Применимость конструкций
Внутри отапливаемых и неотапливаемых зданий	Помещения с газами группы А	Слабоагрессивная —1	применяются
		Слабоагрессивная —2	применяются
		Среднеагрессивная	подстропильпильные фермы не применяются
	Помещения с малорастворимыми	Слабоагрессивная —1	применяются
	солями и пылью	Слабоагрессивная —2	применяются
	Помещения с газами группы В, С, D,	Слабоагрессивная —1 Слабоагрессивная —2	применяются
	аэрозолями и пылью.	Среднеагрессивная	подстропильпильные фермы не применяются
		Сильногрессивная Слабоагрессивная—2	не применяются
	Помещения с хорошо растворимыми	Слабоагрессивная —1	применяются
	(малогигроскопичными	Слабоагрессивная —2	применяются
	и гигроскопичными) солями	Среднеагрессивная	подстропильпильные фермы не применяются

7.1.2. На открытом воздухе и под навесами

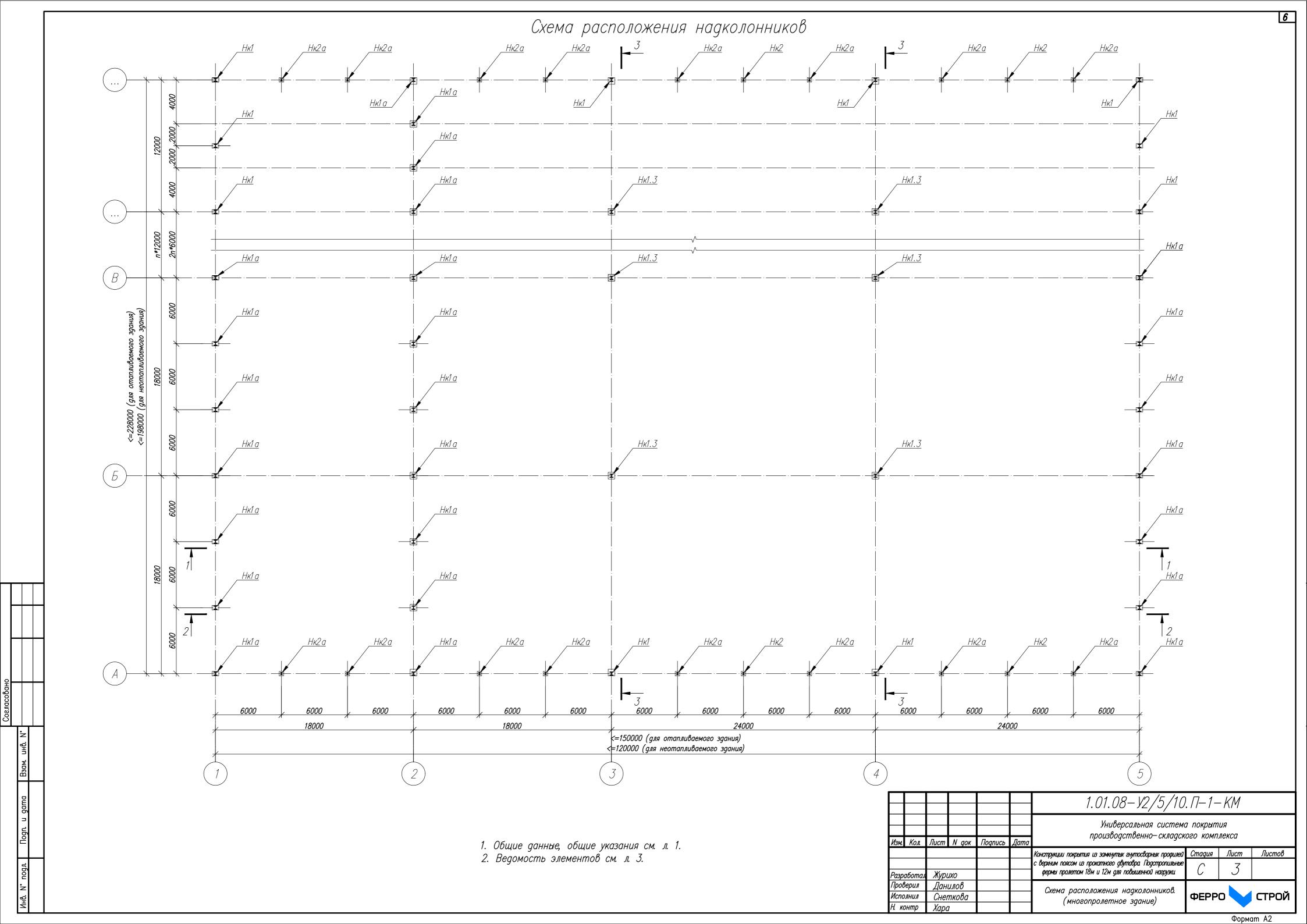
Условия эксплуатации конструкций		Степень агрессивного воздействия среды	Применимость конструкций
На открытом воздухе и под навесами	Помещения с газами группы А	Слабоагрессивная —1	применяются
		Слабоагрессивная —2	применяются
		Среднеагрессивная	подстропильпильные фермы не применяются
	Помещения с малорастворимыми	Слабоагрессивная —1	применяются
	солями и пылью	Слабоагрессивная —2	применяются
	Помещения с газами группы В, С, D,	Слабоагрессивная —1 Слабоагрессивная —2	применяются
	аэрозолями и пылью.	Среднеагрессивная	подстропильпильные фермы не применяются
		Сильногрессивная	не применяются
	Помещения с хорошо растворимыми	Слабоагрессивная —1 Слабоагрессивная —2	применяются
	(малогигроскопичными и гигроскопичными)	Среднеагрессивная	подстропильпильные фермы не применяются
	и гигроскопичн ы ми) солями	Сильногрессивная	не применяются

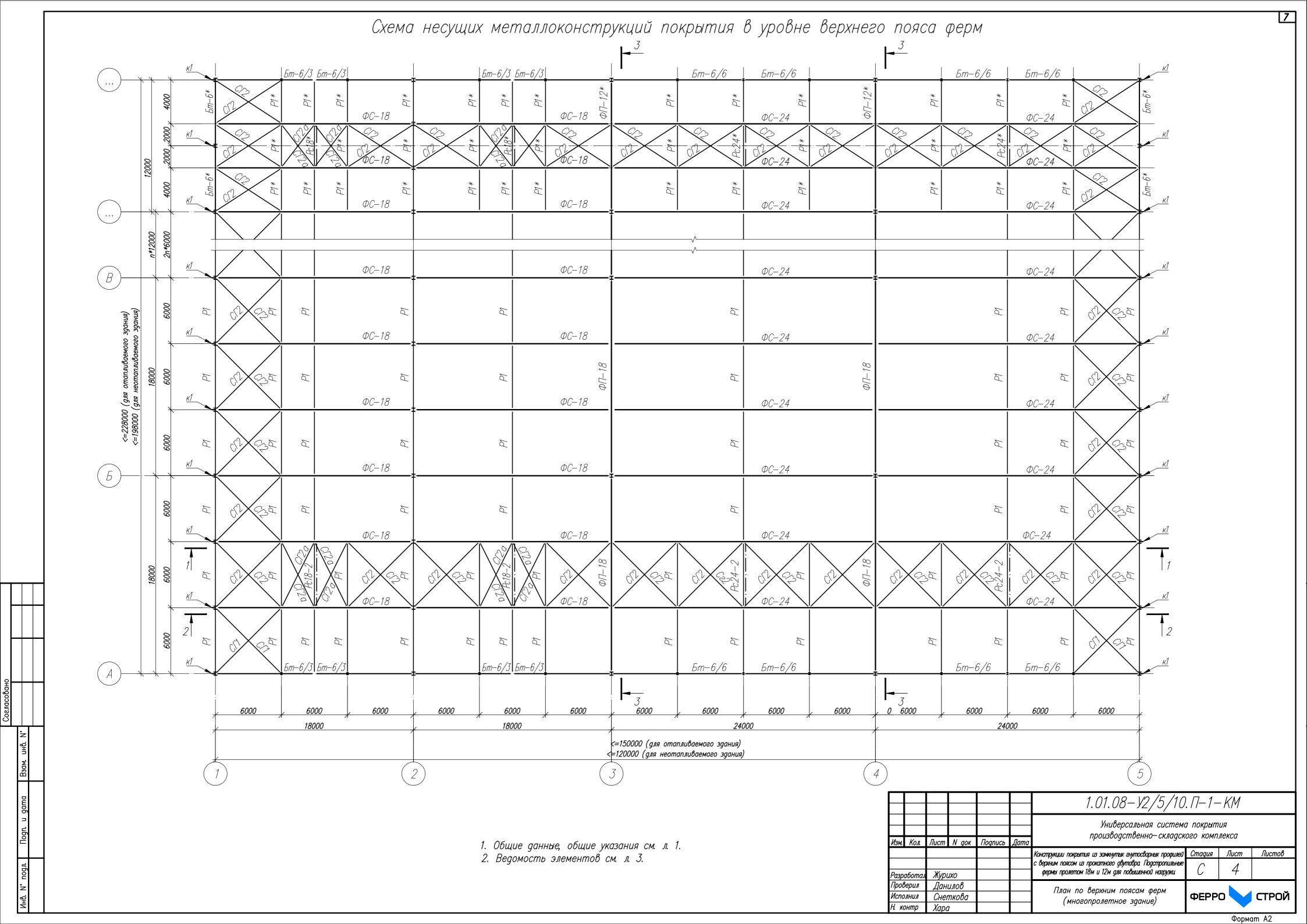
			-								
						1.01.08− <i>У2/5/10.Π</i> −1− <i>KM</i>					
Изм.	Кол	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса					
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей	Стадия	Лист	Листов		
Разр	аботал	Журі	UXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	1.4			
Пров	верил	Дан	илов			Общие данные					
Испа	ЭЛНИЛ	Снеі	ткова			(окончание)	ФЕРР	o 🔽	СТРОЙ		
Н. к	онтр	Харс	7			(ONOTINATION)					

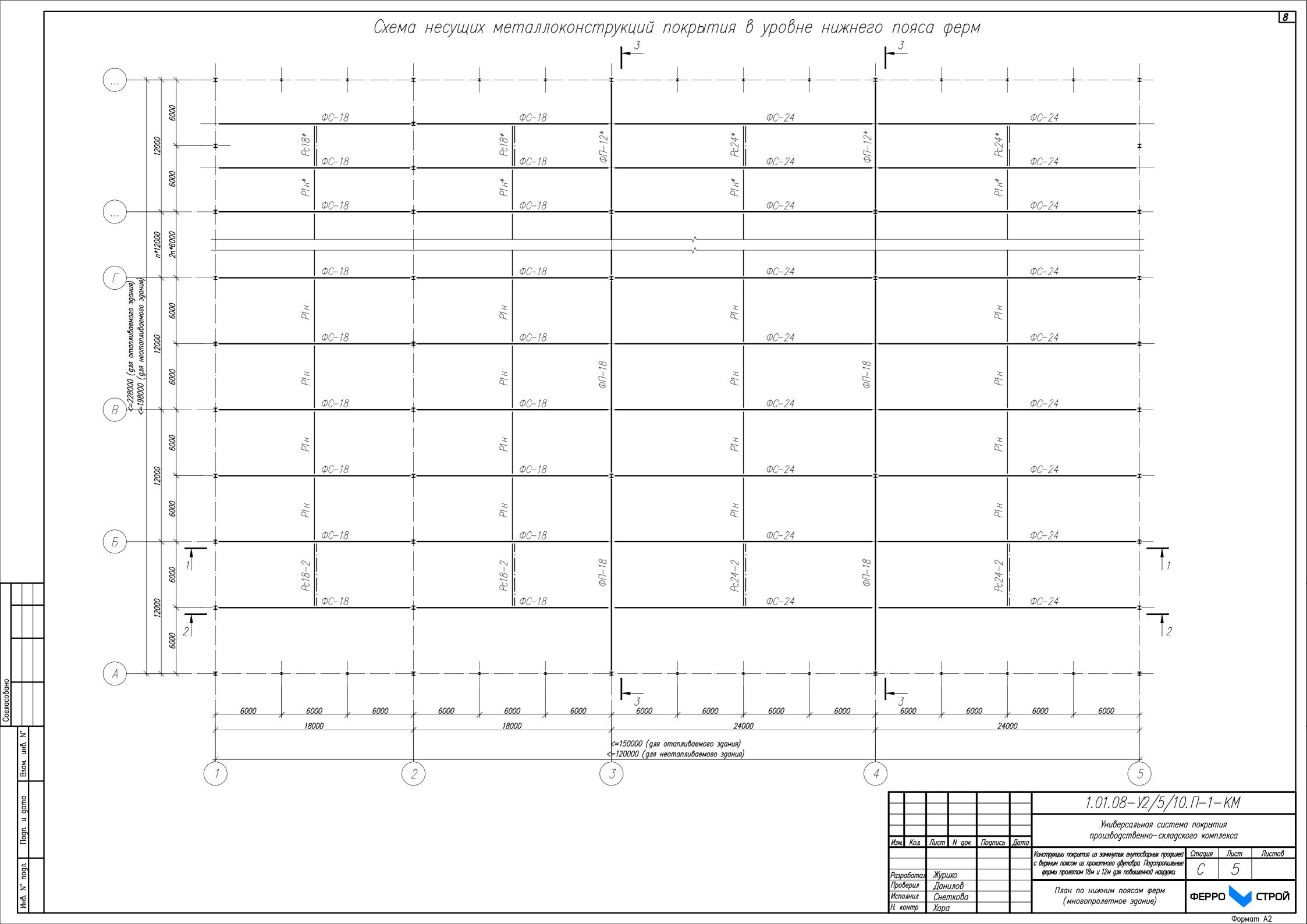
	НАГРУЗКИ НА КОНСТР	УКЦИИ ПОГ	КРЫТИЯ		5
№ n/n	Наименование нагрузки	Ед. изм.	Нормативная нагрузка	Коэфициент надежности	Расчетная нагрузка
	ПОСТОЯННЫЕ НАГ	РУЗКИ			
1	Мембрана + пароизоляция	кг/м2	3.0	1.2	3.6
2	Утеплитель (t=50 мм, g=200 кг/м3)	кг/м2	10.0	1.2	12.0
3	Утеплитель (t=100 мм, g=100 кг/м3)	кг/м2	10.0	1.2	12.0
4	Профилированный настил	кг/м2	16.2	1.05	17.0
	ИТОГО:	кг/м2	39.2	1.14	44.6
	ДЛИТЕЛЬНОДЕЙСТВУЮЩИ	TE HALPY3K	'U	-	•
5	Инженерные и технологические нагрузки	кг/м2	40.0	1.2	48.0
	KPATKOBPEMEHHЫE F	НАГРУЗКИ			
6	Снеговые нагрузки				
6.1	III р—н	кг/м2	150.0	1.4	210.0
6.2	IV р— н	кг/м2	200.0	1.4	280.0
6.3	V р-н	кг/м2	250.0	1.4	350.0
7	Ветровые нагрузки				
7.1	/ р-н	кг/м2	23.0	1.4	32.2
7.2	// <i>р</i> — н	кг/м2	23.0	1.4	32.2
7.3	/// p-н	кг/м2	23.0	1.4	32.2

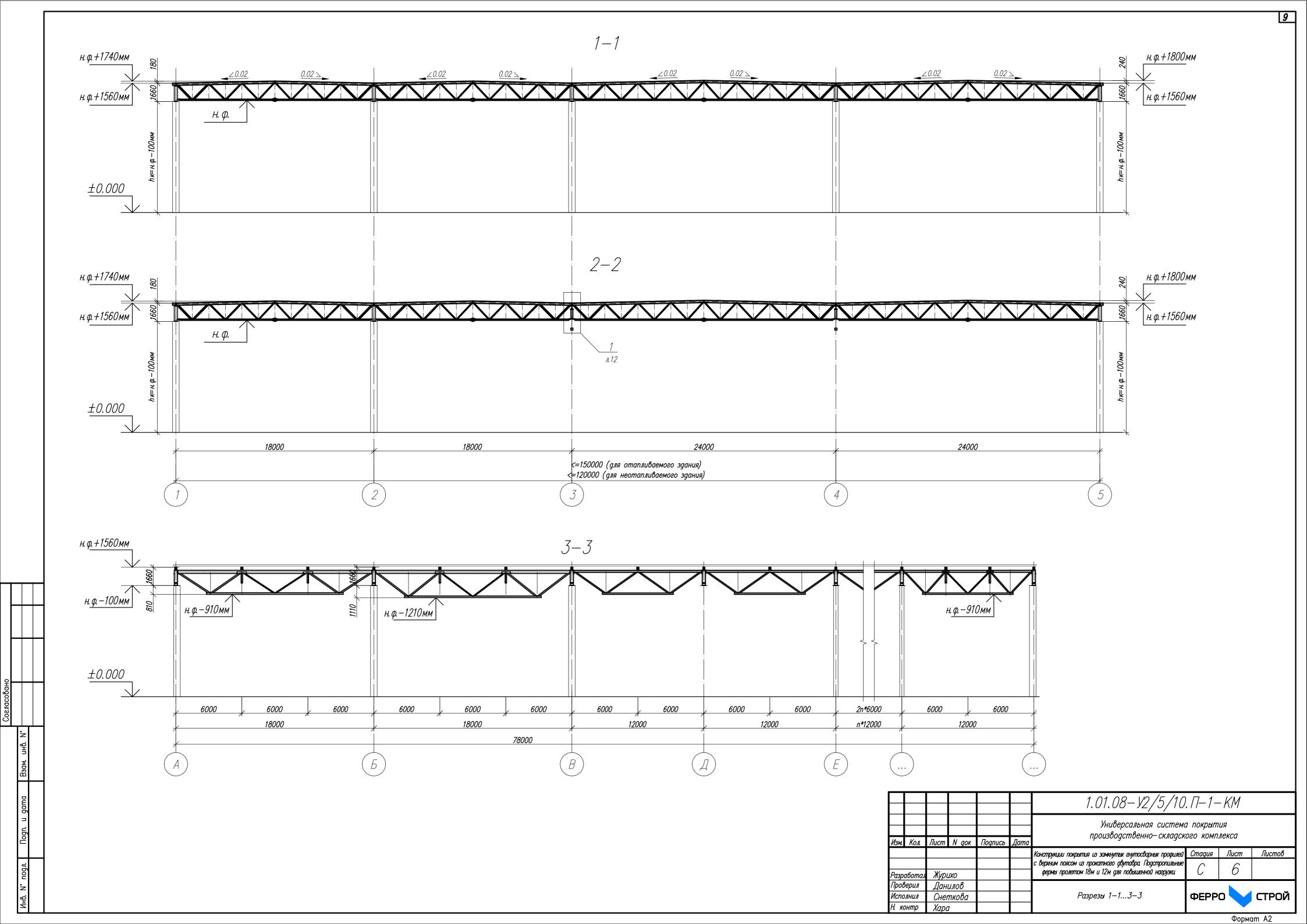
Согласовано				
	•	B3dM. UHD. N		
		Hogn. u gama		
	•14 0 71	ино. и подл.		

				_							
						1.01.08− <i>У2/5/10.П</i> −1− <i>K</i> M					
			4/			Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса					
ИЗМ.	Кол.	Jiucm	N док	Подпись	Дата						
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей	Стадия	Лист	Листов		
						с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные	\sim	2			
Разра	аботал	Журі	JXO			фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки					
Пров			илов								
Испо	ЛНИЛ	Снеткова				Нагрузки на здание	ФЕРР	ФЕРРО СТРОЙ			
Н. ка	онтр	Харс									









Сортамент надколонников

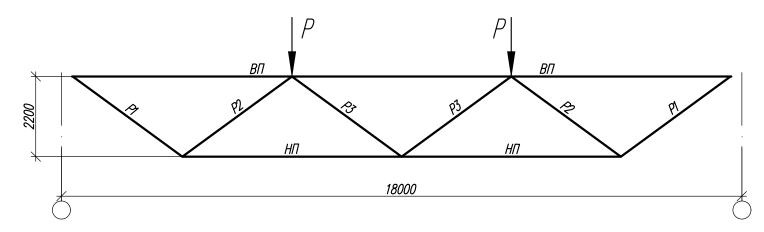
Эл– т к– ции	Сечение	Несущая способность N, тс	Масса стали на 1 шт, кг	Марка стали	Примечание
		Надко	ЭЛОННИКИ 		
<i>Нк</i> 1.3	I30K1	291.0	168	C355	см. л.11

Сортамент связей

Эл-т к-ции	Сечение	Несущая способность N, тс	Масса стали на 1 шт, кг	Марка стали	Примечание							
	Связи горизонтальные по покрытию											
СГ1	ø20	10.56	28	09Г2С								
СГ2	ø16	6.76	19	09Г2С								
СГ2а	ø16	6.76	19	09Г2С								
	Cl	вязи вертикал	ьные по покры	тию								
P1*	гн 80х5	<i>−5.18</i>	66	C255								
P1	гн 80х5	<i>−5.18</i>	66	C255								
Pc18*	сложное	<i>−5.18</i>	208	C255								
Pc24*	сложное	- <i>5.18</i>	211	C255								

Инв. N° nogл. Подп. и дата

						1.01.08- <i>Y2/5/</i> 10). /7—1-	- KM		
						Универсальная систем производственно— складск				
Изм.	Кол.	Jlucm	N док	Подпись	Дата	Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей		Лист	Листов	
Разр	работал	Журі	UXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки		7	7.400	
Пров Испе	верил олнил онтр	Дан	илов ткова			Сортамент связей, надколонников и деталей крепления				

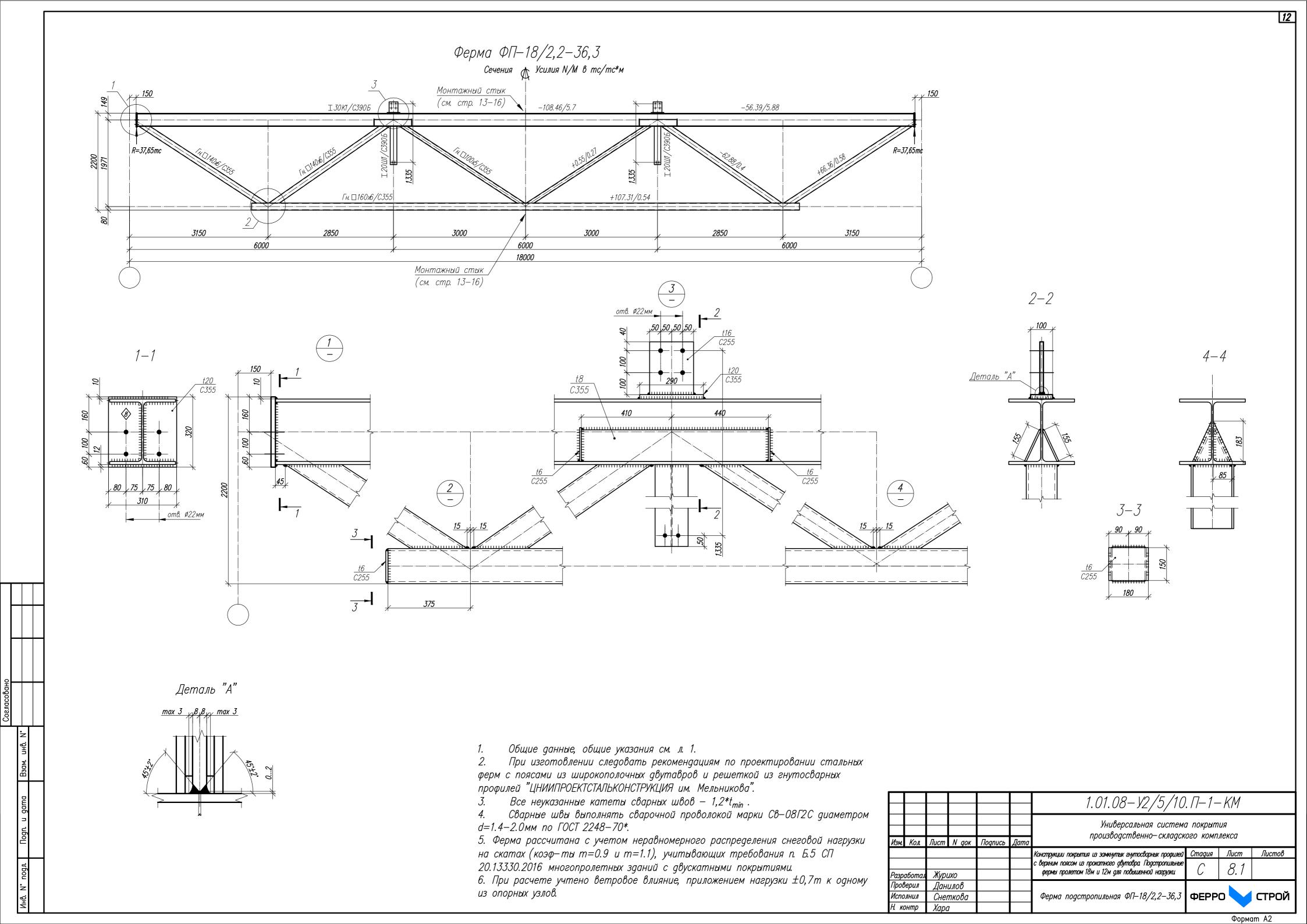


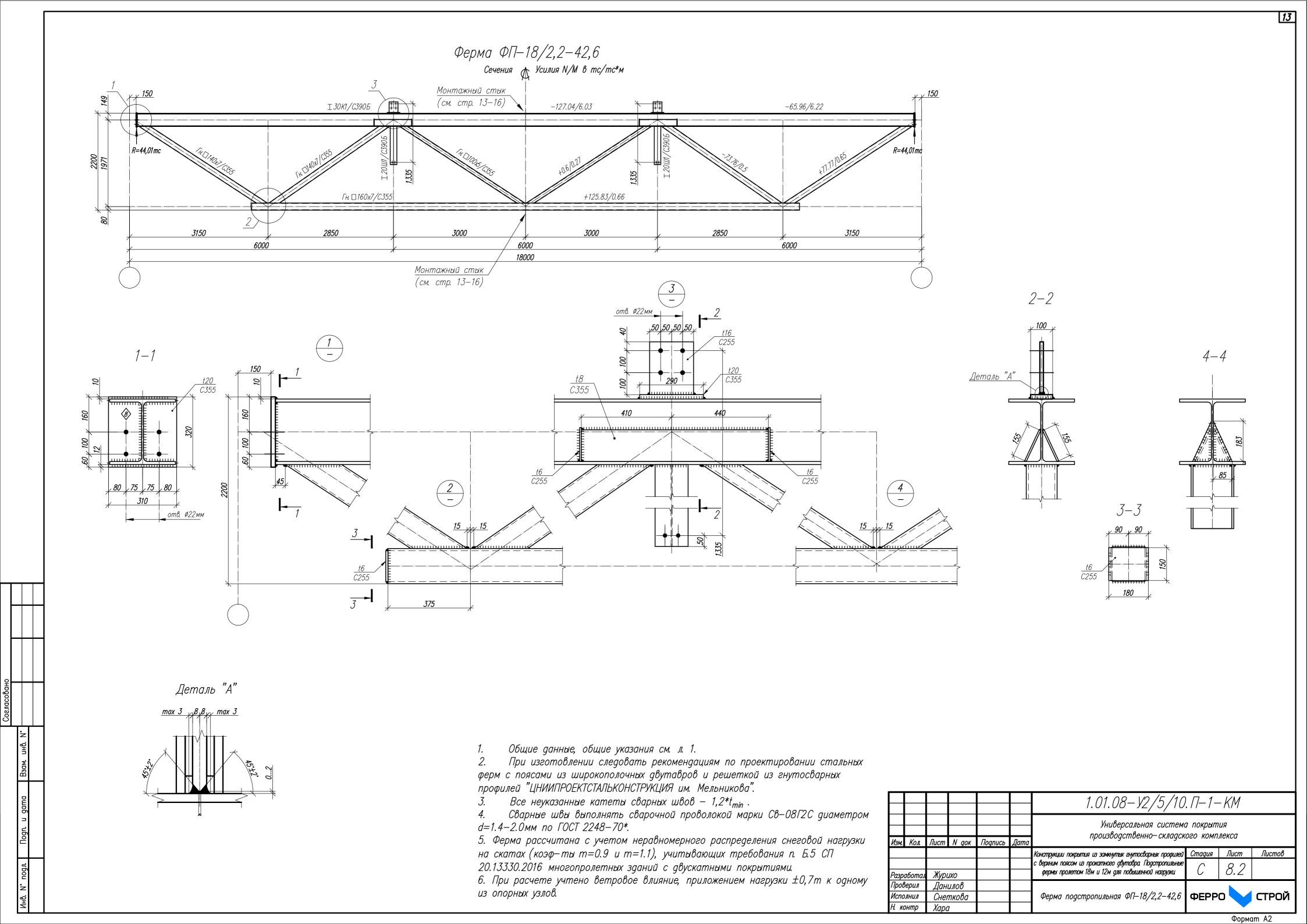
					Допус	скаемая рас	четная	нагрузко	n P, m		
m vu	κα	2	36.3				42.6		48.8		
Эл– т к– ции	ру Сталь — — — — — — — — — — — — — — — — — — —		Сечение	Усил	пия	Сечение	Уси.	лия	Сечение	Уси.	лия
			ОСЧСНИС	М, тс*м	N, mc	ОСЧСНИС	М, тс*м	N, mc	ОСЧСНИС	М, тс*м	N, mc
Верхний пояс	ВП	C390	I 30K1	5,88	-108,46	I 30K1	6,22	-127,01	I 30K1	5,96	-145,96
Нижний пояс	НΠ	C355	□160x6	0,54	+107,31	□160x7	0,66	+125,83	□180x7	0,93	+144,86
Раскосы	P1	C355	□140x6	0,58	+66,36	□140x7	0,65	+77,77	□140x7	0,32	+89,48
Раскосы	P2	C355	□140x6	0,4	-62,88	□140x7	0,5	-73,76	□140x7	0,26	-84,77
Раскосы	P3	C355	□100x5	0,27	+0,55	□100x5	0,27	+0,6	□100x5	0,29	+0,5
Опорн	ая ре	акция, т	3	7,65		44,01			Ę	50,34	
Масс	Масса фермы, кг 2			2454			2550		2605		
Масса фермы с монтажным стыком, кг			2571				2667		4	2737	
	Марі	ка	ФП–18,	/2,2-30	6,3	ΦΠ–18	2/2,2-4	2,6	ΦΠ–18/2,2–48,8		

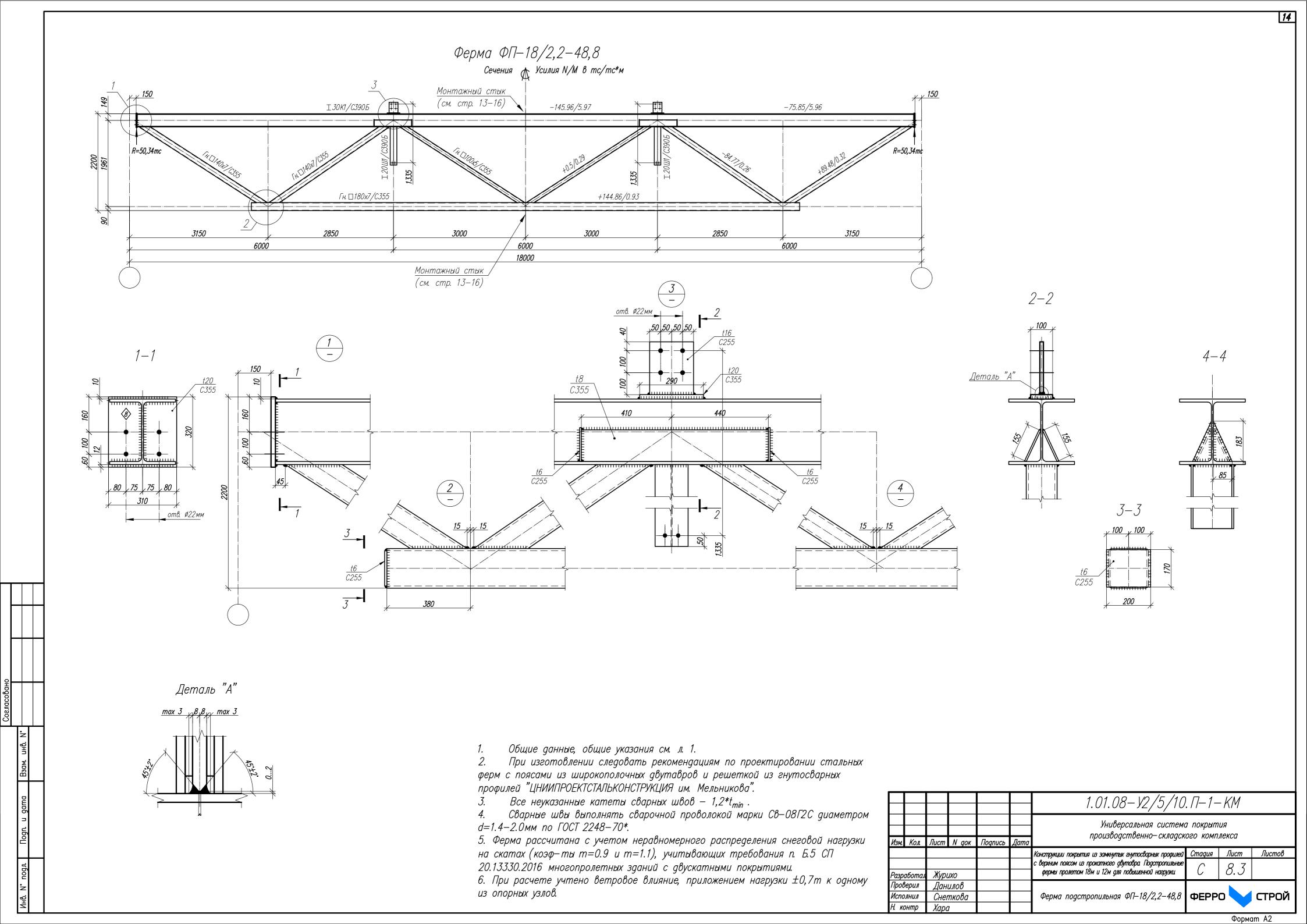
					Допу	скаемая расч	нетная	нагрузк	a P, m			
m nn	κa		53.2			ℓ	52.3		71.5			
Эл– т к– ции	Марка	Сталь	Сечение	Усил	านя	Сечение	Усил	านя	Сечение	Усил	пия	
			ОСЧСНИС	М, тс*м	N, mc		М, тс*м N, тс			М, тс*м	N, mc	
Верхний пояс	ВП	C390	I <i>30K4</i>	7,74	-159,1	I <i>30K</i> 4	7,73	-187,09	I <i>30K</i> 5	9,19	-216,08	
Нижний пояс	НΠ	C355	□180x8	0,98	+157,89	□ 180x10	1,76	+185,54	□ 200x10	1,98	+213,7	
Раскосы	P1	C355	□140x8	0,36	+97,55	<i>□200x160x8</i>	3,25	+114,12	<i>□200x160x9</i>	2,67	+131,48	
Раскосы	P2	C355	□140x8	0,3	-92,32	<i>□200x160x</i> 8	2,72	-109,3	<i>□200x160x9</i>	1,98	-125,5	
Раскосы	P3	C355	□100x5	0,28	+0,53	□100x5	0,24	+1,04	□160x6	1,27	+1,75	
Опорн	ая ре	акция, т	54,88			6	4,17		7	<i>'3,58</i>		
Масс	ra qe _l	ОМЫ, КЕ	-	3044			3290			3732		
Мас монтаж	•	ермы с стыком, кг		3222			3468		7	3952		
	Марі	ка	ФП-18,	/2,2-5	3,2	ФП–18,	/2,2-6.	2,3	ΦΠ–18/2,2–71,5			

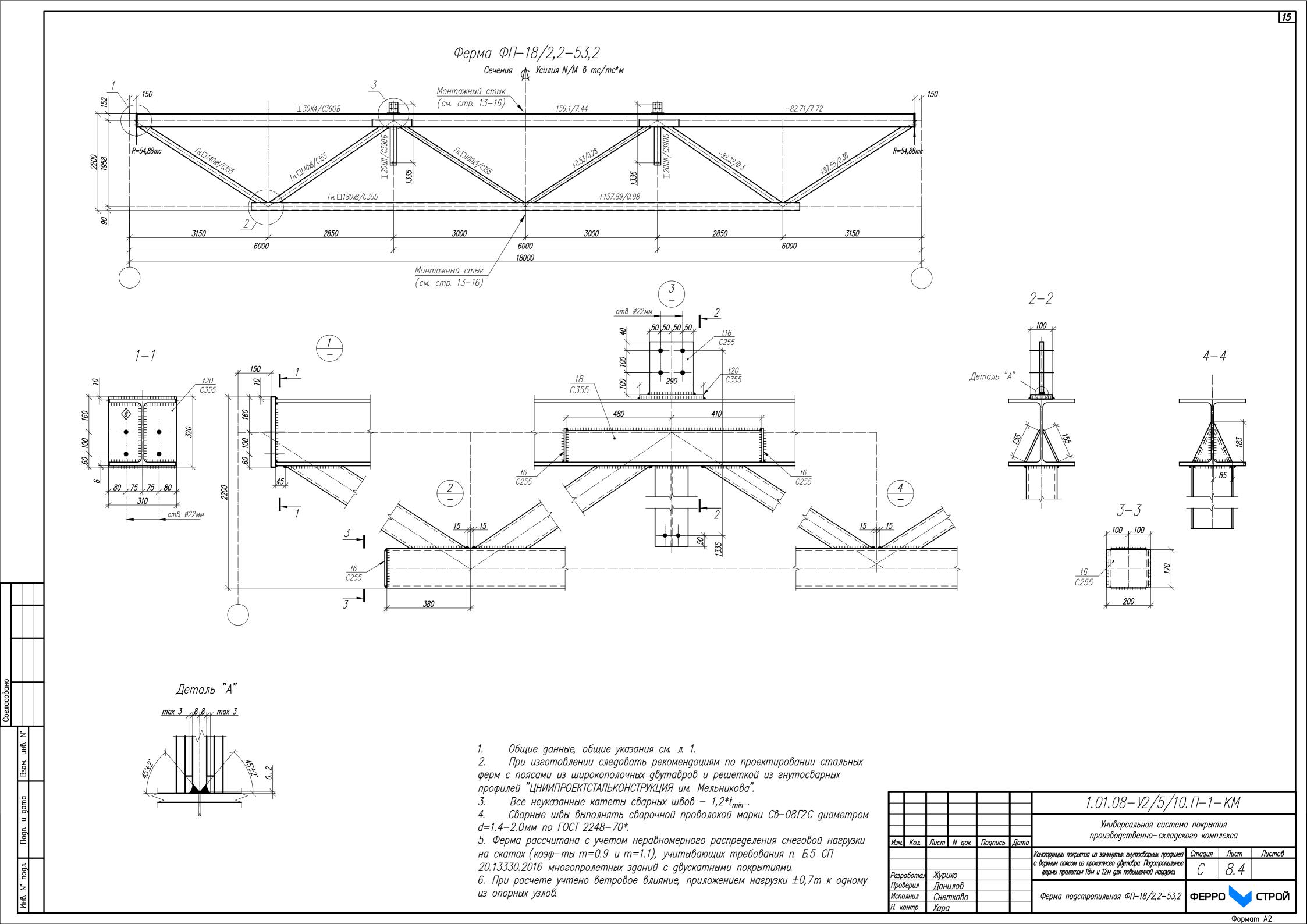
							1.01.08- <i>Y2/5/</i> 10	. /7–1-	-KM		
Изм.	. Koj	П.	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная системо производственно— складск				
							Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей	Стадия	Лист	Листов	
Разр	работ	пал	Жури	IXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	8		
Про	верил	7	Дан	илов			Сортамент подстропильных ферм				
Исп	олнил	_	Снег	пкова			пролетом 18м, высотой 2200мм	ФЕРРО 💙 СТРОЙ			
Н. к	контр)	Хара	7			TIPOSIOTION TON, OUCOMOU ZZOOMII				

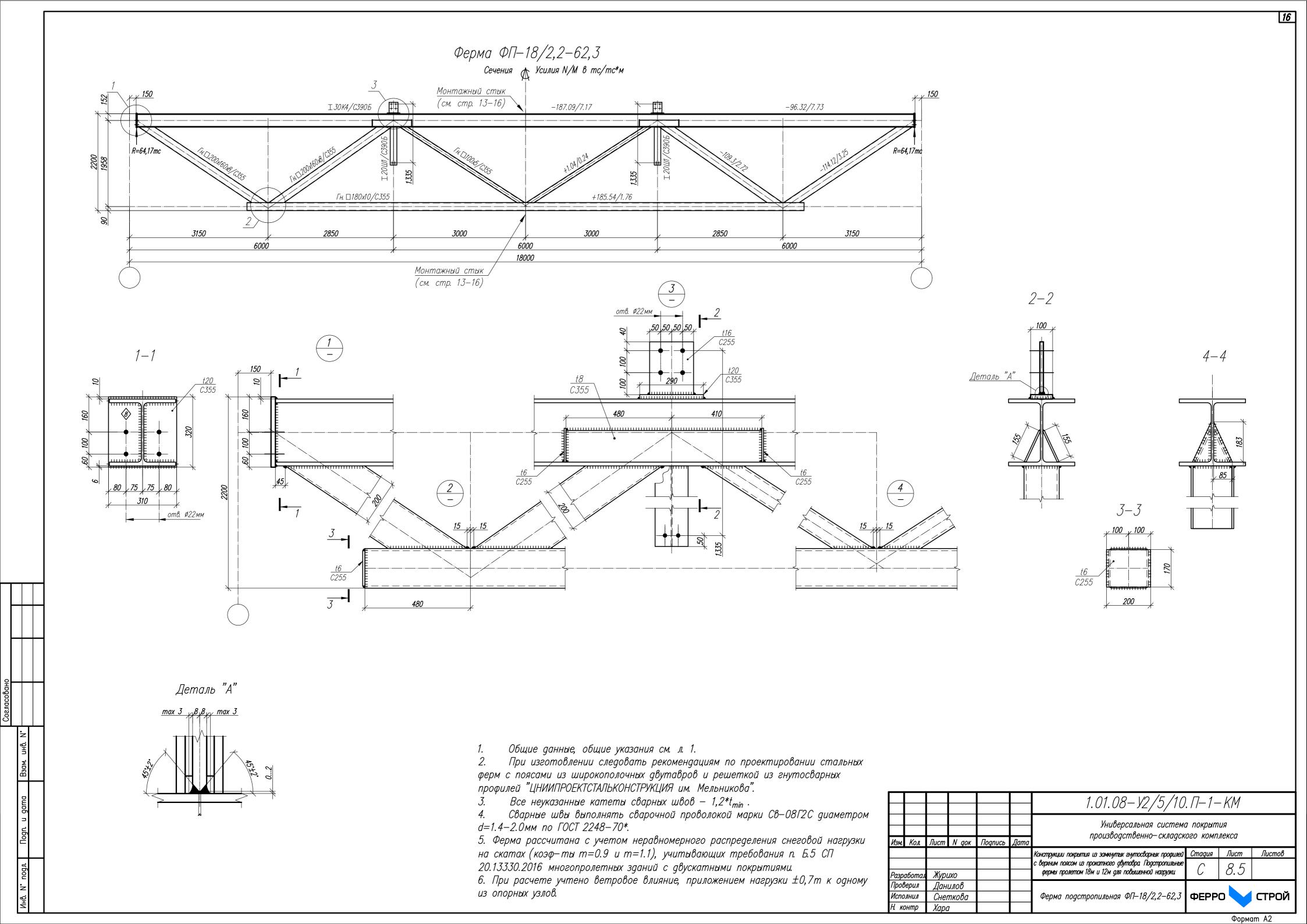
Взам. инв. №

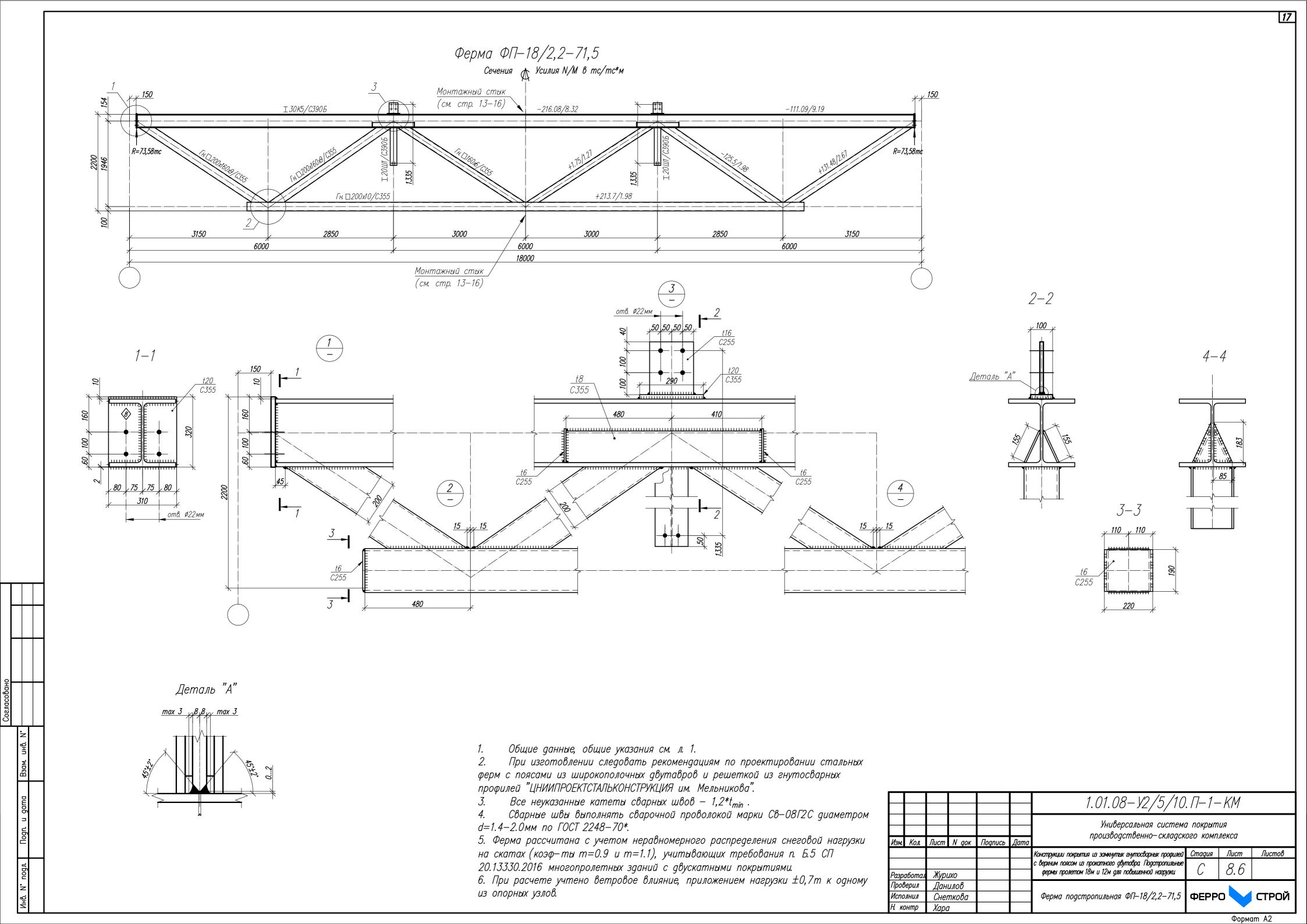












	P	P	
*	ВП	ВП	
2500	81 8	P3 23	RN I
	<u>НП</u> 180	<u>НП</u>	

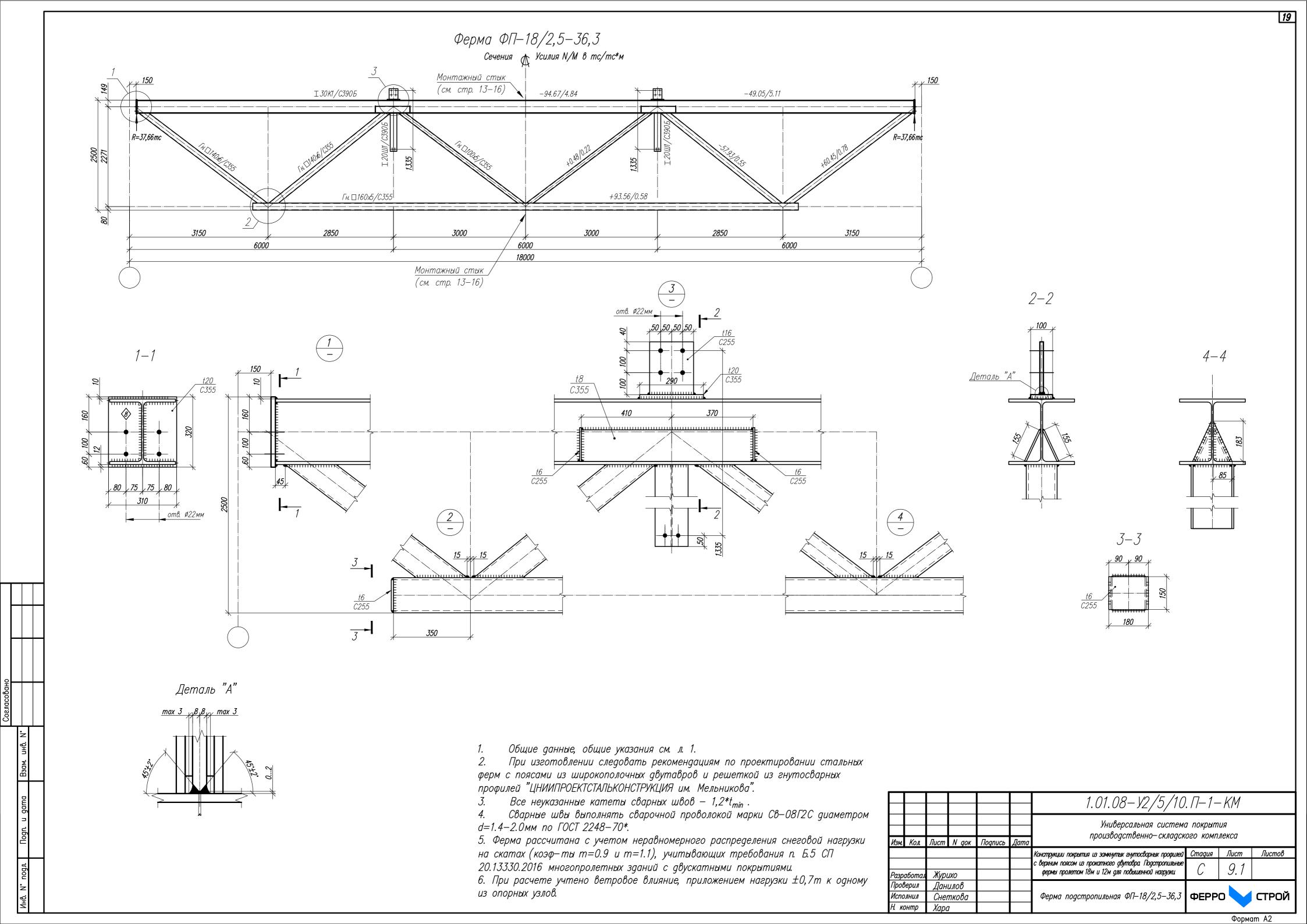
					Допу	скаемая рас	четная	нагрузко	n P, m			
m uu	ка		36.3				44.7			53.2		
Эл– т к– ции	Марка	Сталь	Сечение	Усил	пия	Сечение	Усил		Сечение	Усил	Усилия	
			ОСЧСНИС	М, тс*м	N, mc	осчение	М, тс*м	N, mc	ОСЧСНИС	М, тс*м	N, mc	
Верхний пояс	ВП	C390	I 30K1	5,11	-94,67	I 30K1	5,09	-116,7	I 30K1	5,46	- <i>138,74</i>	
Нижний пояс	НΠ	C355	□160x5	0,58	+93,56	□180x6	0,95	+115,55	□180x7	1,23	+137,54	
Раскосы	P1	C355	□140x6	0,78	+60,45	□160x6	1,03	+74,76	□160x7	1,195	+88,94	
Раскосы	P2	C355	□140x6	0,55	-57,93	□160x6	0,82	-71,49	□160x7	1,0	-85,14	
Раскосы	P3	C355	□100x5	0,22	+0,48	□100x5	0,22	+0,57	□100x5	0,23	+0,69	
Опорн	ая ре	акция, т	37,66				46,1			54,7		
Масс	Масса фермы, кг			2418			2572			2687		
Масса фермы с монтажным стыком, кг			2535				2704			2819		
	<i>Марка</i> ФП—18/2,5—36,3				ΦΠ–18	2/2,5–4	4,7	ΦΠ–18	3/2,5-5.	3,2		

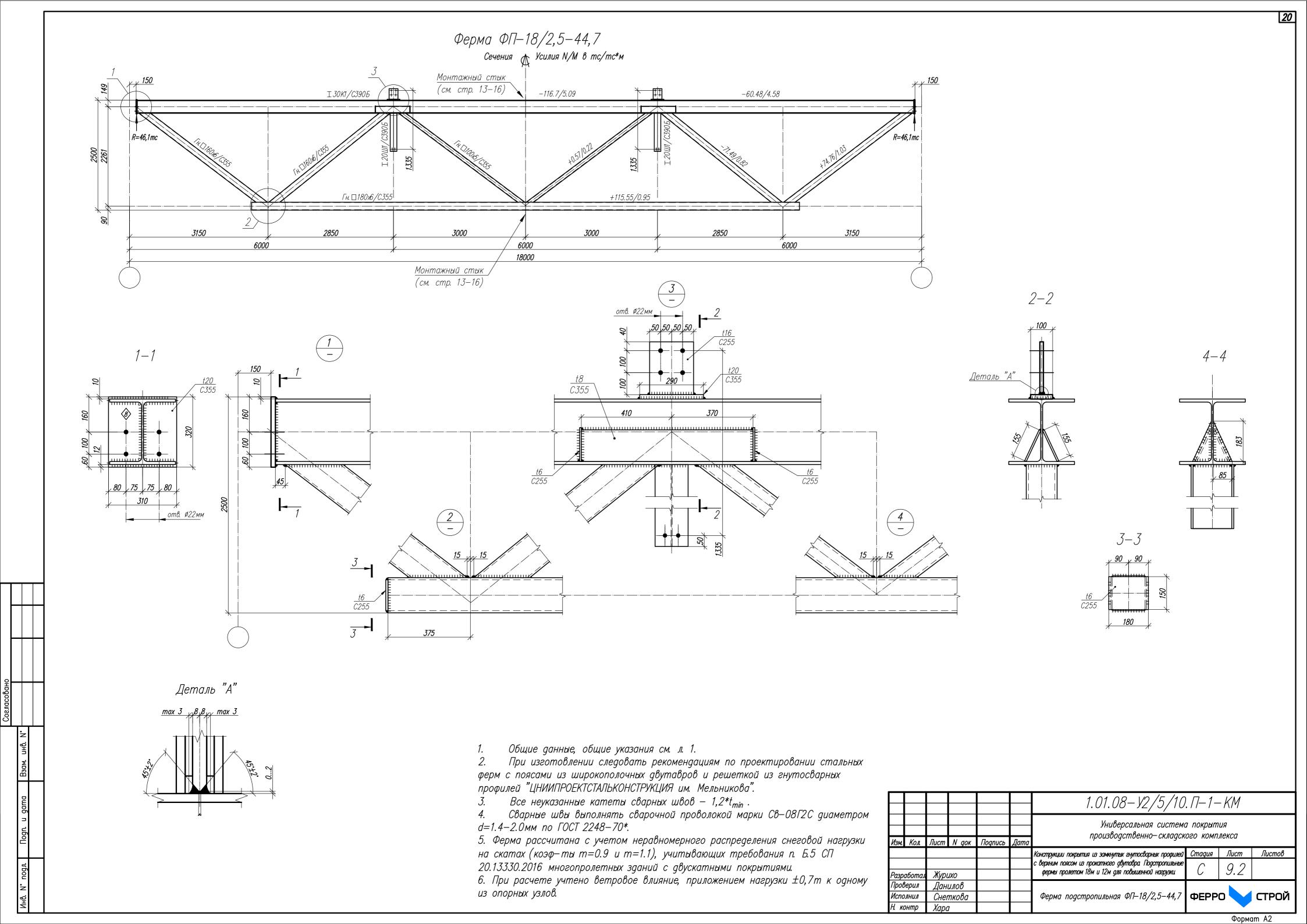
			Д	<i>]опускае</i>	мая рас	четная наг	рузка Р, і	n	
מת מת	ка	_	(62.3		71.5			
Эл– т к– ции	Марка	Сталь	Сечение	Усил	пия	Сечение	Усил	пия	
			ОСЧСНИС	М, тс*м	N, mc	осчение	М, тс*м	N, mc	
Верхний пояс	ВП	C390	I <i>30K</i> 2	5,91	-163,11	I <i>30K4</i>	7,77	-186,82	
Нижний пояс	НΠ	C355	□ 200x8	1,59	+161,9	□ 200x8	1,88	+185,49	
Раскосы	P1	C355	□160x8	1,11	+104,38	□180x8	1,82	+120,05	
Раскосы	P2	C355	□160x8	0,76	-100,3	□180x8	1,711	-114,7	
Раскосы	P3	C355	□100x5	0,22	+0,66	□100x5	0,269	+0,79	
Опорн	ая ре	акция, т	64,01				73,4		
Масс	а фер	омы, кг		3003			3277		
Масса фермы с монтажным стыком, кг			3193				3482		
	Мари	ка	ΦΠ–18,	/2,5-6.	2,3	ΦΠ–18	3/2,5-7	1,5	

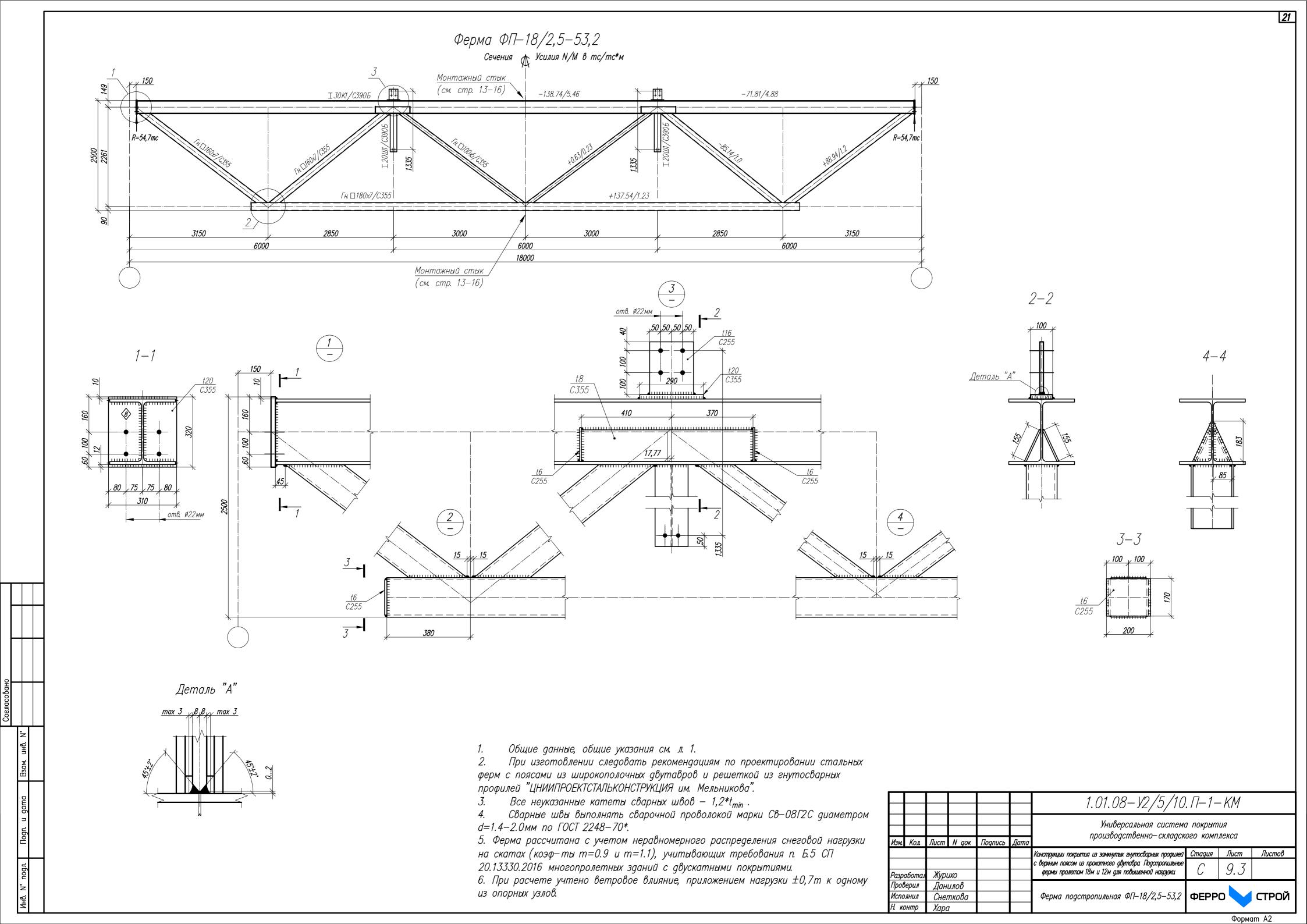
Взам. инв. №

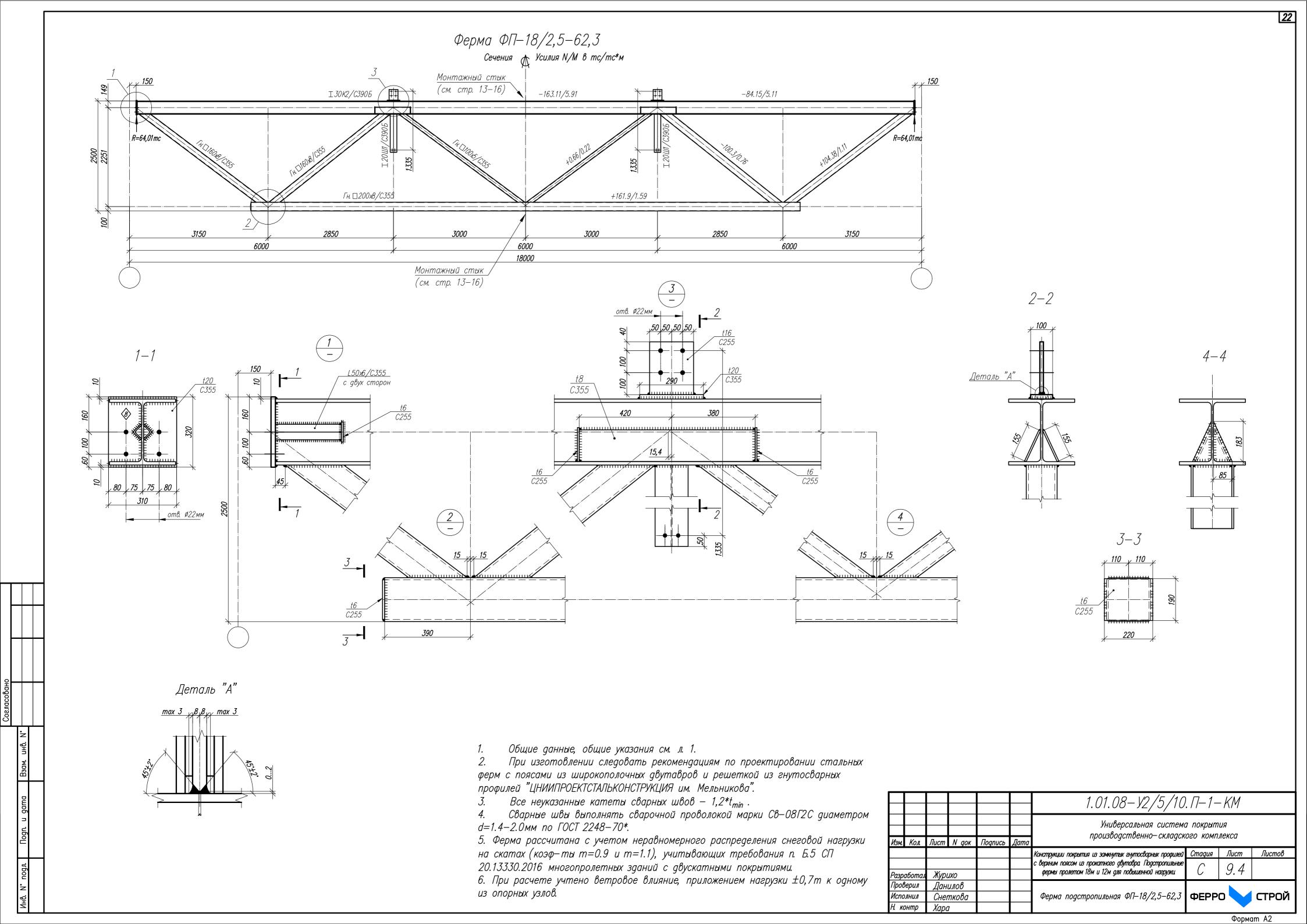
Инв. N° nogл. Подп. и дата

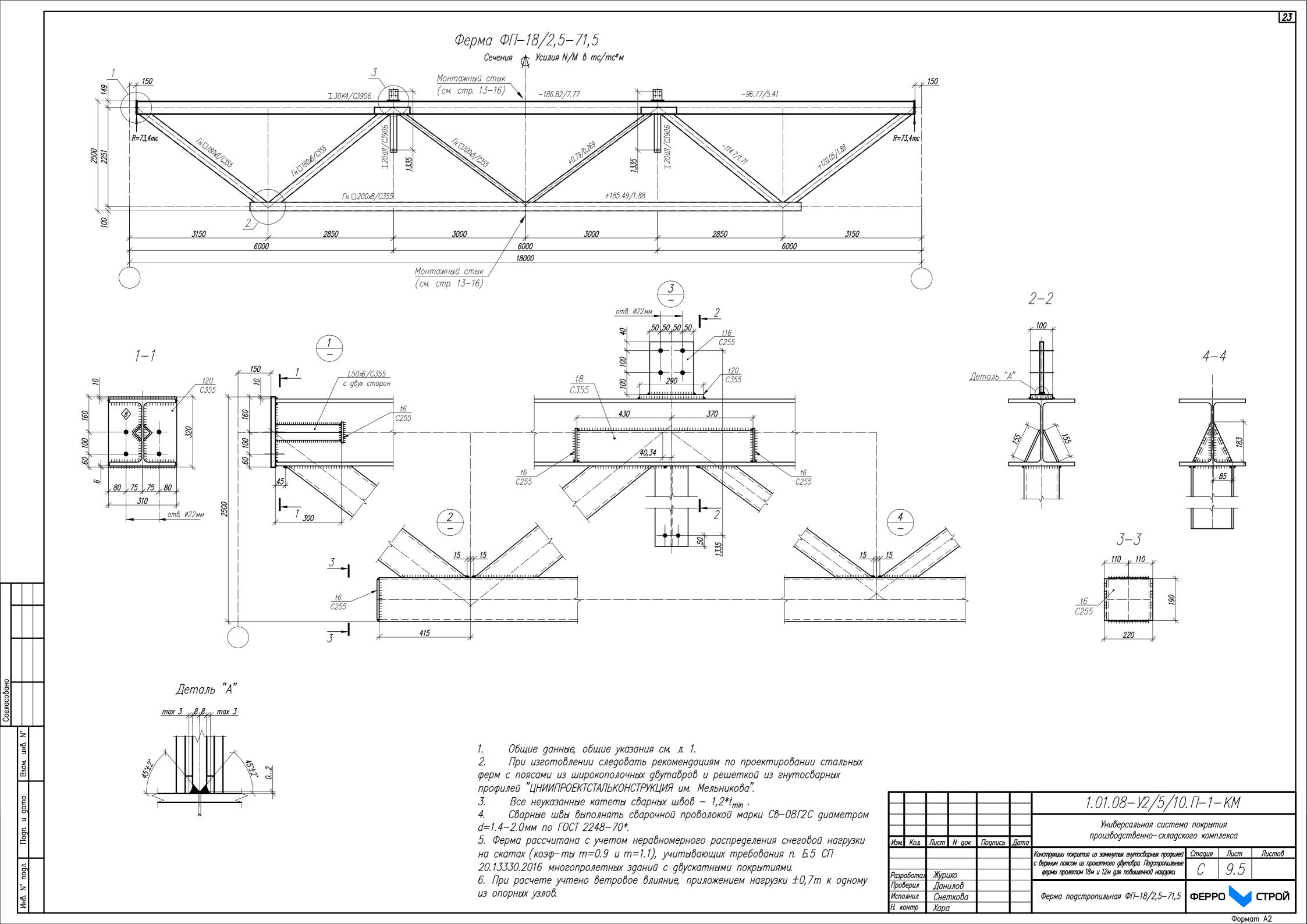
						1.01.08- <i>Y2/5/</i> 10). /7—1-	-KM		
Изм	. Кол	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная системо производственно— складск				
			-			Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей	Стадия	Лист	Листов	
Разу	работа.	и Журі	<i>UXO</i>			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	9		
Про	верил	Дан	илов			Сортамент подстропильных ферм				
_	ОЛНИЛ	Снег	ткова			пролетом 18м, высотой 2500мм	ФЕРРО СТРОЙ			
H. 1	контр	Харс	ו			The station 1819, addontage 2000 the				











ч	Р	Р
2200	PIII HIII	\$ AND
* (12000

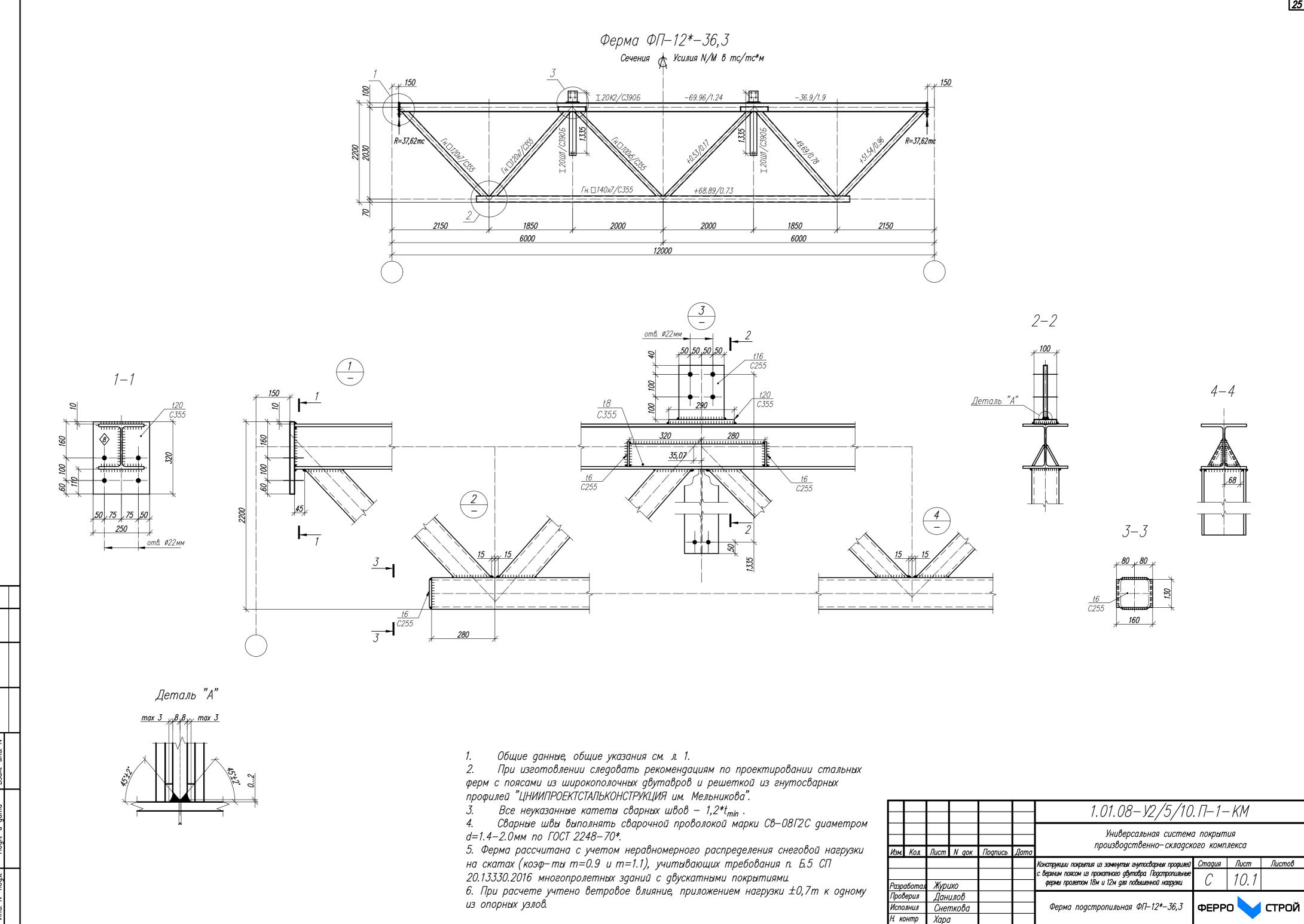
			Допускаемая расчетная нагрузка Р, т									
nnh – m	κα	_	·	<i>36.3</i>		4	12.6		4	18.8		
Эл— , к— ці	Марка	Сталь	Сечение	Усил	пия	Сечение	Усил	пия	Сечение	Усилия		
			Сечение	М, тс*м	N, mc		М, тс*м	N, mc		М, тс*м	N, mc	
Верхний пояс	ВП	C390	I <i>20K</i> 2	1,24	-69,96	I <i>20K</i> 2	1,55	-82,09	I <i>20K</i> 3	2,53	-90,07	
Нижний пояс	НΠ	C355	□140x7	0,54	+68,89	□160x8	0,66	+80,92	□160x8	0,93	+92,8	
Раскосы	P1	C355	□120x7	0,96	+51,54	□160x120x8	1,68	+60,69	□160x120x8	2,09	+69,53	
Раскосы	P2	C355	□120x7	0,78	-49,69	□160x120x8	1,76	-58,26	□160x120x8	1,95	-66,84	
Раскосы	P3	C355	□100x5	0,17	+0,53	□100x5	0,22	+0,64	□100x5	0,23	+0,76	
Опорн	ная реакция, т 36,98 43,32 49,65				9,65	65						
Масса фермы, кг				1312		1451			1567			
	Мари	ка	ΦΠ–1	12*-36,	3	ФП-12*-42,6			ФП-12*-48,8			

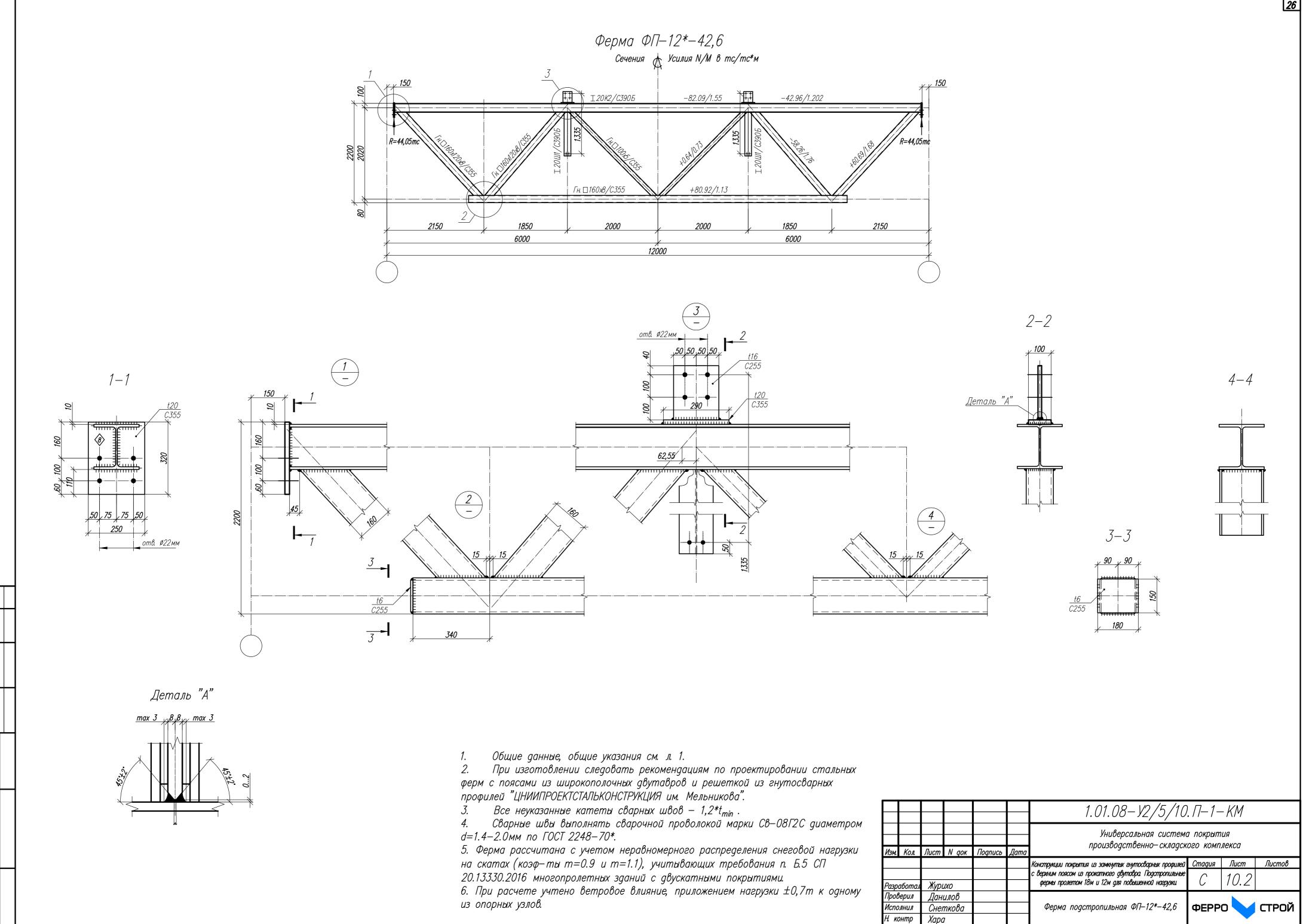
	(a		Допускаемая расчетная нагрузка Р, т									
nr nr			Į.	5 <i>3.2</i>		(<i>62.3</i>		71.5			
Эл– т к– ции	Марка	Сталь	Сечение	Усил	пия	Сечение	Усил	пия	Сечение	Усилия		
				М, тс*м	N, mc		М, тс*м	N, mc	00401140	М, тс*м	N, mc	
Верхний пояс	ВП	C390	I 30K1	5,12	-103,54	I 30K1	5,9	-121,55	I 30K1	6,11	- <i>139,57</i>	
Нижний пояс	НΠ	C355	□160x8	0,98	+102,4	□ 200x9	1,76	+120,3	□ 200x10	1,98	+138,2	
Раскосы	P1	C355	□160x120x8	2,13	+74,86	□ 180x9	2,0	+89,1	□ 180x10	2,36	+102,5	
Раскосы	P2	C355	□160x120x8	1,82	-72,08	□ 180x9	2,46	-84,32	□ 180x10	2,75	-97,35	
Раскосы	P3	C355	□100x5	0,19	+0,81	□100x5	0,24	+0,75	□100x5	0,23	+0,82	
Опорн	ая ре	акция, т	5	4,19		6	3,49		72,73			
Масса фермы, кг			1	940		2123			2214			
	Марі	ка	ΦΠ–1	2*–53,2	2	ФП–12*–62,3			ΦΠ–12*–71,5			

Взам. инв. №

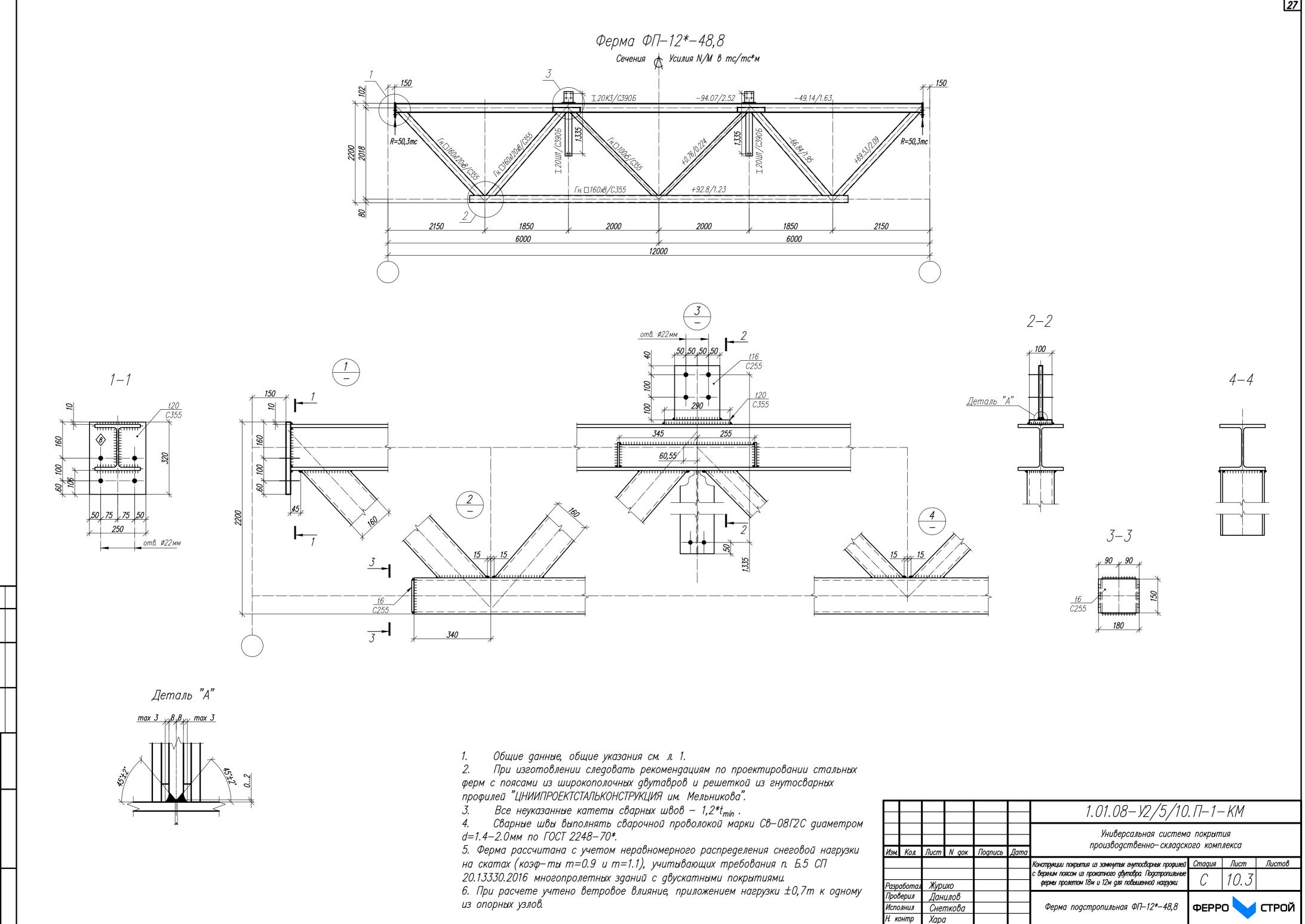
Инв. N° nogл. Подп. и дата

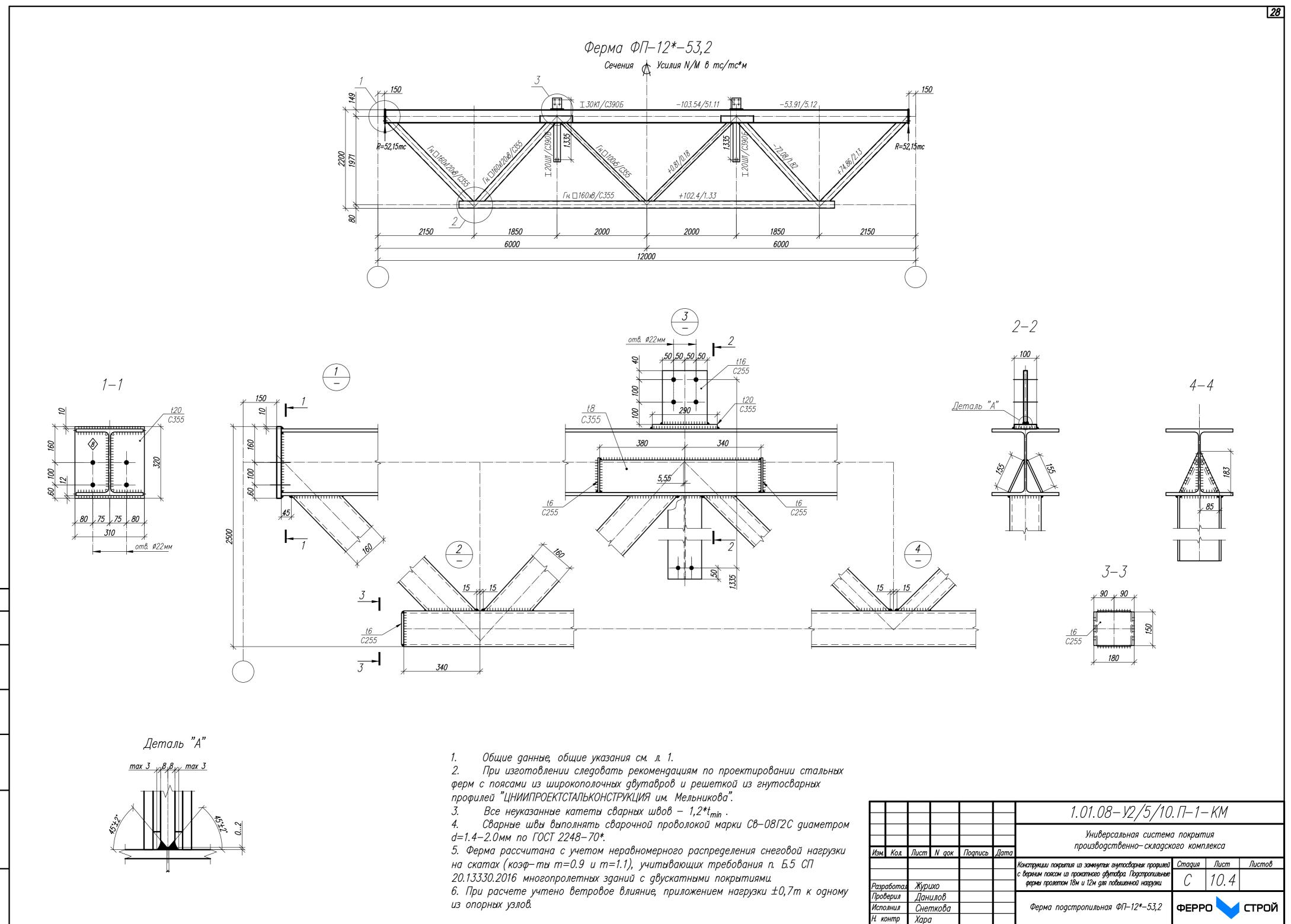
						1.01.08− <i>У</i> 2/5/10.Π−1− <i>K</i> M						
						Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса						
Изм.	Кол.	Лист	N док	Подпись	Дата	произоодстоенно—складского комплекса						
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей		Лист	Листов			
Разр	азработал Журихо				с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	10					
•	Проверил Данилов				Сортамент подстропильных ферм							
	Исполнил Снеткова				пролетом 12м для учащенного шага	ФЕРРО СТРОЙ						
Н. к	Н. контр Хара				стропильных ферм							



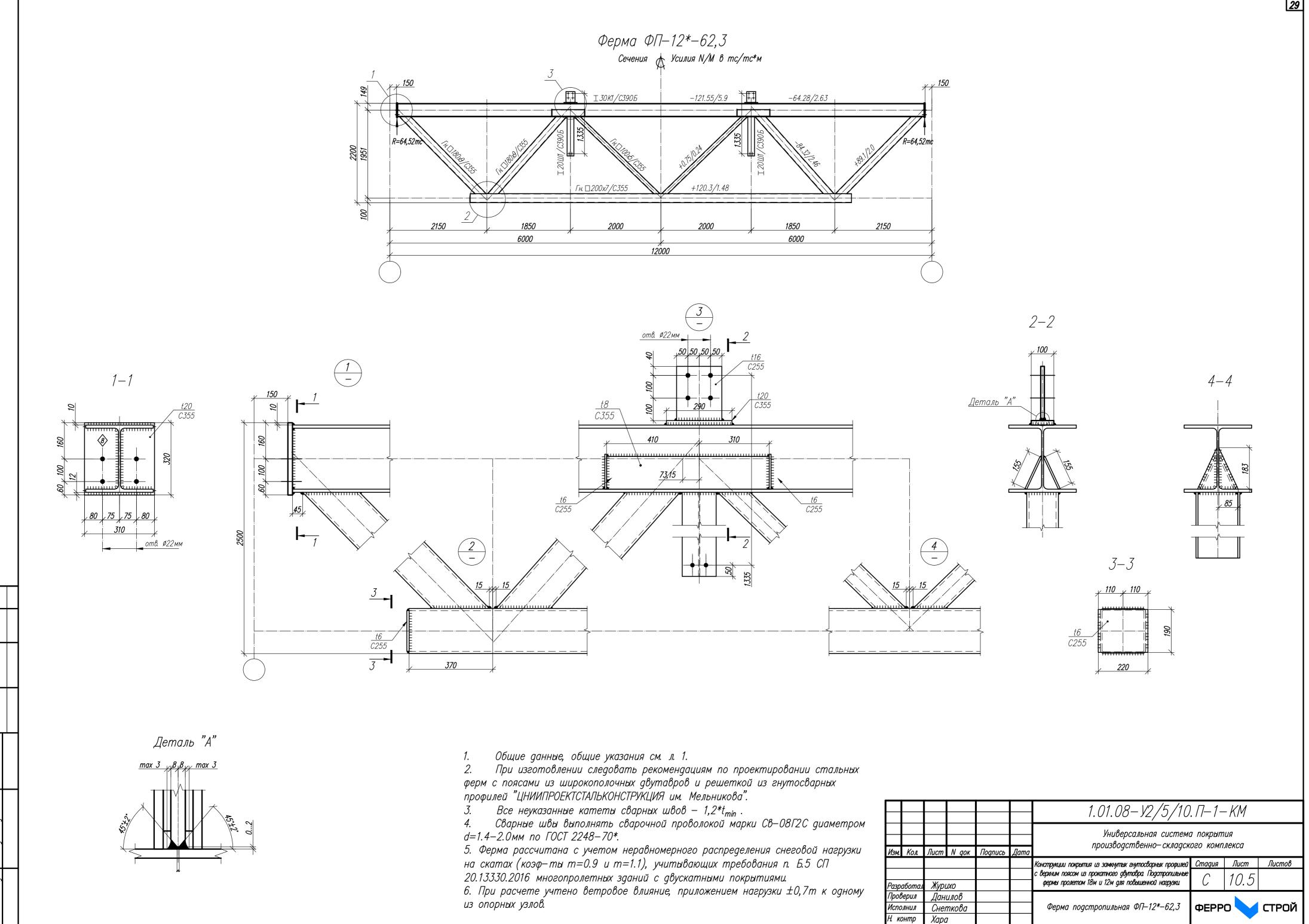


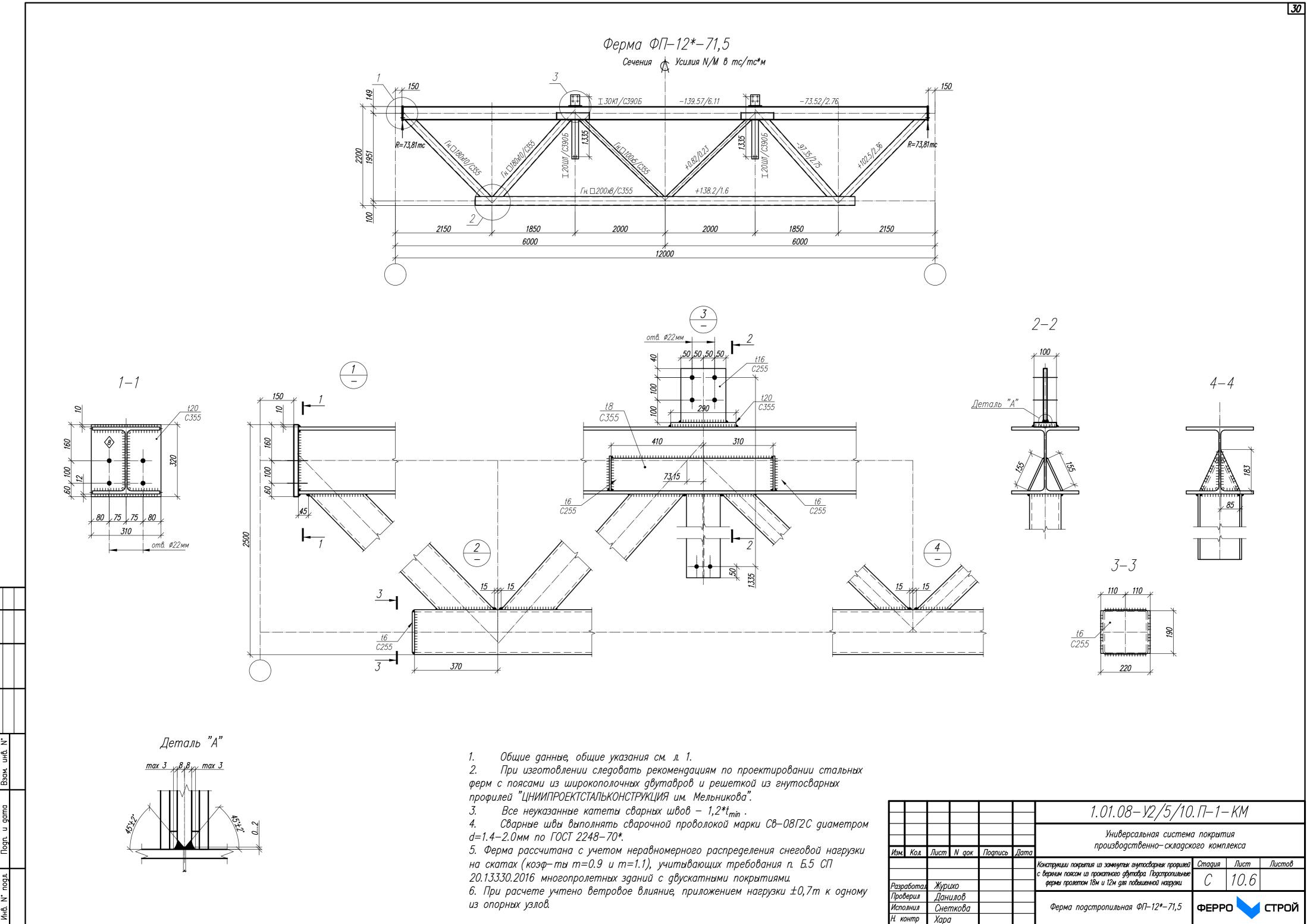
Формат А2

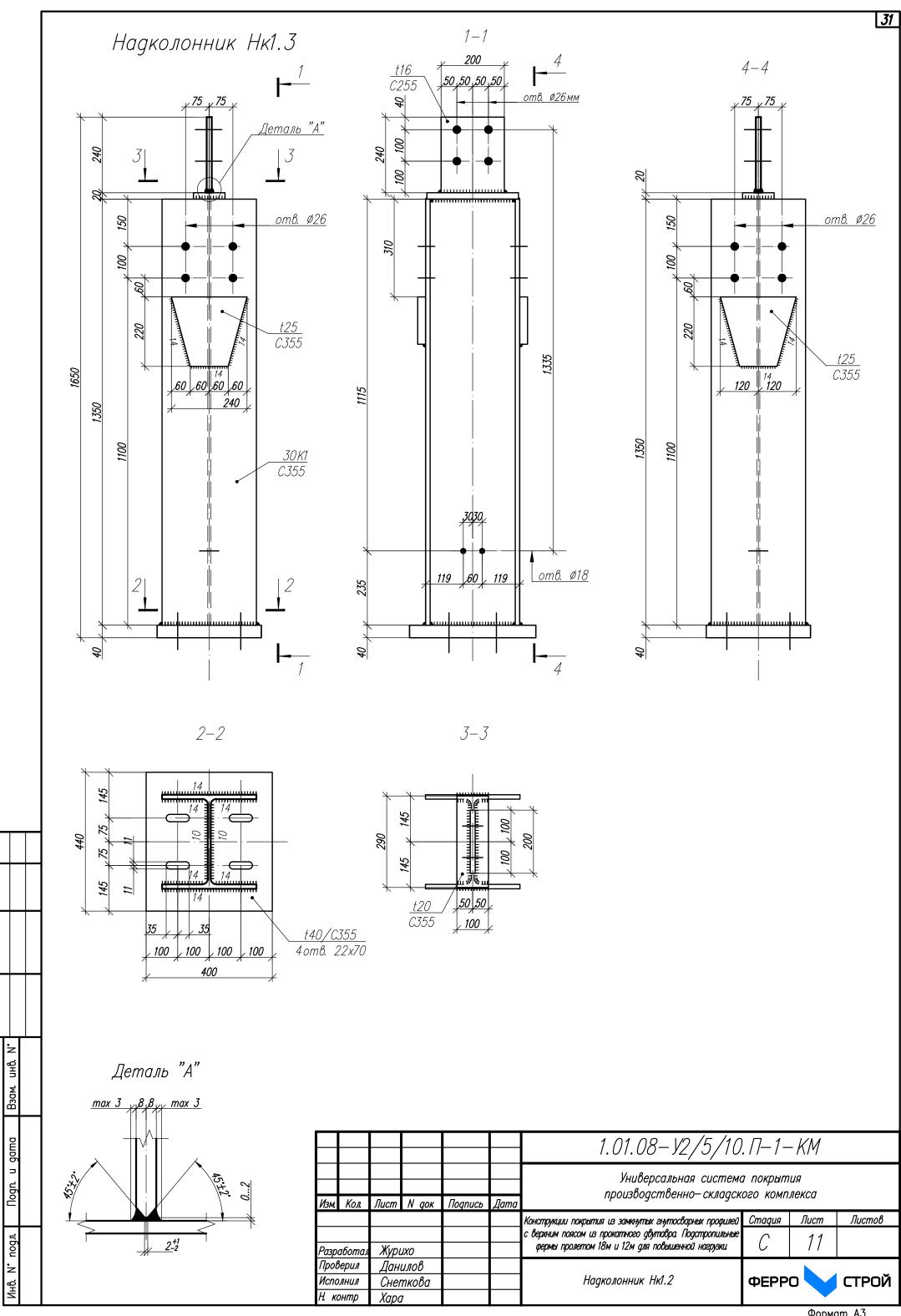


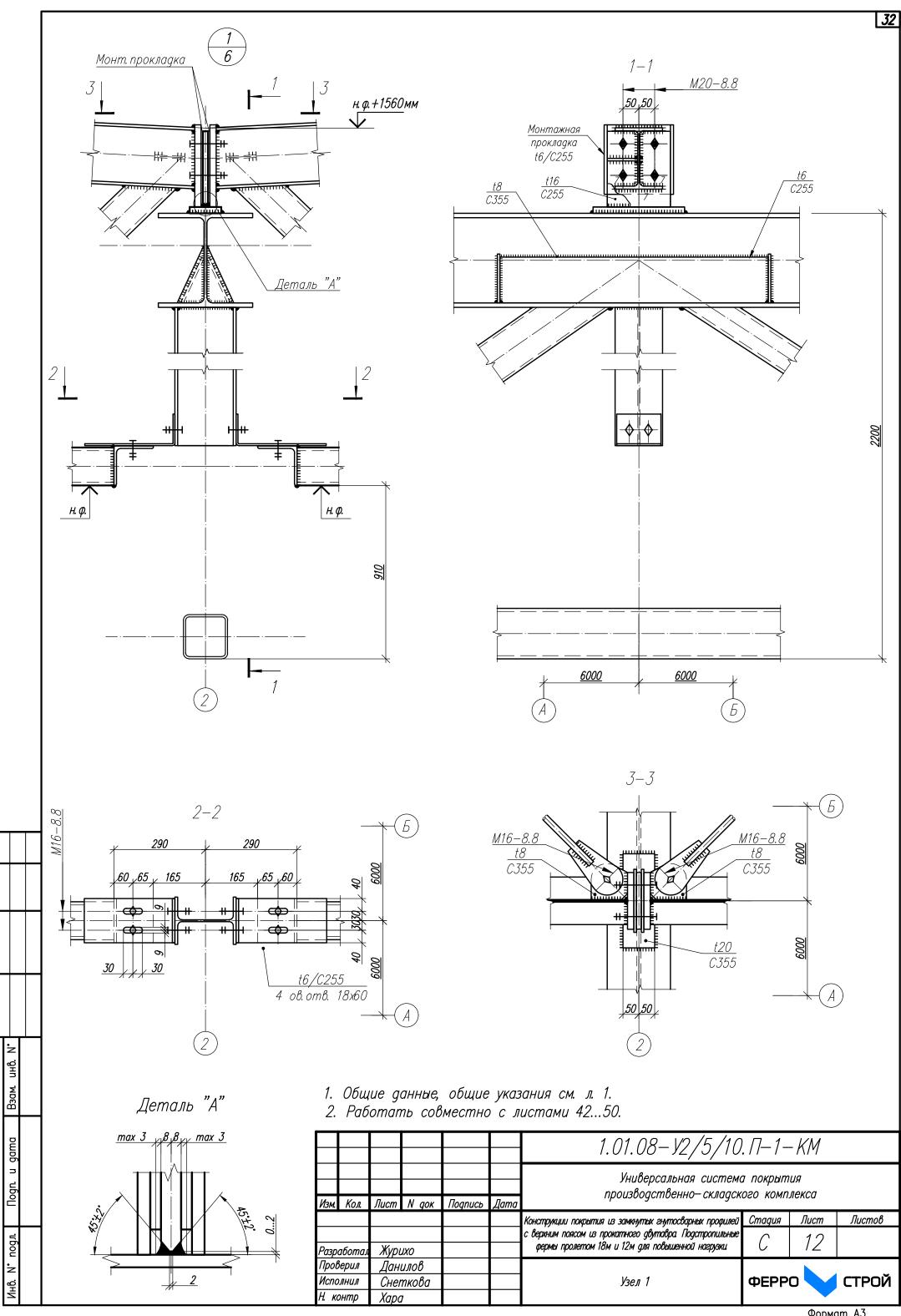


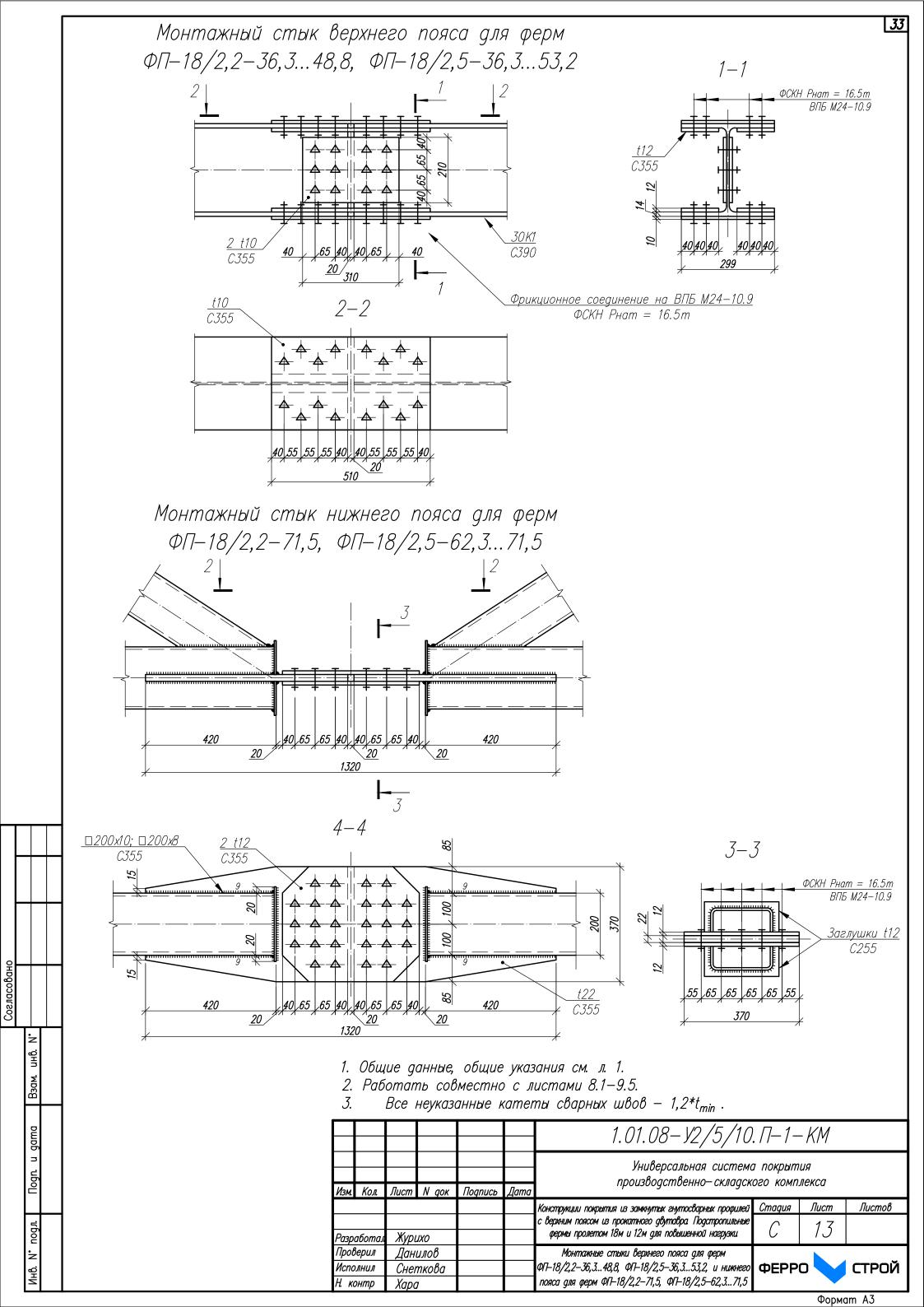
Формат А2

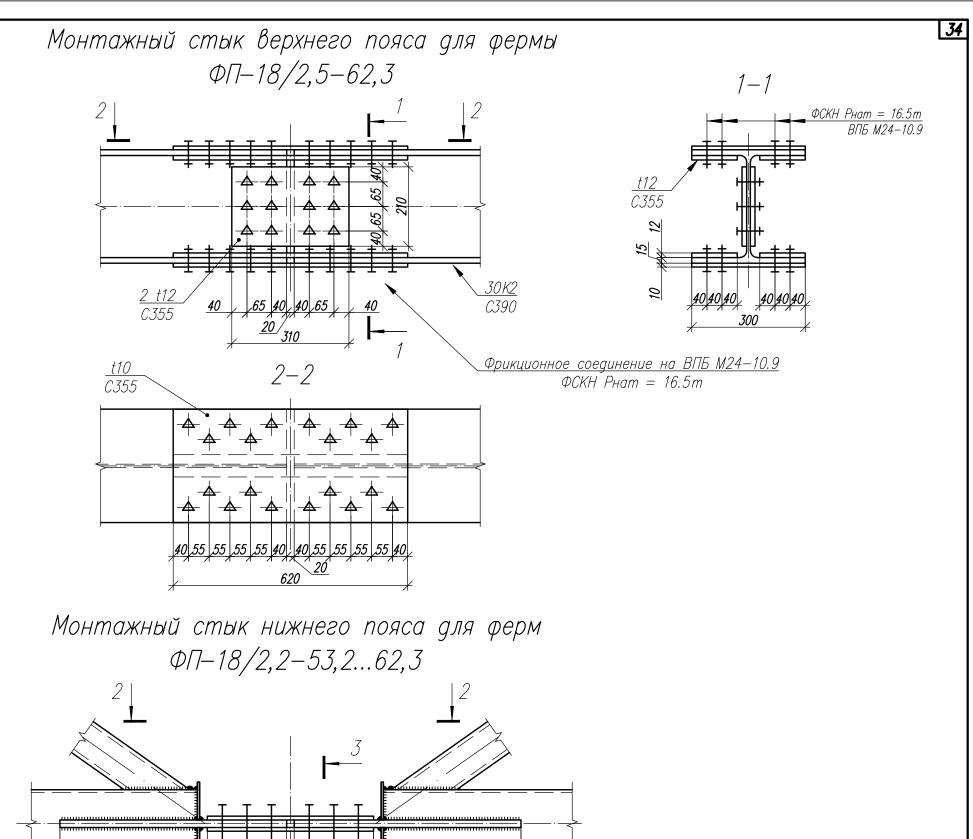


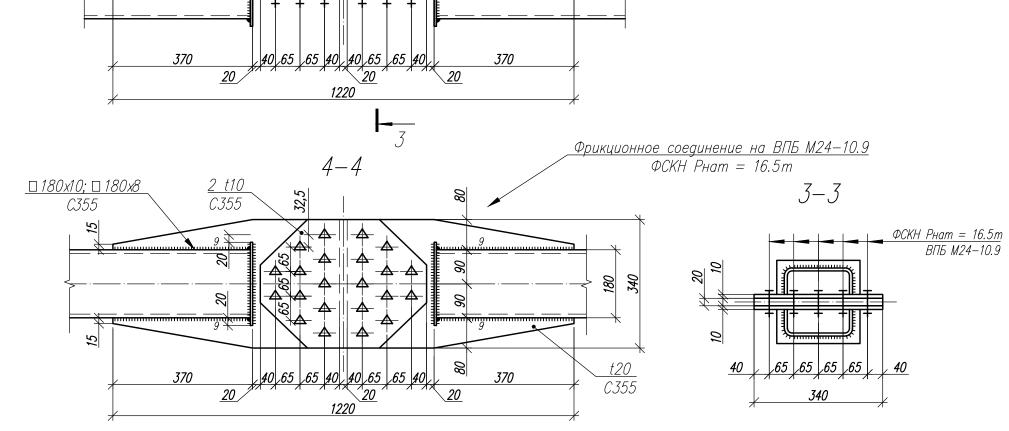












1. Общие данные, общие указания см. л. 1.

Согласс

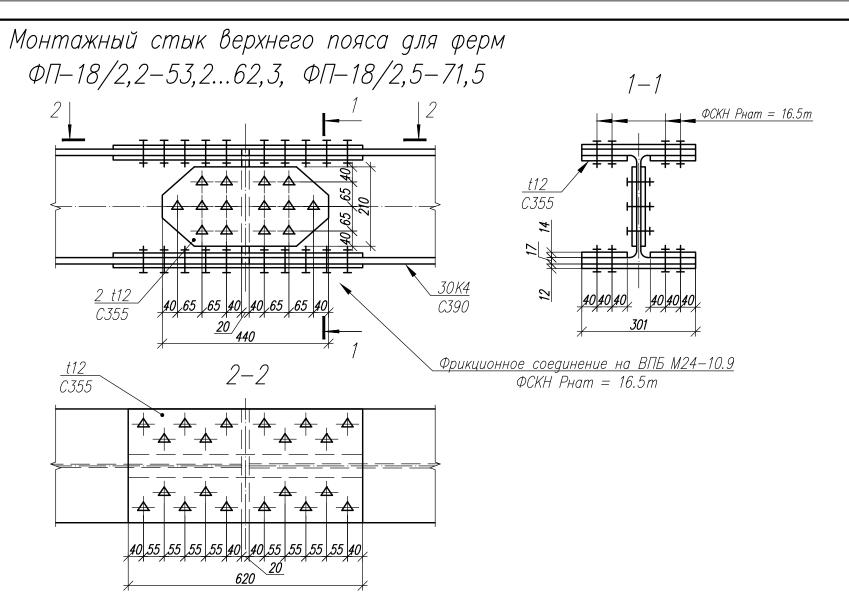
Взам. инв. №

Nogn. u gama

Инв. N° подл.

- 2. Работать совместно с листами 8.1-9.5.
- 3. Все неуказанные катеты сварных швов 1,2 $^*t_{min}$.

						1.01.08- <i>Y2/5/</i> 10	. <i>1</i> 7–1–	-KM			
Изм.	Кол.	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса					
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей		Лист	Листов		
Разра	Разработал		IXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	14			
Пров	Проверил		Данилов			Монтажные стыки верхнего пояса для фермы					
Исполнил		Снеткова				ФП-18/2,5-62,3, и нижнего пояса для ферм	ФЕРРО СТРОЙ				
Н. кс	о <i>нт</i> р	Харс	7			ФП-18/2,2-53,262,3					



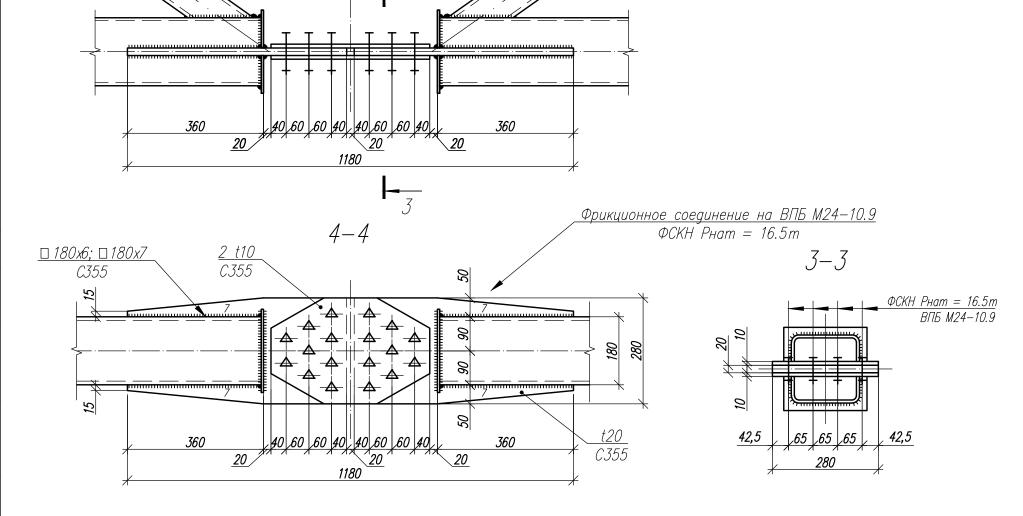
Монтажный стык нижнего пояса для ферм ФП-18/2,2-48,8, ФП-18/2,5-44,7...53,2

Согласс

Взам. инв. №

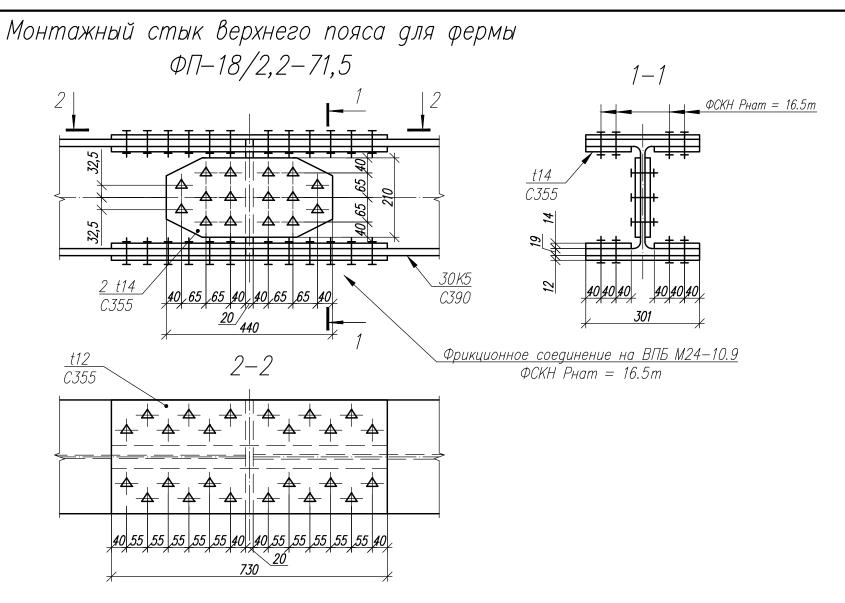
Nogn. u gama

Инв. N° подл.



- 1. Общие данные, общие указания см. л. 1.
- 2. Работать совместно с листами 8.1-9.5.
- 3. Все неуказанные катеты сварных швов 1,2 $^*t_{min}$.

						1.01.08- <i>Y2/5/</i> 10	. /7–1–	- KM			
Изм.	Кол.	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса					
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей		Лист	Листов		
Разра	аботал	Журі	IXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	15			
Пров	Верил	Данилов		Данилов		Монтажные стыки верхнего пояса для ферм					
Исполнил		Снеткова				ФП-18/2,2-53,262,3 _, ФП-18/2,5-71,5, _. и нижнего пояса	ФЕРР	0	СТРОЙ		
Н. кс	онтр	Харс	ז		·	для ферм ФП-18/2,2-48,8, ФП-18/2,5-44,753,2					



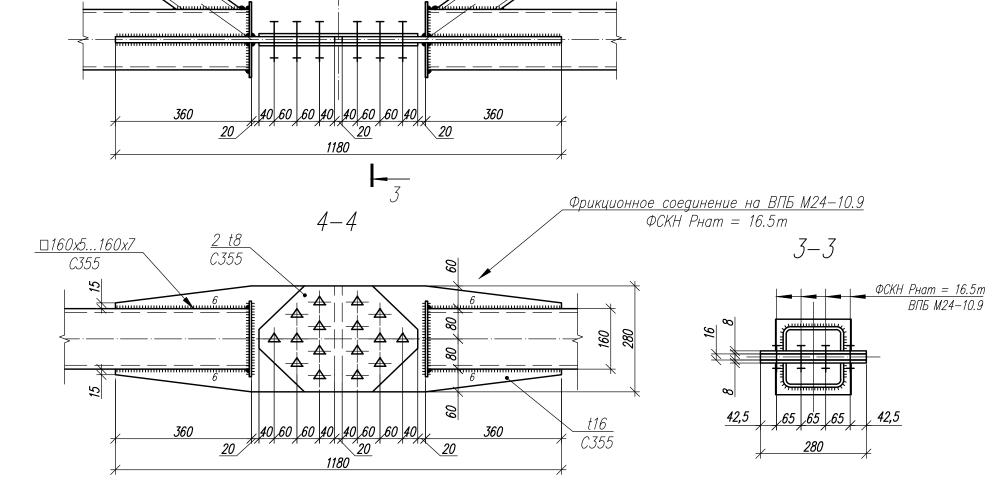
Монтажный стык нижнего пояса для ферм $\Phi\Pi$ -18/2,2-36,3...42,6, $\Phi\Pi$ -18/2,5-36,3

Согласс

Взам. инв. №

Nogn. u gama

Инв. N° подл.



- 1. Общие данные, общие указания см. л. 1.
- 2. Работать совместно с листами 8.1-9.5.
- 3. Все неуказанные катеты сварных швов 1,2 $^*t_{min}$.

						1.01.08- <i>Y2/5/</i> 10	. <i>1</i> 7–1–	-KM			
Изм.	Кол.	Лист	N док	Подпись	Дата	Универсальная система покрытия производственно—складского комплекса					
						Конструкции покрытия из замкнутых гнутосварных профилей		Лист	Листов		
Разра	Разработал		IXO			с верхним поясом из прокатного двутавра. Подстропильные фермы пролетом 18м и 12м для повышенной нагрузки	C	16			
Пров	Проверил		<u>Д</u> анилов			Монтажные стыки верхнего пояса для фермы					
Исполнил		Снеткова				ФГ-18/2,2-71,5, и нижнего пояса для ферм	ФЕРР	EPPO 🖊 CTPOÌ			
Н. ко	о <i>нт</i> р	Харс	7			ФП-18/2,2-36,342,6, ФП-18/2,5-36,3					