ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ И ДЕТАЛИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ ПК-01-133

ПОКРЫТИЙ ПРОМЫШЛЕННЫХ ЗДАНИЙ С ПЛОСКОЙ КРОВЛЕЙ ПРОЛЕТАМИ 18, 24, 30 и 36м шаг ферм 6 и 12м

дополнение 🎹

конструкции покрытий для районов с расчетной сейсмичностью 7 и 8 баллов

РАЗРАБОТАНЫ ЦНИИПРОЕКТ СТАЛЬКОНСТ РУКЦИЯ ЧТВЕРЖДЕНЫ ГОССТРОЕМ СССР 31 ДЕКАБРЯ 1968г ОПСТАНОВЛЕНИЕ МІЛО

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВЫХ ПРОЕКТОВ

MOCKBA

я -/33_	Содержание	Auem	Стр.	Содержание	Sucm	, Cm
भगह [[] ।राज्ञ	Пояснительная записка		3-7	Маркировка и сечение вертикальных связей и распорок	11	1.
/2	Пример решения сжемы связей I^{20} типа по нижним поясам стропильных ферм для зданий с обычным режином работы при числе пролетов в температурном отсеке более $3^{\frac{3}{4}}$. Шае ферм 6 м.			Таблица увеличения расчетных усилий в панелях нижнего паяса стропильных ферм.	12	15
	Шаг колонн па средним рядам 12м. Пролет ферм 18 и 24м.	1	8	Указания по выбору марок падстропильных ферм для районов с сейсмичнастью 7 и 8 баплов.	13	20
	Пример решения сжемы связей I^{e} типа по нижним поясам стропильных ферм для зданий с тяжелым режимом работы при числе пропетов в температурном отсеке более 3^{*} . Шаг ферм 6 м.			Ключ для выбора ээлов по прадольным рядам колонн. Узлы падстропильных ферм заводского изготовления.	15	2
	Числе прилетов в температурном отсекс волее 3 . Шаг ферм в н. Шаг колонн по средним рядам 12м. Пролем ферм 18 и 24м. Пример решения сжемы связей I^{20} типа по нижним поясам	2	9	Уэлы 11 у ; 16 у ; 17 у . Сжемы чэлов опирания стропипьных и подстропильных ферм на надопорные стойки и колонны .	15	2
3	стропильных ферм для зданий с обычным режином работы при числе пропетов в температурном отсеке более $3^{\frac{x}{2}}$. Шаг ферм 6 м.			Узлы опирания стропильных ферм на колонны. Узлы 194; 214; 224.	17	2.
15 Mm	Шаг колонн по средним рядан 12м. Пролет ферм 30 и 36 м. Пример решения сжемы связей \overline{I}^{20} типа по нижним поясам	3	10	Узлы опирания стропильных и подстропильных ферм на надопорные стойки и колонны. Узлы 23х и 25х.	18	2
Глушкова	стропильных ферм для зданий с тяжелым режимам работы при числе пролетав в температурном отсеке более $3^{\frac{\pi}{4}}$. Шае ферм вм.			Уэлы опирания стропильных и падстрапильных ферн на надопорные стойки и каланны. Уэлы 274; 304 и 314.	19	2
מחידעה	Шаг колонн по среднин рядан 12м. Пролет ферм 30 и 36м. Ключ для выбора схем вертикальных связей по продольным	4	11	Узлы опирания стропильных и подстропильных ферм на надопорные стойки и колонны. Узлы 334 и 404.	20	2
ηcu	рядам колонн.	5	12	Уэлы крепления связей. Уэлы 42»; 52»; 96; 97.	21	2
77	Связи между фермами 70 продольным рядам колонн при шаее ферм вм. Сжены 1-10.	6	13	Уэлы крепления связей. Уэлы 554; 564; 594. Схема связей между фермами по прадапьным крайним рядан колонн с шагом	22	2.
8	Связи между фернани по продольным рядам колонн при шаее ферм Бн. Бжемы 11-17.	7	14	12м с промежуточными стойками фажверка через бм. Шаг ферм 12м. Узлы 73у÷76у. Надапорные стойки: COV-1; COV-2; COV-3; COV-4; COV-5; COV-6.		31
Usbano	Связи между фермани по продольным рядам колонн при шаге ферм 12м			Надопорная стойка СОУ-8.	25	32
ото а	Grens 18-25.	3	15	Надопорные стойки СОУ-10; СОУ-11. Паблица сортанента надопорных стоек	25	31
Гл. Комст	Свячи между фермани по продольным рядам колонн при шаге ферм бм. Сжены 26-37.	g	16	Раскладка крупнапанельных плит и детали их приварки к паясам стропильных ферм. Сейсмичность 7 и 8 баллов.	28	
runcirandria r	Связи пенкду фермами по продальным рядам колонн при шаге ферм 12м. Бжемы 38-42.	10	17	emponential graph. deache morme / g o dannae.		"

LECUR TK-01-133 Дэпопн**ени**е<u>й</u> іпраница 3

UH8. Nº

Пояснительная записка

I. Общая часть.

- Настоящее дополнение содержит материалы по применению стальных конструкций покрытий в зданиях, возводимых в районах с расчетной сейсмичнастыя 7 и 8 баллов.
- 2. Проектными материалами, содержащимися в настоящем дополнении 📶, пользоваться одновременно с серией ПК-01-133 и дополнением / к этой серии,
- 3. Дополнение Ш содержит:
 - примеры решения связей по нижним поясам стропильных ферм при шаге ферм вм и шаге колонн по средним рядам 12м;
 - схены вертикальных связей между фермами по продольным рядам KONONH:
 - ключ для выбора схемы вертикальных связей по продольным рядам колонн и сечения вертикальных связей и распорок;
 - таблицу увеличения расчетных усилий в первых панелях нижнего пояса стропильных ферт от возвействия сейсмических сил;
 - Указания по выбору марок подстропильных ферм с необходимыми усилениями;
 - ключ для выбора узлов по прадольным рядам колонн и усиленные Y3/16/
 - расширенный сортамент надопорных стоек и чертежи дополнительных надопорных стоек;
 - сжему раскладки плит покрытия и детапи их приварки.

- Конструкции покрытий, разработанные в дополнении 🗓, могут применяться в районах с сейсничностью 7 и 8 баллов при всех схенах и паранетраж бесфонарных пронышленных зданий с плаской кровлей, перечисленных В пояснительных Записках серии ГГК-01-/33 и дополнении 🗓 эказанной сврии.
- Виды нагрузок на которые рассчитаны конструкции покрытия приведены В разделе 💯 "Расчет конструкций и нагрузки настоящей пояснительной Записки.
- Б. Конструкции покрытий, разработпанные в дополнении Ш, должны приненятыя в соответствии с "Техническити правилани по экономномы расходованию

металла, леса и цемента и по рациональной области применения сборных железо-Бетанных и метаплических конструкций в строительстве" ТП-101-65, Отступления могут быть допущены только с разрешения ГОССТРОЯ СССР при соответствующен กกิกะผดก็สมาเม

III. Koncorpykowybywe pewehur

А. Стропильные и подстропильные фермы, надопорные стойки.

- 7. Бортамент стропильных ферм серии ПК-01-133 и допалнения 1 для районов с расчетной сейсничностью 7 и 8 баллов применяется без изменения сечений. Увеличение расчетных эсипий в первых панелях нижнего пояса стропильных ферм от воздействия сейстических сип (см. лист 12) необходимо учитывать при расчете прикреплений поясов ферм к фасонкам (СНиП 🗓 - А. 12-62 п. 213)
- Сартамент подстропильных ферм по серии ПК-01-133 может применяться для районов с сейсмичностью 7и8 баллов. Поскольку подстропильные фермы исполь-ЗУются для передачи сейстических нагрузок с покрытия и от торцевых стен на колонны в отдельных случаях необходимо их усиление (см. лист 13)
- При мапых расчетных сейсмических нагрузках используются навопорные стойки аснавного сортамента (серии ПК-01-133 лист 57), а при больших - дополнительный сортамент стоек (Дополнения 🎹 лист 27). Усиленные чэлы конструкций имеют марку с индексом "У."

Связи покрытия

- связей предусматривает передачу продольных сейсмических нагот пакрытия и стен звания через виск покрытия на вертипа прадальным рядам колонн. фермани кальные связи между от торцевых стен здания передаются на диск наерузки покрытия фахверковыни стойками на уровне низа крупнопанельных плит пакрытия.
- 11. Система связей включает в себя:
 - а) Горизонтальные связи в плоскости верхних паясов стропильных ферм.
 - б) Горизантальные связи в пласкости нижних поясов стропильных ферм.
 - В) Вертикальные связи нежду стропильными фермани.

- 12. Горизонтальные связи в пласкости верхних и нижних поясов стропильных ферм (кроне распорок вдоль колонн связей \overline{L}^{co} типа, в плоскости нижних поясов стропильных ферм, в случае приненения подстропильных ферм по средним рядам колонн для шава ферм в п) и вертикальные связи между стропильными фермами в пролете, применяются для районов с сейсничностью 7 и в баллов по серии ПК-01-133 и даполнению 1 к этой серии без изменений.
- 13. Связи I то типа по нижнин поясам стропильных ферм при шаге ферм вы с повстропильными фермами по сревним рядам колонн, приведены на листах 1-4. При поперечной сейсмической силе, приходящейся на одны продольную горизонтальную связь (пролетом 12 п), ≤ 11,4 т, схему связей решать по принерам приведенным на листах 13, 16, 20 серии ПК-01-133 и листе 8 дополнения 1 этой серии.
- 14. Сжены связей по нижнему поясу стропильных ферм вдоль крайних рядов колони с шагом 12 п, с промежуточными фахверковыми стойками через бп, и узлы крепления связей, приведены на листе 52 серии ПК-01-133 и листе 23 дополнения Ш.
- 15. Область применения узлов, васпринимающих сейсмические усилия, см. лист 14.
- вертикальных связей и распорок, распалаженных между фермани по провольным рядам колонн (схемы 1-3, 11, 12, 18-28, 38-42; листы б-10).

 При шаее ферм вм и шаее колонн по среднему ряду 12м, в качестве
 еистемы продольных связей между страпильными фермами используются
 подстропильные фермы (схемы 4-10, 13-17, 29-37; листы б, 7, 9).

 Распределение сейсмических нагрузок на систему связей между фермами,
 зависит от расположения и схемы вертикальных связей между колоннами (ниже уродня опирания стропильных ферм) и длины отгека.

 На всех 42 схемах связей (писты б-10) по продольным рядам колонн,
 в зависимости от сейсмической расчетной нагрузки "5", типа здания,
 ряда колонн, системы связей между колоннами, указаны: распределение
 сейсмической нагрузки в местах прикрепления железобетонных плит к
 надопорным стайкам и подстропильным фермам, расчетные усилия в
 распорках и вертикальных связях, марки вертикальных связей и распорок,

дополнительные расчетные усилия в подстропильных фермах.

17. Предельные размеры отсеков однозтажных произданий проектируеных в нетаплическом и экелезобетонном каркасе для районов сейстичностью 7 и в баллов, ограничи проектурательной случаях при длинах температурных отсеков отпичных от приведенных на схенах 1-3, 18-21, 25-28, 38-42 (см. листы 6-10), необходино сохранить установленный интервал между вертикальными связями расположенными в пределах высоты ферм и надкрановой части колонн.
При назначении вертикальных связей ниже подкрановых балок, необходино

При назначении вертикальных связей ниже подкрановых балок, необхадино
учесть сейснические нагрузки передающиеся с подкрановых балок, как расперок.
При приненении стальных колонн в бескрановых зданиях, необхадино
решать систему связей по колоннан как и в зданиях с мостовыми кранани,
уетановив внесто подкрановых балок систему распорок.

3. При использовании проектных материалов серии ПК-01-133 и дополнения 1

3той серии, вместо температурных швов между отсекани зданий следчет

предченатривать антисейснические швы, осуществляемые постановкой парных

колонн со вставкой. Ширину антисейсмического шва принимать по СНиП

I-A.12-62 п. 3.10.

$\overline{\mathbb{N}}$. Расчет Конструкци \acute{u} и нагрузки.

19. Расчет эленентов покрытия произведен в соответствии с главачи СНи П

II-A. 10-62 "Строительные конструкции и основания. Основные положения проектирования," СНи П II-A. 11-62 "Нагрузки и воздействия. Норны проектирования," СНи П II-B. 3-62 "Стапьные конструкции. Норны проектирования," СНи П

II-A. 12-62 "Строительство в сейснических районах. Норны проектирования," с учетом изменений внесенных в эти норны по приказу Госстроя СССР от 30 июля 1966 г. № 131; а также "Инструкцией по определению расчетной сей-снической нагрузки для зданий и сооружений" Госстройиздат 1962 г.

20. Коэффициенты динамичности " В" принимались:

- а) При расчете стропильных ферм пролетом 24, 30 и 36 м на вертикальные сейстические воздействия β = 3,0 .
- б) При расчете стропильных ферм и горизонтальных продольных связей по нижнит поясам ферм (при подстропильном решении) на горизонтальное

Берил ЛК-01-133 Дополнение) Бърганица 5 Инв. Н°

Willyterman To work operated Brings

ЦНИИПРОЕ KT CTAAL (Пережеля инто Menshelds)
KOHCTPYKЦИЯ Нем. отделя Болгу-тский
Пережения под шувалов

сейстическое воздействие поперек здания (вдоль стропильных ферм) eta=1.5 Коэффициент форты колебания сооружений " γ " прининался по СНиП ${
m II}$ -Я. 12-62.

- 21. При расчете эленентов на прочность (растяжение) в соответствии с п. 2.17 СНи П. $\overline{\mathbb{I}}^- A$. 12-62 учитывался дополнительный коэффициент условия работы $m_{\kappa\rho}$ = 1,4 , Соединения элементов рассчитывались с коэффициентом условия работы m = 1.0.
- 22. Распределение горизонтального продольного сейстического воздействия по ряду колонн при наличии подстропильных ферм прининалось равноперным тежду всени точкани закрепления железобетонных плит на опорах.
- 23. Конструктивные элененты и связи покрытий рассчитаны с учетон воздействий горизонтальных сейсмических нагрузок в продольном и поперечном направлении.
- 24. В зданиях с типовыми железобетонными Колоннами, Значения сейсмических нагрузок, действующих на систему связей по рядам колонн, могут быть приняты по данным, приведенным в соответствующих сериях типовых колонн, для сейсмических районов.
 Величины горизонтальных сейсмических нагрузок для зданий со стальными колоннами и для продольных горизонтальных связей по нижним поясам стропильных ферм при наличии подстропильных ферм, определяются индивидуально в каждом конкретном случае.
- 25. В схемах на листах b-10, приложение сейсмических нагрузак принято на уровне низа Крупнопанельных железабетонных плит.

<u>V</u>. Указания по проектированию

- 26. Выбор марок стропильных ферм производится по серии ПК-01-133 и дополнению 1 с учетом указаний пояснительной ваписки и листа 12 дополнения \overline{II} .
- 27. Выбор нарок подстропильных ферм производится по серии ПК-01-133 с учетом указаний пояснительной записки и миста 13 дополнения $\overline{\mathbb{H}}$.
- 28. Выбор марок вертикальных связей и распорок, расположенных между фермани па продольным рядам колонн, производится по листу 11 в соответствии со схемами 1-3, 11, 12, 18-28, 38-42 на листах 6-10. В тех случаях, коеда расчетные ветровые нагрузки с торцов зданий

- превышают расчетные сейсмические наерчэки, выбор парок вертикальных связей и распорок по колоннам произвадить на ветровые наерчэки по серии ПК-01-133 и дополнению 1 этой серии.
- 29. Выбор нарок надопорных стоек произвадится по сортаненти на листе 27, в зависиности от принятой схены вертикапьных связей по продольным рядан колонн (сп. схены 1-42 на листах 6-10).
- 30. Связи покрытия по вержнин и нижнин поясан стропильных ферн и вертикальные связи нежду фернани в пролете назначаются в соответствии с указаниями раздела III. Б пояснительной записки.
- 31. При разрабатке чертежей КМ Узлы назначать по серии ПК-01-133 и дополнений нию 1 этой серии с учетом узлов, приведенных в дополнении Ш и указаний п. 16 пояснительной записки.
- 32. Раскладку железобетонных плит покрытия, детали их установки, приварку, заноноличивание швов производить в соответствии с указаниями на листе 28.
- 33. Опоры стропильных, подстропильных ферм и надколонники, привариваются на монтаже к железобетонным и стальным колоннам. Швы эти должны назначаться в соответствии с горизонтальными сейстическими силами. Специальные стальные закладные детали в железобетонных колоннах должны обеспечить опирание указанных конструкций и воспринять горизонтальные сейстические силы.
- 34. При разработке по материалам данной серии КМ покрытия рекоменду
 - а) Составлять схены расположения стальных конструкций покрытия звания с таркировкой и перечнен типовых эленентов и узлов.
 - б) Давать ссыпки на нопер серии и нопера листав, совержащие сортаненты типовых эленентов конструкций и необхадиные конструктивные узлы.
 - В) Давать дополнительные чкавания о креплениях, совержащиеся в пояснительных записках серии ПК-01-133, дополнении 1 и $\overline{\mathbb{M}}$ этой серии, а также в случае необходиности метиповые чэлы.
- 35. Пример пользования дополнением $\overline{\underline{II}}$ при проектировании покрытия здания в районе с сейсмичностью 8 баллов приведен на стр. 7.

VI. Материал конструкций

- 36. Пояса стропильных и подстропильных ферм (кроме крайних панелей "ВО" вержнего пояса стропипьных ферм) и раскосы подстропильных ферм выполняются из низколегированной стали с расчетным сопротивлением $R=2900^{\kappa r}/cm^2$, все остальные элементы решетки, узловые фасонки и стыковые накладки выполняются из челеродистой "стапи 3."
- 37. Элененты связей и надопорные стойки выполняются из челеродистой стали 3.
- 38. В конкретнам проекте сталь должна заказываться:
 - 1) Низколегированная сталь по ГОСТ 5058-65 с дополнительной варан тией ударной вязкости при температуре минус 40°С и после межанического старения согласно п. 2.78 ГОСТ 5058-65.
 - 2. Уелеродистая сталь:
 - а) для стропильных и подстропильных ферм и надопорных стоек: - при расчетных эксплуатационных температурах минус 30°C и выше — ВК Ст 3 пс (допускается ВМ Ст 3 пс) для сварных конструкци \dot{u} по ГОСТ 380- 60^{*} с дополнительными гарантиями завиба в жоподном состоянии, согласно п. 2.5.24 и предельного содержания жимических элементов, согласно п.п. 2.6.3 и 2.6.4 ГОСТ 380-60 * — при расчетных эксплуатационных тенпературах ниже нинус ${\it 30^{\circ}C}$ до минус 39°C - ВМСт3 сл для сварных конструкций по ГОСТ 380-60* с дополнительными гарантиями загиба в жолодном состоянии, согласно п. 2.5.2 д., ударной вязкости при тенпературе минус 20%; согласно п. 2.5.2 И и предельного содержания химических элементов соепасно п.п. 2.6.3 и 2.6.4 ГОСТ 380-60*.
 - б) для элементов связей и других вспомогательных элементов при расчетных эксплуатационных температурах минус 39°С и выше-ВК Ст3 кп для сварных конструкций по ГОСТ 380-60 * с дополнительными гарантиями загиба в холодном состоянии, согласно п. 2.5.24 и предельного содержания химических элементов, согласно п.п. 2.6.3 и 2.6.4 [OCT 380-60*.
- 39. Предпочтительно приненять полчавтоматическую сварку. Допускается ручная сварка электродани типа 3-42 или 3-42Я по ГОСТ 9467-60. Сварку стропипыных

и подстропильных ферм с поясами из низколегированной стали и решеткой из уелеродистой стапи в случае применения ручной сварки производить электродами типа Э-42А.

VII. Уславные обозначения:

В настоящем дополнении приняты следующие условные обозначения:

отверстие для болта болт постоянный εδαρκού ωοβ зαβοδικού

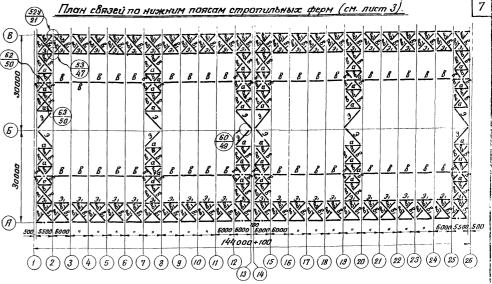
сварной шав монтажный дополнительные детали

используемые ветали из серии ПК-01-133 и вополнения I.

Маркировка узлав на схемах

Номер узла с индексом "У" - узел приведен в данном выпуске Номер Узла без индекса - УЗЕЛ приведен в серии ПК-01-133

Номер листа, где этот узел изображен.



между фермами по крайним рядам и падстропильными фермами по средним рядам, определяются по СНиП II-Я 12-62. При приненении типовых железобетонных колонн, значения сейсмических сил, действующих на систему связей по рядам колонн, могут быть приняты по данным, приведенным в соответствующих действующих сериях типовых ж.б. колонн, применяемых в сейсмических райочах. В данном случае причимаем по крайним рядам S=62m, по среднему ряду S=64.0 m. Величину поперечной сейсмической силы, от промежуточных колонн крайних рядов, передиощимося на 2 горизонтальные 12 mm нетровые связевые фермы по нижнему поясу стропильных ферм, принимаем условна равной 301. Величина этой силы определяется по СНИП II-Я 12-62 в каждам конкретном случае. Этим усилиям соответствуют продольные вертикальные связи по колоннам на схемах N3 и N3 (листв), как ближайшие большие по значению сейсмических нагрузок. Связи по нижнему поясу решены в соответствии с примером, приведенным на листе 3. Марки вертикальных связей и распорок показаны в разрезе 1-1 и плане, но сечение распорок и нижних поясов вертикальных связей мужно принять квадратного сечения сваренного из 2m.Енолюй нарка 3 (сн. прим. 4, 5 на листе 3).

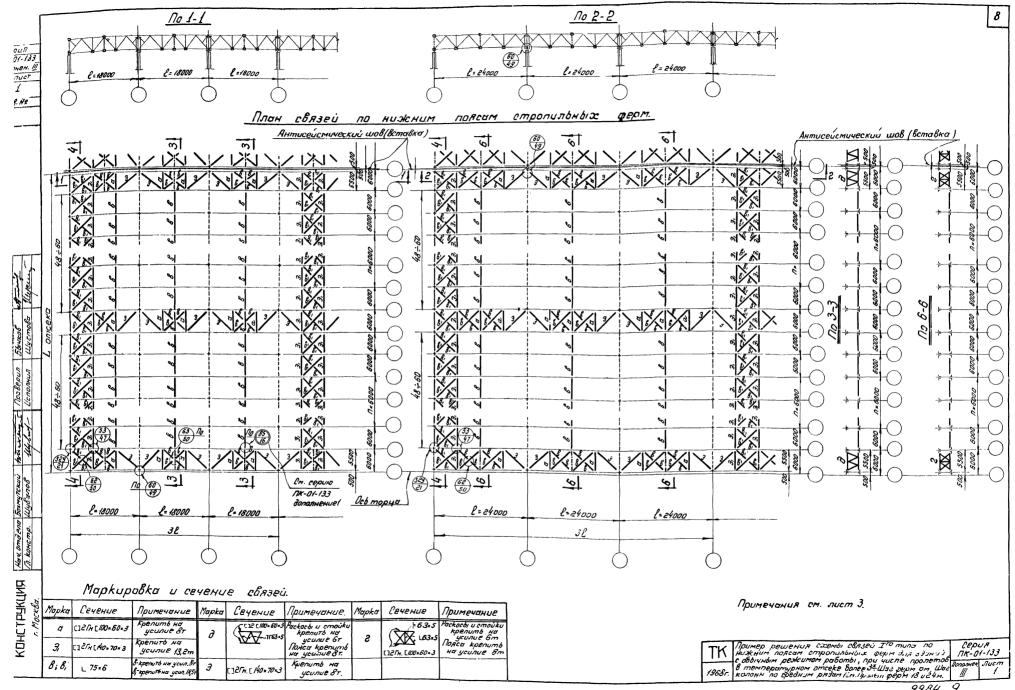
Подстропильная ферна по разрезу 2-2, под расчетную наеручку Р=0,555*30*6+5=105m принипается нарка ПВ-124 (пьст 33 серия ПК-01-133) с учетон дополнительных указаний, приведенных на писте 13:

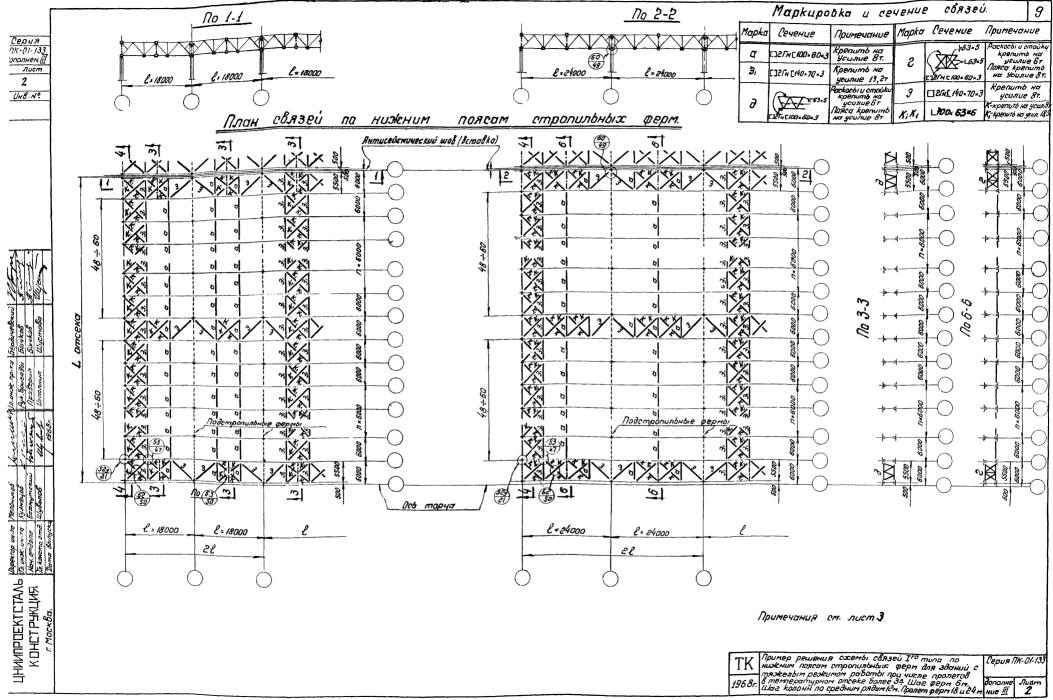
- 1. Сечение ниженего пояса подстропильных ферм не меняется (см. лист 13).
- 2. Внесто стойки C2 с CO-II B riademponuntshoù ферне по серии IIK-OI-I33 прининать стойки CS2 с COS-II по данному дополнению III.

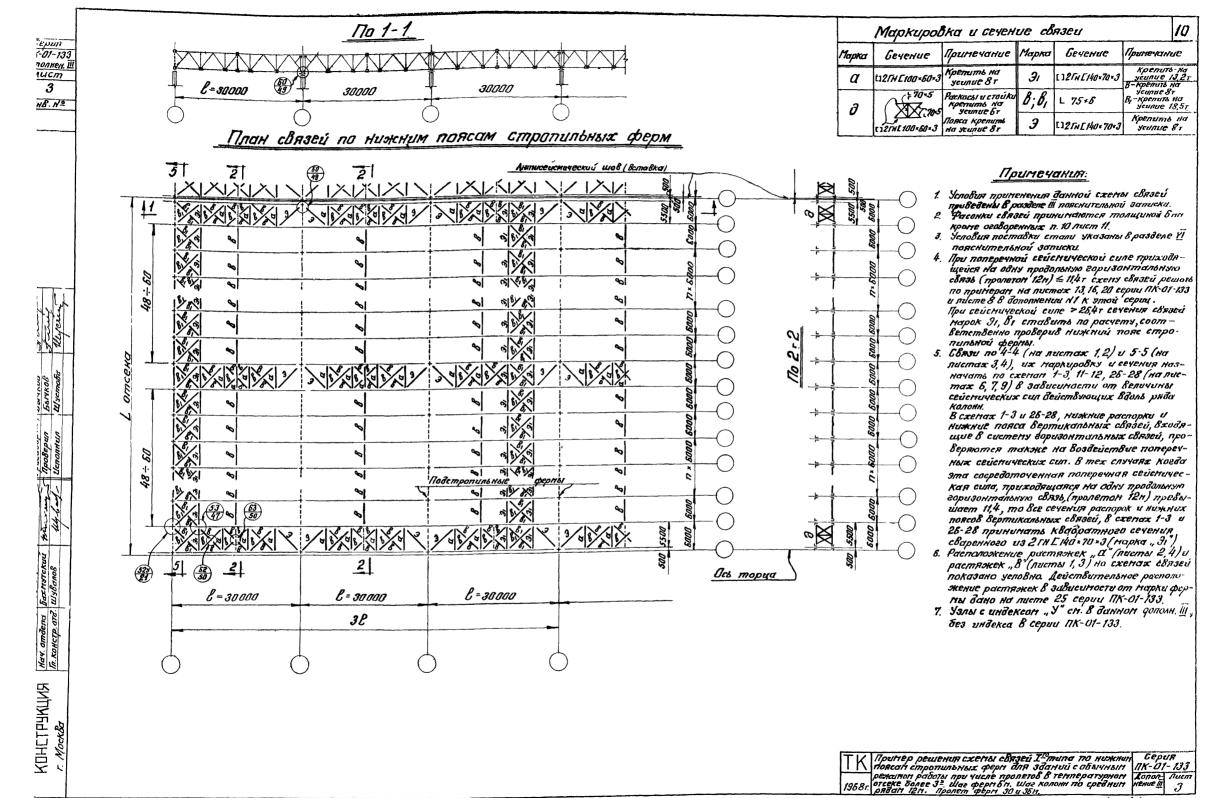
Надопорная стойка по разрезу 1-1 при привявке стены 250 принята 609-4 (пист 24), так как расчетная сейсническая сила на стойку не превышает II,43m, см лист 27 (по сжене 3-6,15m). Надопорная стойка пежду подстропильными фермами по разрезу 2-2 принята марка 609-8 (пист 25) так как расчетная сейсмическая сила на стойку не превышает IQOm, см лист 27 (по сжене 9-66%) Приварку ж.б. плит производить в соответствии с листом 28.

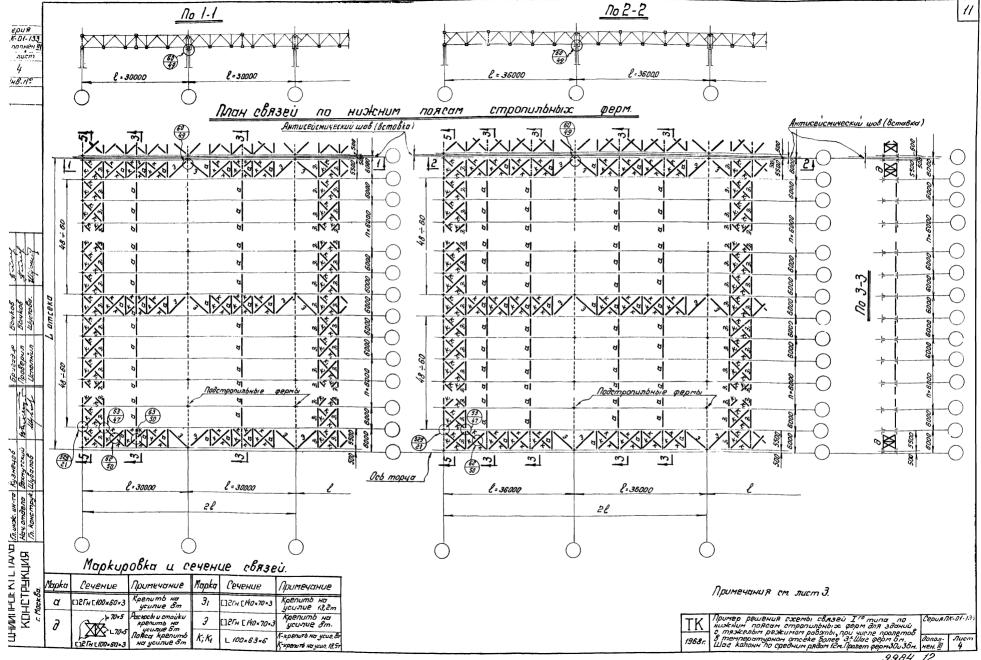
Тенпературный (антисейстический) шов по §3.10 СНиП \overline{II} -A 12-62 принимается шириной $3+\frac{16.2-5}{5}*2\approx$ Зсн. Осуществляется он за счет 100 нн вставки.

^{*} Силы приняты Условно.





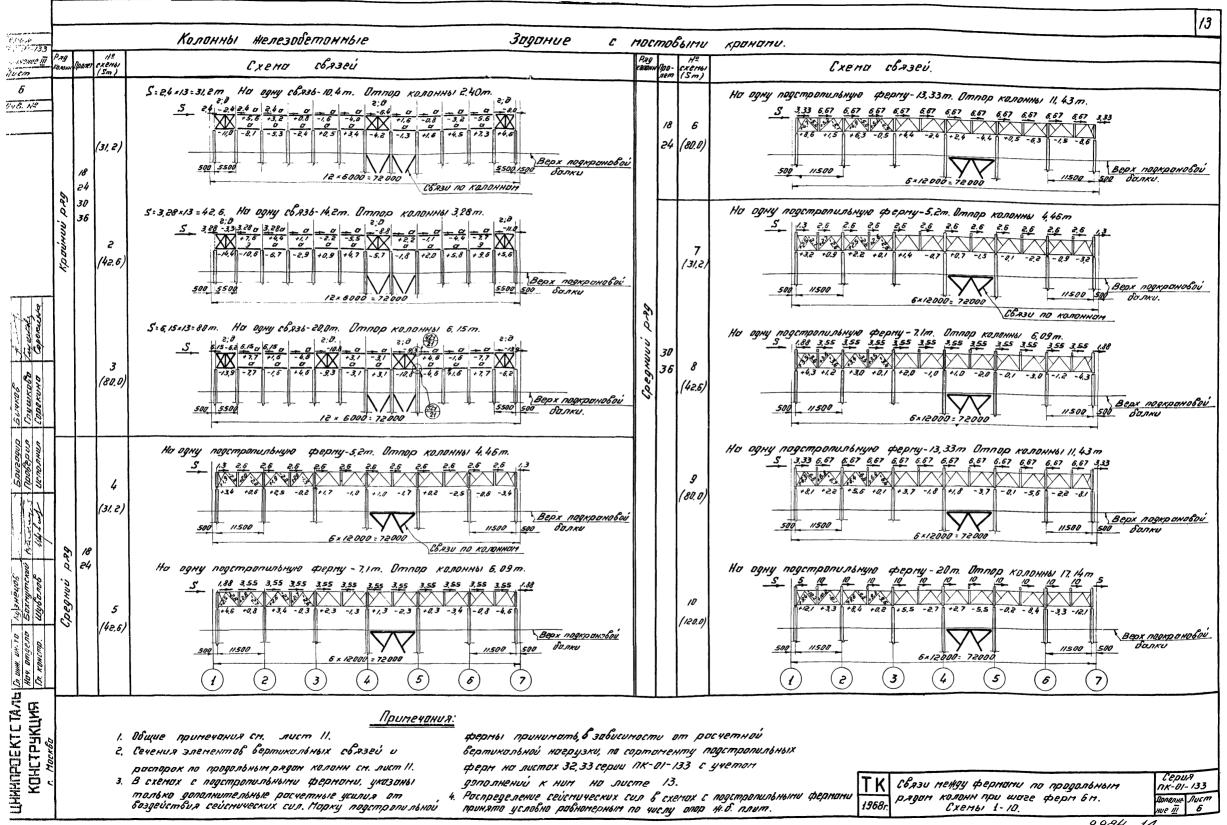


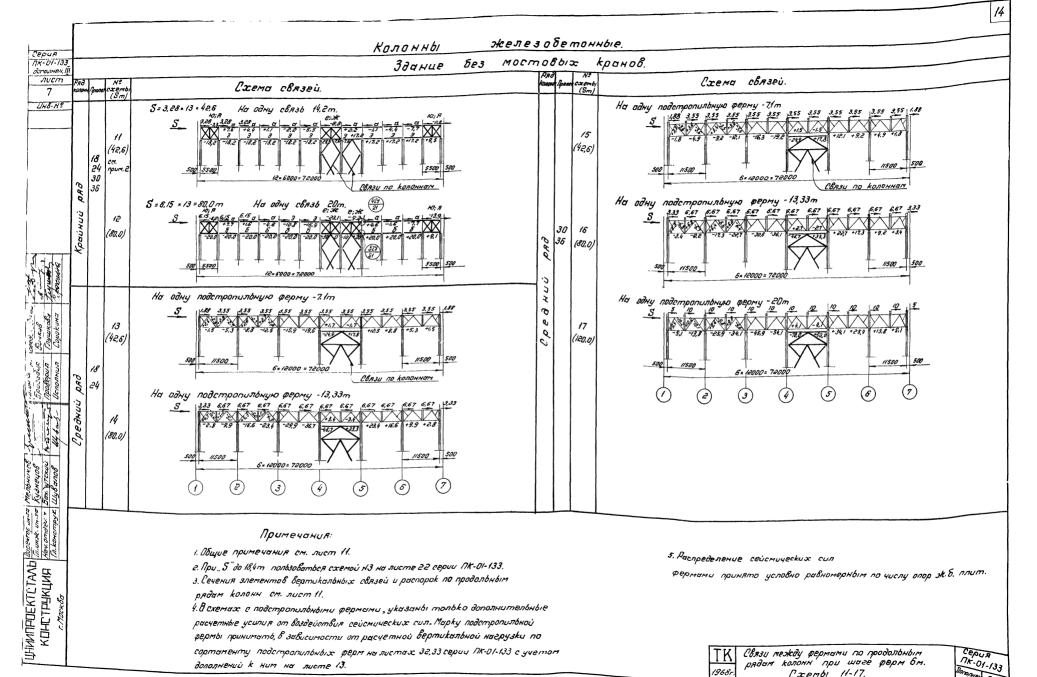


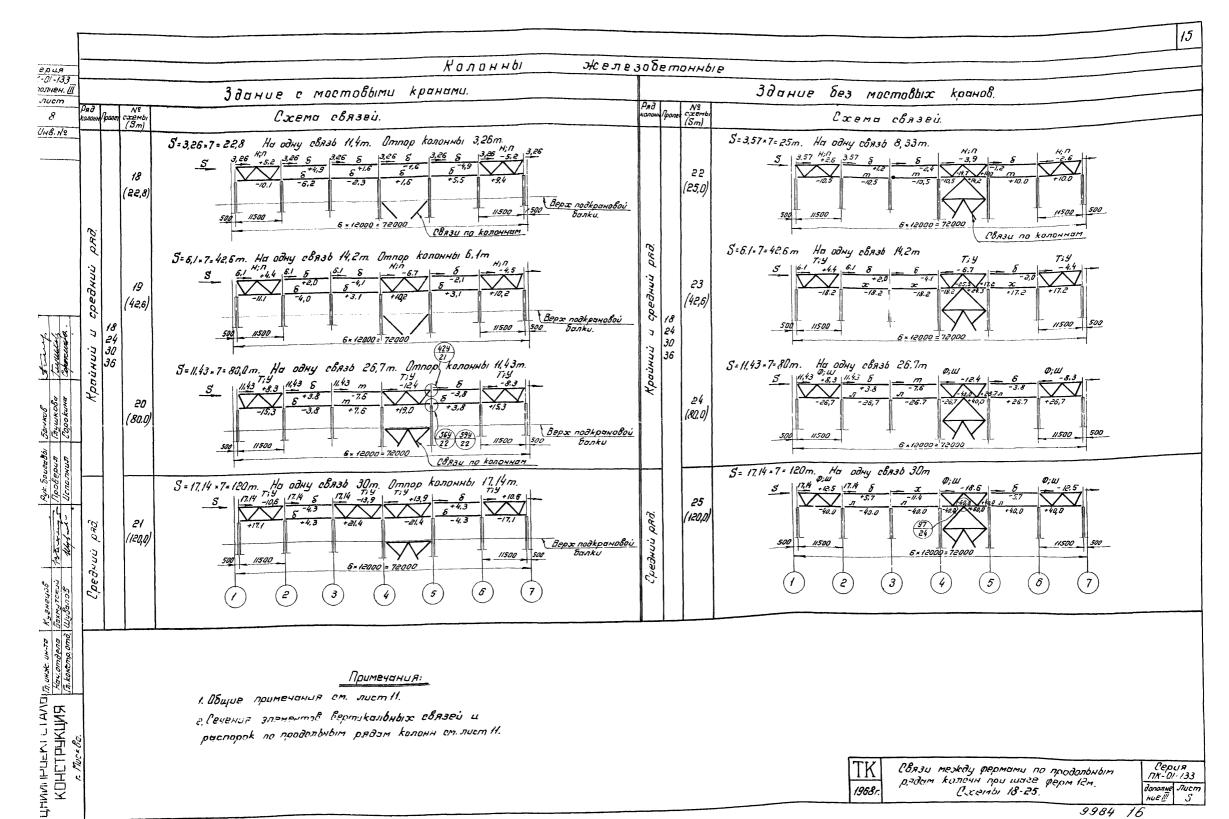
Серия пк - 01-133 Дополнение]]] Лист 5 UHB. Nº ЦНИИПРОЕКТСТЯЛЬ КОНСТРУКЦИЯ Москво

Мип здания	Пролеты м	Длина блока М	колонн м	Материал колонн	Pag	Номера схемы	S в тоннаж	Схема	Связи	Лист
9	18,24, 30, 36	72,0	6,0	Железобетонные	Κραύκυύ	1, 2, 3	31,2-80,0	/exsbaga 72000 A Separ	Распорки и верт. связи	
3 дание с мосто- выми кранами	18, 24	72,0	12,0	Железобетонные	Средний	4, 5, 6	31,2÷80,0	Bepx.	Подстроп.фер- на марки ПН	6
	30, 36	72,0	12,0	<i>Железобет</i> анные	Средний	7,8,9,10	31,2÷120,0		Подстроп.доер- ма марки ПВ	
	18, 24 _{r.} 30, 36	72,0	6,0	Железобетонные	Κραύнυύ	11, 12	42,6÷80,0	12×5000•72000	Распорки и вертик свя- зи	
Зданце Без мосто- Вых кранов	18, 24	72,0	12,0	Железобетанные	Средний	13, 14	42,6÷80,0		Подстроп,фер На маркиЛН	,
	30,36	12,0	12,0	Железобетонные	Средний	15, 16, 17	42,6÷120,0	1 1 / \ "	Падстропфер Мы марки П.В.	1
Здание с мосто-	18,24,	7 2.0	12,0	Железобетонные	Крайний И средний	18, 19,20	22,8÷80,0	Bepox Gr.C	Распорки	
Выми кранами	30, 3 [*] 6	,=,-	•		Средний	21	120,0		верт связи	e
Здание без мосто-	18,24,	~a. 5	10.0	3/5	Крайний и средний	22,23,24	250 ÷80,0		Распорки	8
вых кранав	30, 36	72,0	12.0	Железабетонные	Средний	25	120,0	6 x 12000 = 72000	и верт. связи	
	18, 24, 30, 36	120,0	6,0	Стальные	Крайний	26,27,28	42,6÷120,0		Распорки и Верт.связи	
Здания с мосто-	18, 24	120,0	12,0	Стальные	Средний	29,30,31,32	42,6 ÷ 150,0		Подстроп фер	· <i>9</i>
выми кранами	30, 36	120,0	12,0	Стальные	Средний	33,34,35,35,35,37	42,6÷200,0		Падстрап.фер- Мы марки ПВ	
	18, 24	120,0	12,0	Сшальные	Κραύ <i></i> Ηυύ υ ερε <i>φ</i> Ηυύ	38,39,40	42,6÷120,0		Распорки И	10
	30,36				Средний	41,42	160,0÷200,0	BEOX /GX12000=120000	верт.связи	10

ТК ключ для выбара схем вертикальных пл. 01-133





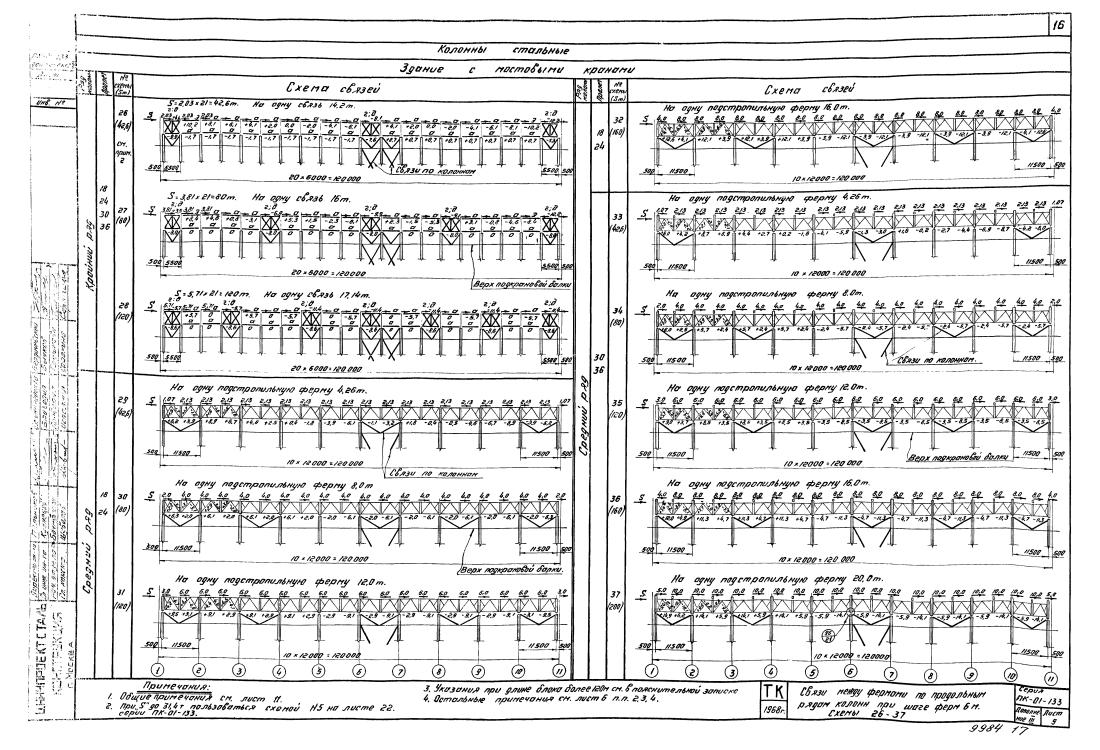


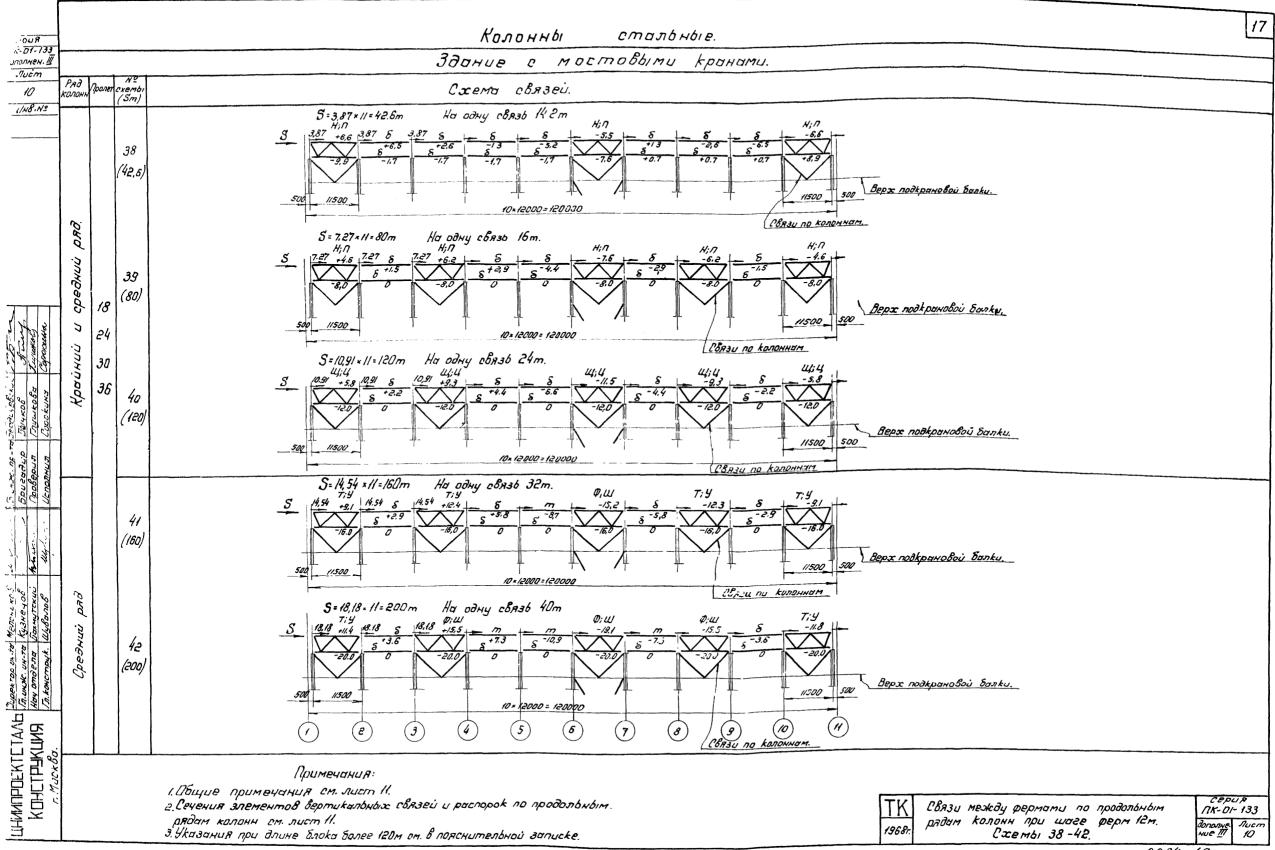
Примечания:

1. Общие примечания см. лист 11.

ट. विश्वसम्बर अग्राचलक्रमाणार्थे विक्राणां प्रतार्थमात्रः विष्ठात्रक्षे प риспарок по продольным рядам колонн ст. лист И.

> Связи тежду рертати по продольным рядат колочн при шаге ферт 12m.
> Схены 18-25. 19681





Маркировка и сечение распорок по продольным рядам колонн.

Серия ПК-01-133

Дополнен.

UHB. Nº

M	โยงองบอ	Кесущая спос	oánocmb pepn (m)	
Марка	DEGETTALE	бм	12H	Примечание
α	[]2[100×60×3	8	_	1 8
3	[] 2 [140×70×3	18,2	_	koe vansi
δ	@[]2[/60×80×3	25,4	6,3	дшнап пенше
m	[]2[180*80*4	344	10,8	етор.
\boldsymbol{x}	E [] 2 [200 · 80 · 6	-	18,2) ba
11	E [] 2 [250×120×6		47,1	Bee

Маркировка и сечение вертикальных связей между фермани па прадольным рядам колонн

	L			ווטטטטוו	OHOITI PHOUT					
	<i>पावर</i> कृष्ट्रा	Пролет	Марка	Сечение	Принечание	<i>प्यावर</i> कृष्ट्रा	Nponer	Марка	Бечение	Принечание
AULTON DO PLEATO			г	63×5 25 100×50×3 11 Instale npopunu	Раскосы крепить на усилие 14 т Стойки - и - в 7 т Пояса крепить на усилие до 144 т в зависитости от нагрудки S.			Н	2[160 * 80 * 3 [] INSTREE TOPOPUNU	Packocs Kaemumb Ha Yevinue bm. 108ca kpenuts ka Yevinue do 11,1 m 8 sabueunoemu om нагрузки S.
Бездичевский Лу Бычков Плэшкова Лу Сарокина Се		18 24	Ю	2 [140 = 70=3] [1] Inymble Transport	Packocsi kpenuts Ha yeunue 14 m Gmoùky - "- 8,7 m Bepsziuú nogc-"-14 m hwkiuú nogc-"-20 m		18	Щ	2[160:80:3 [] [HIMOIE TOPOPUNU	Раскосы крепить на усилие 8,0 п Пояса крёпить на усилие во 12 т в зависиности от нагрузки S.
In. unk. np.1a Se Spueadup 54 ThoSepun Tr. Unnonnun Co	Бн		Е	E1 THYMBE TPOPUNI	Раскосы крепить на усилие 14 m Стойку - ч - 8,7 m Верхний пояс-ч-23,1 m Нижний пояс-ч-30 m		24	7	11 25 160 *80 * 3 25 180 *80 * 4 17 80 *55 18 180 *80 * 4	Раскосы крепить на усилие - 13,4 m Вержний пояс14 m Нижний пояс20m
My hours a			đ	2 [100+60+ J [] THITHE TPOPUNU	Раскосы крепить на Усилие 17,1т Стойку — 1- 13,1т Пояса крепить на Усилие до 14,4т В зависипости от нагрузки S			ф	81 21 180 × 80 × 4 21 200 × 100 × 6 [1] Hymbie профили	Раскосы крепить на усилие — 134m; Вержний паяс. ***191m Нижний паяс -***40m
Menshukub Kyaneugob Garnyn yuu A Uybanob		30 38	Я	[3] [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1	Раскосы крепить на усилие 17,1 m Стойку — 11— 13,1 m Верхний пояс14 m Нимений пояс20 m			п	2 150 × 80 × 3 [2 170 × 70 × 5]	Ραςκος οι κρεπυπό η σ γευπίε - 7 m Πορεα Κρεπυτό μα γευπίε δο Κ! m β βαβάευμος πυ οπ μαγργόκυ S
Пиректор ин-та / Гл. анж. е.н-та / Нач. отбела है Гл. констр. атд.			ж	2 [160 · 80 · 3 [] THYTHE TPOQUITU	Раскосы крепить на усилие 17.1m Бтойку—"— 13.1 т Верхний пояс-"-231и Нимский пояс-"-30 п	7	30	4	2 160 × 80 × 3 13 Instate προφυπυ	Раскосы крепить на усилие 10 т Пояса крепить На усилие до 12 т В зависиности от наеруэки &
EKTCTA/NS- TPJKUMЯ Koda							35	У	11 21 180 × 80 × 4 21 180 × 80 × 4 31 31 15756 700 700 700 700 700 700 700 700 700 70	Раскосы Крепить на Усилие 16,3т Верхний пояс 14т Нижний пояс 20т
UHMMIPDEKTC KDHCTP <u>HK</u> Anockba								Ш	[] INSTRUCE PROGRAMA 2 180 × 80 × 4	Раскосы крепить На Усилие - 1537 Верхний пояс-«1911 Нижний пояс-«-401

Примечания:

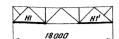
- 1. В сженаж 1-3, 11, 12, 18-28, 38-42 (листы 6-10) Ваны маркировка вертикальных связей, распорок и расчетные усилия в зависиности от значения сейстической нагрузки \$.
- 2. В схенах 4-10, 13-17, 29-37 (на листах 6,7,9) в качестве системы продальных связей между стропильными фернами, испальзуются подстропипьные ферны. Расчетные усилия в этих подстропильных фернах
 даны только от сейсмических сип,5" в зависипости от их эначений.
 При выборе марок подстропильных ферн для указанных схем руководствоваться данными, приведенными на листе 13.
- 3. Расчетные усилия в нижних распорках и нижних поясах вертикальных съязей сжем 1, 2, 11, 18, 19, 22, 23, 26, 38 апределялись для случаев загружения сейснической или ветровой нагрузкой.
- 4. При другат расположении вертикальных связей между коложнати, длине блоков, больших вначений сейстических сил, усилия в связях и подстро—пильных фермах определяются индивидуально.
- 5. Распорки, вертикальные связи, связи по нижним поясам ферм для эданий с обычным режимом работы, связи по верхним поясам ферм независино от режима работы эдания при расчетных чилиях вт и менее, крепить на 2 балта нормальной точности М2В, а в астальных случаях на сварке по расчетным чилиям.
- 6. Расчетные усилия на продольные ряды желегобетонных колонн принипать по данным, приведенным в действующих сериях типовых желегобетонных колонн приненяемых в районах с сейстичностью 7 и в баплов. Расчетные усилия на продольные ряды для зданий са стальными колоннами определяются в каждам конкретном случае индивидуально.
- 7. Условия поставки стали указаны в разделе 🗓 пояснительной записки.
- 8. Бечение распорок для случая шага колонн по крайнену ряду 12 п с протежуточными фажберковыми стойками навначать как для ферм с шагом в п.
- 3. Минимальное расчетное усилие для крепления стержней принимать вт.
- 10. Толщины чэловых фасонок для схен 1-42

Усилия в элементах решетки	8 m	<i>Bo 25</i>	26-40	41-60	61-100
Топщина фасонок В мм		8	10	12	14

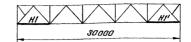
11. При назначении марок вертикальных связей и нижних распорок по схенам 1-3 и 26-28 руководствоваться примечанием п. 5 на листе 3.

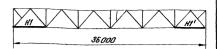
TK	Маркировка и сечение вертикальных	Gep.	UR 1-133
1968r.	связей и распорок.	Допали, <u>І</u> ІІ	Sucm 11

: 18 101-133 inem 12



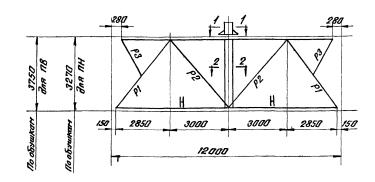






Марка	1.40			24			30			35	
стропильной фермы	Увеличение расчетных усилий в Н1 (в %) для раионов с сейсмичностью		Марка страпильнай фермы	Увеличение расчетных усилий в Н1(в %) для районав с сейсмичностью		Марка стропильной фермы	Увеличение расчетных усилий в Н1 (в %) для районов с сейсмичностью		Марка стропильной фермы	Увеличение расчетных усилий в Н1(8%) для районов с сейсничнасты	
7-7	7 อีลภาคชื	8 Баплов	. ,	7 δαπποβ	8 баллов		7 δαπποβ	8 Баппов		7 δαπποβ	8 баплов
Пф18- 2,5	5	fy .	Пф 24 - 1,8	4	15	Пф 30- 1,75	7	21	Пф 36 - 1, 95	7	21
Пф18- 3,25		13	Пф 24 - 2,45	4	15	ПФ 30 - 2,40	8	22	Пф 36- 2,45	б	20
Пф18- 3,60	_	13	Пф 24 - 3,0	4	14	11¢p30-2,95	7	21	ПФ 36- 3,0	Б	19
пф 18 - 4,90	_	10	ПФ 24 - 3,75	4	15	Пф 30- 3,70	7	21	17qb 36 - 3,80	б	20
Пф18 - 5,45	_	10	ПФ 24 - 4,65	_	10	пф30-4,60	_	18	ПФ 36 - 4,30	2	18
1745 18:- 6,85	_	10	Пф 24 - 5,55	_	11	Пф 30 - 5,50	4	18	ПФ 36- 5,35	2	17
Пф18-7,60	_	11	пф 24- 6,65		13	Пф30-6,55	6	20	Пф 36- Б,10		12
Пф18 - 9,40	_	_	ПФ 24 - 8,20	_	_	ПФ 30 - 8,10			Пф36-7,50	_	_
ПФ18-10,3		_	Пф24- 9,35			Пф 30- 9,20			Пф36- 8,0	_	_
Пф18-11,2											
Увеличение Указаннын	расчетных чо В сортаненте	ипий от воз. феры серии	действия сейсни ПК-01-133 и дог	ческиж нагру полнении I к	зак, выражеі этой серии	no 8 % % k pac	четнын Усил	uam,			

01 1.73 TURKY. III Aucm 13 . N. W.



Πο 1-1 No 2-2 (dan crnoviku Cy2) (OAR CHOUKE COY-11)

На схенаж 4-10, 13-17 и 29-37 (писты 6, 7, 9) даны подстропильные фермы па прадольным ряван Колонн (шае ферм в н , шае колонн 12н), которые используются как система провольных вертикальных связей между стропильными фермами, для передачи сейсмических сил вооль здания, на систему вертикальных связей по колоннам. При выборе тарок подстропильных ферм для схен 4-8, 15, 29-34 (листы 6, 7, 9) руководет-

Воваться только данными серии ПК-01-133 листы 32 и 33. Разперы сварных швов для всех подстропильных ферм, кроме оговоренных в ниже приведенной таблице, назначать по Усилиян, равным несущей способности элекентов ферм (стержней), приведенных в серии ГТК-01-133, листы 32 и 33.

В подстропильных фермах, показанных на схемах 9,10,16,17,35,36 и 37 кроме вышеизпоженново, внесто стоек 62 совместно с 6011 по серии ПК-01-133, применять соот-Ветственно стойки СУ2 с СОУ II , приведенные на листах 15,26 дополнения 🞹 вечения нижних поясов подстропильных ферм и расчетные усилия в них для схен 13, 14, 16 и 17 приведены в таблице на данном листе. Опорный узел подстропильных ферм в схенах 13-17, 37 на листах 7,9 выполнить 15. no yany " 1/A - nuch 12.

N ²	Ocu	HUNCHUÚ	Расчетн	IN MAPKA	подстро	กนกธหอน์ ผู	beprisi 170	серии	NK-01-	133		
CXEMBI	υτυ	nonc "H"	NH - 57	TH-76	ПН-93	NH-117	TH-148	178-61	118-81	118-100	178-124	118-155
Сжена 13	3-4	Расчетн. усилие	43,3	_	59,1	69,1	82,1					
(nucm 7)		Сечение	JL 110×7	_	_							
	2-3	Расчетн. усилие	47,1	55,5	62,9	72,9	85,9					
Cxema 14	5-6	Сечение	JL 110=7	JL 110×7	_	_						
(nuem 7)	3-4	Расчетн. усилие	<i>60</i> ,4	68,8	76,2	86,2	99,2					
		Сечение	JL 110×7	_IL 110×7	_L 110=7							
	2-3	Расчетн. Усилие						44,2	51,7	58,7	68,1	79,3
Exeria 16	5-6	Сечение						JL 110=7	JL 110=7			
(swem 7)	3-4	Расчетн. усилие						57,6	65,1	72,1	81,5	92,7
		Сечение						JL 110×7	JL 110×7	JL 110 = 7	JL 110=7	
	2-3	Расчетн. усилие						55,5	63,1	70,1	79,5	90,7
Exeria 17 (sucm 7)	5-8	Сечение						JL 110=7	JL 110:7	JL 110 = 7		_
	2 /	Расчетн. Усилие						75,6	83,1	90,1	99,5	Ферма проек
	3-4	Сечение						JL 110 = 7	_L 110=7	JL 110×7	JL 110×7	niupyeinca undubudyansh

Примечания:

- 1. Увеличение сечений нижних поясов подстропильных ферм связано со знакопеременными Усилиями в поясе,
- 2. В схенах 13,14,16 и 17 назначать не более 2 марок подстропильных ферн (не считая укороченной)

К Указания по выбору марок подстропиль- Керия ПК-01-133 ных ферм для районов с сейсмичностью Аопол-Лист 748 баплов.

Зерия <-01-133 поянен Ш пист 14 /и8. №

1	1	H.	years		
	A com	3	4016		
	SeryKoB	Бъчкав	Лазарева		
	7	Ď			
•	Бригадир	Tho Beaut	Lenonnum		
	,	7	3		
	7	A.	11/1	\ _	

In ura Hay. o In Koh	
THUNIPUENICIANO KOHETPYKILUR	201/2//

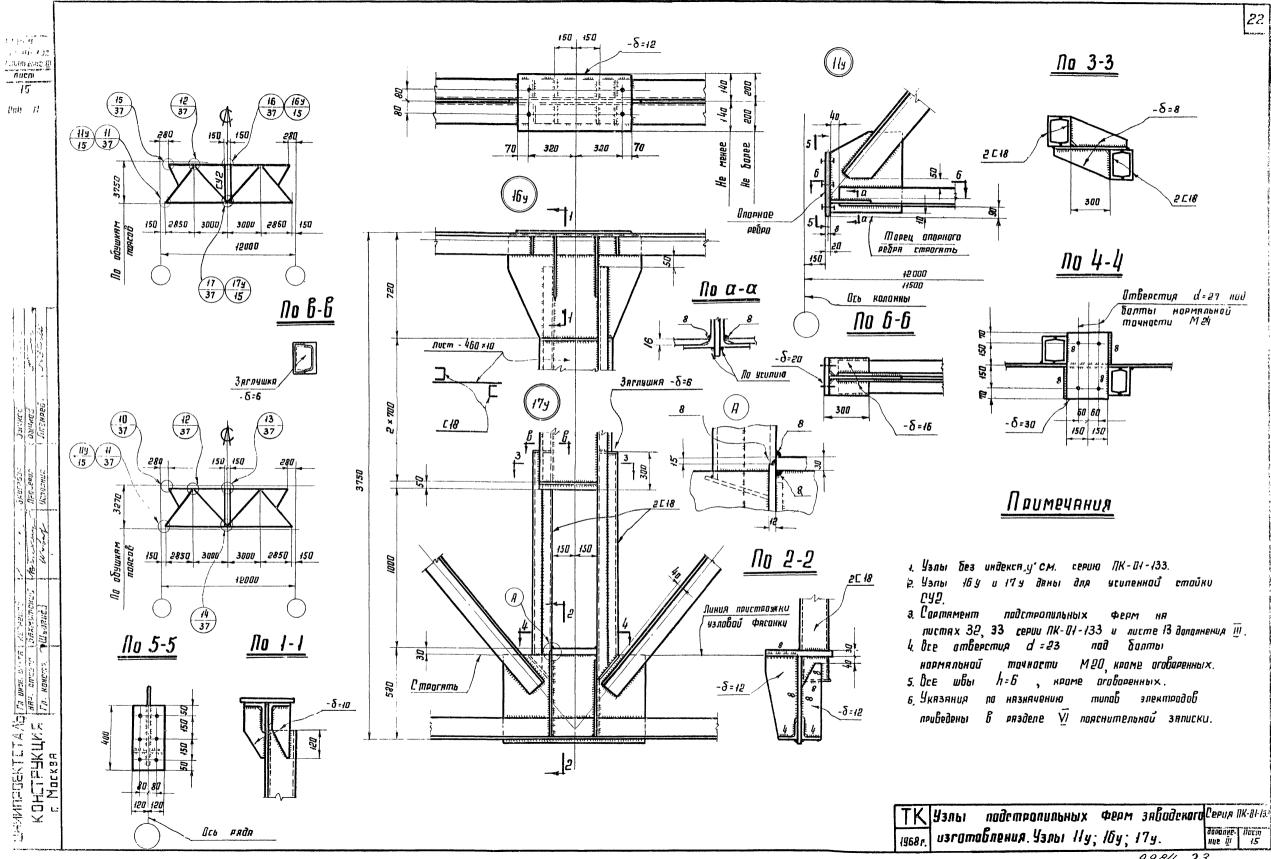
Nº Nº	Характеристики Уг	элов	N°N° узлов	верия	NºNº sucmoß	Принеча	THUR
	Varies made		11	ΠK-01-133	37	LAR nodemponus	15. 29-36
7	Узлы подстропилы	. , 1	114	ПК- 01- 133 Вополнение III	15	Ann nodernponunt no exercin 13-17	SHEEZ PEPH
-	3 αβοθεκοεο υ3 εοποβ	אמאאות	16, 17, 30, 31	ΠK-01- 133	37,42	ANA nodemponunsh exercit 7, 8, 15,	1819C chepit 110
			164, 174, 304, 314	ПК-01- 133 Дополнение <u>Ш</u>	15,19		
			19, 21, 22, 23	ΠK-01-133	39,40		cmoek 60-1, 60-2
			194, 214, 224, 234	ПК-01-133 <u> </u>	17,18		cmoek 604-1, 604-2, 1-5, 604-8.
	.,		25	ΠK-01-133	41	Для надопорных по схенан 4-6,	
	Крепление стропия		25y	ПК-01- 133 Вополнение <u>ІІ</u>	18	Для надопорных по схенам 13.	cmoek GO-7
	ферм К надопорным и опирание на кали	ì	27	NK-01-133	41	Для надопорных по сженай 7,8,	maek CO-8 33, 34
<u> </u>	o unapanae na none	ZIIIIO)	27y	ПК-01-133 Вополнение <u>III</u>	19		moek 60-8 no exerte 15 3,10,16,17,35,36,37.
			33	ПX-01-133	43	Для надопорных с	
			<i>33</i> y	ПК-01- 133 Вополнение <u>III</u>	20		70 ek CO-9 COY-10 , 34, 35. (CM nouney 2)
			40	[TK-01-133	44	Для надопорныя	
			40 y	ПК-01- 133 Вотопнение <u>П</u>	20	Для надопорных с СОУ-	moek 10, GOY-11
<i> </i> //	Узлы крепления связ	eú no	42, 52, 55, 58, 59	ΠK-01-133	45, 47, 48	Для навопорных сл крепить на усили	moek 60-1 + 60-6,
<u> </u>	продольным рядам Ка	ОЛОНН	424, 524,554, 564, 594.	ПК-01- 133 Вополнение <u>Ш</u>	21, 22	Для надопорных сл. Крепить на Усили	noek COY-1 + COY-6, e B cxenax
	Узлы крепления верти-	а) При привязке	73, 74	ПK-01-133	52		do 18,2 m
177	Καπδηδικ εβηзεύ υ ραεποροκ κ φακδερκοδωπ	ั <i>стены 250</i> или <i>500</i> нн	734, 744	ПК-01-133 Вополнение III	23	Крепить на расчетные	om 18,2 do 40m
<u>IV</u>	επούκαη πο κραύθυν	ธ) При พรกะชอบ์ การนชิสสหย	75, 76	ПК-01- 133	52	Yeunus	до 18,2т
	рядан колпнн	стены	75¥, 76¥	ПК-01-133 Вополненце <u>Ш</u>	23		om 18,2 do 40 m
<u>v</u>	Уэлы приныкания веря связей колонн	ПИКФЛЬНЫХ	95, 97	ПК-01-133 Вополнение <u>П</u>	21	Крепить п в связях по	

Примечание :

- 1. Схены связей Указанные в таблице см. листы 6-10.
- 2. При использовании схем по крайним рядам или в перепадах.

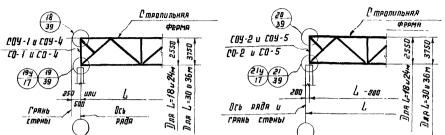
ТК Ключ для выбора чэлов по

Gepun NK-01-133 Aonan-Nucm Henuell 14



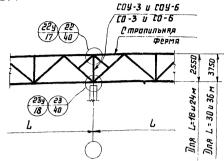
Кряйний ряд, при шяге колонн и ферм в и 12 м

Привязка каланн Прибязка каланн к рязбибочным осям 250" или "500 мм" к рязбибочным осям нульвяя"



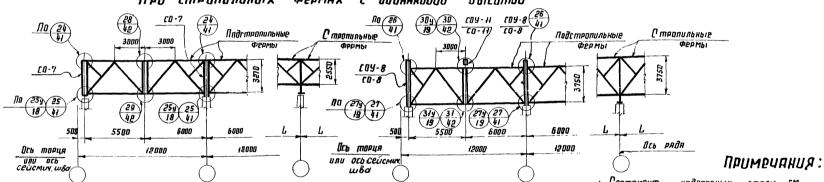
Средний ряд

При шаге колони и ферм б и 12м

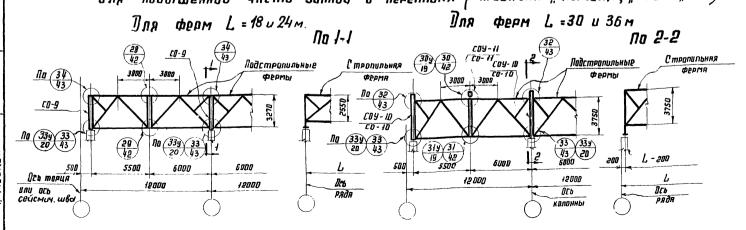


Средний ряд шяг колонн 12 т, шяг стропильных ферм 6 м.

При стропильных фермах с одинаковой высотой



При рясположении подсторопильных ферм по кряйнему ряду, я тякже ปีกล กอช็อเพอหหอบั части зданий ชี перепадах (приชั้น эка " нулебая", "250" и "500")



нядопорных стоек СМ. nucm 27

2. Попускаемые расчетные усилия CM. NUCM 6-10

з. Указания по приварке ж.б. плит и детали приведены ня листе 59 серии ЛХ-01-133 привярки u nucme 28.

4. Успавия поставки стяли указаны в разделе 💯 пояснительной ЗЯПИСКИ.

5 Exema yanoh R пониженной части здания в перепядих и чэлы креплений на листе 44 серии ЛК-01-133 в чзел 40ч на листе 20, дололнения 🕅

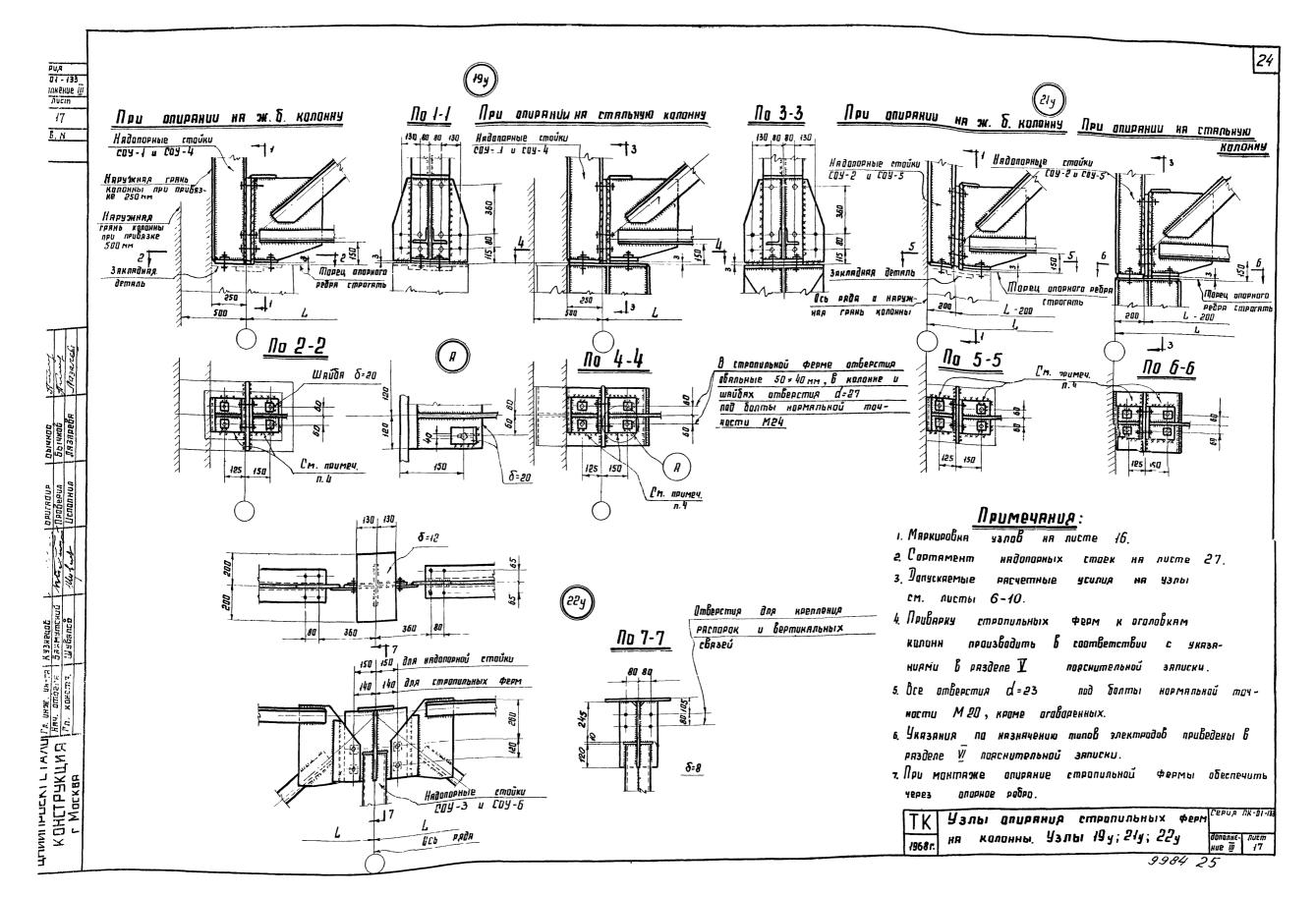
ПОКАЗАНЫ по обушкам угалков верхнего и нижнего поясов

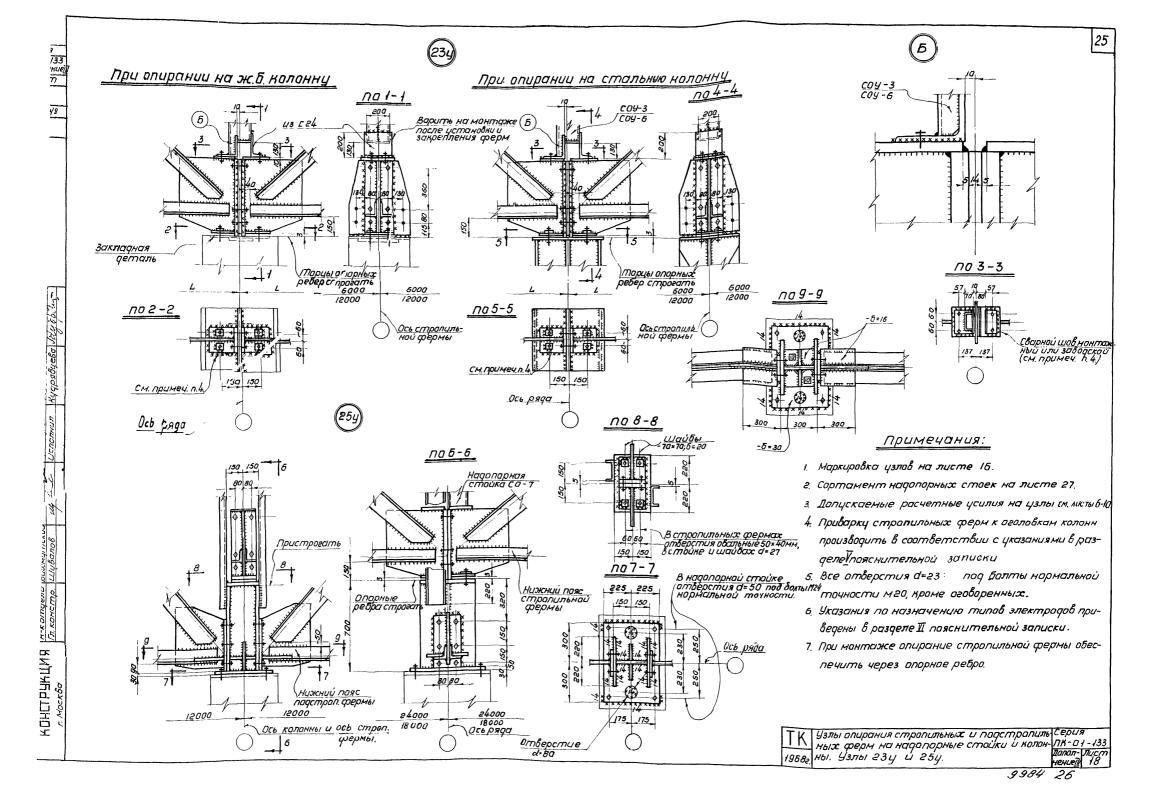
Схемы чэлоб опирания стропильных Серия ПХ- 01-13 и подстропильных ферм ня нядопор-1968г ные стойки и колонны.

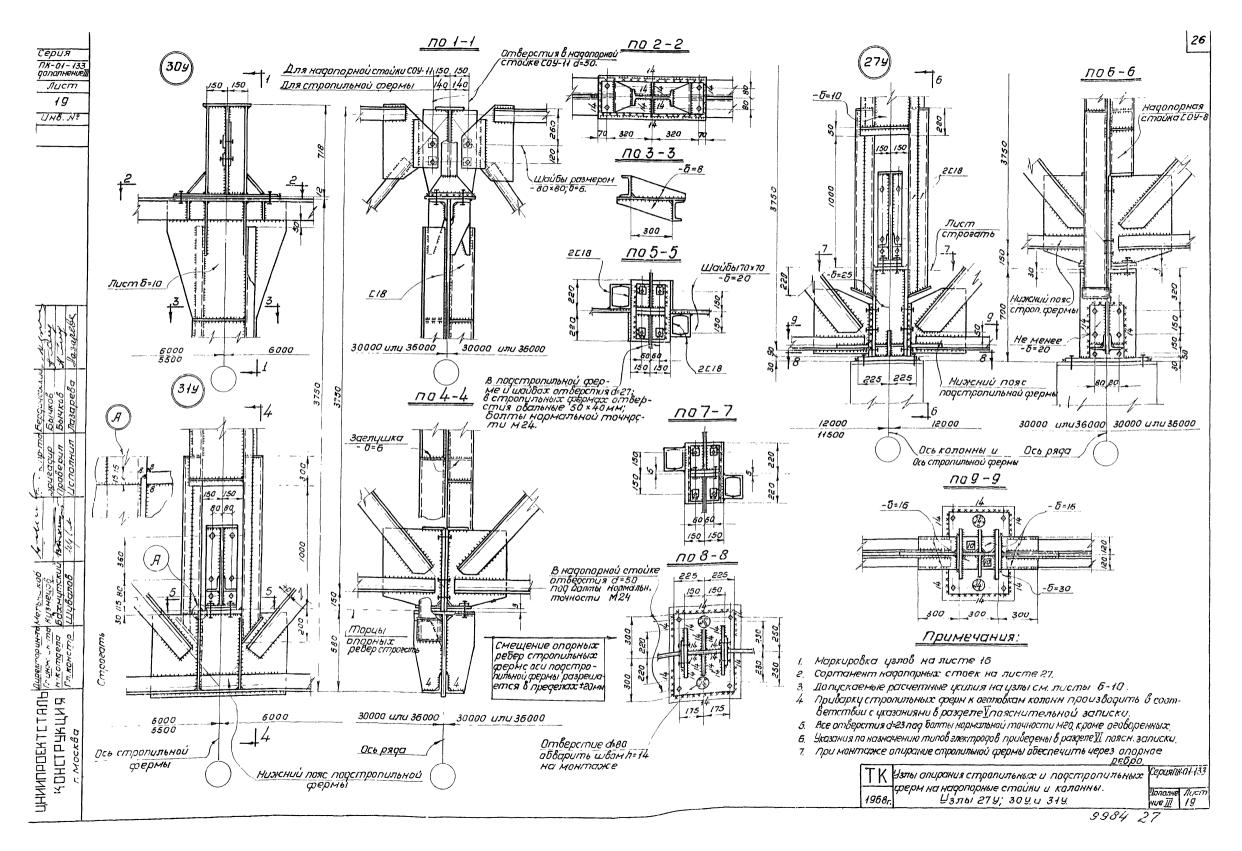
K DHCT РУКЦИЯ Няч. атделя Бяхнытский ЛУК мет Праверия Боликов жили Коликов Килиния Пязарева Лазарску

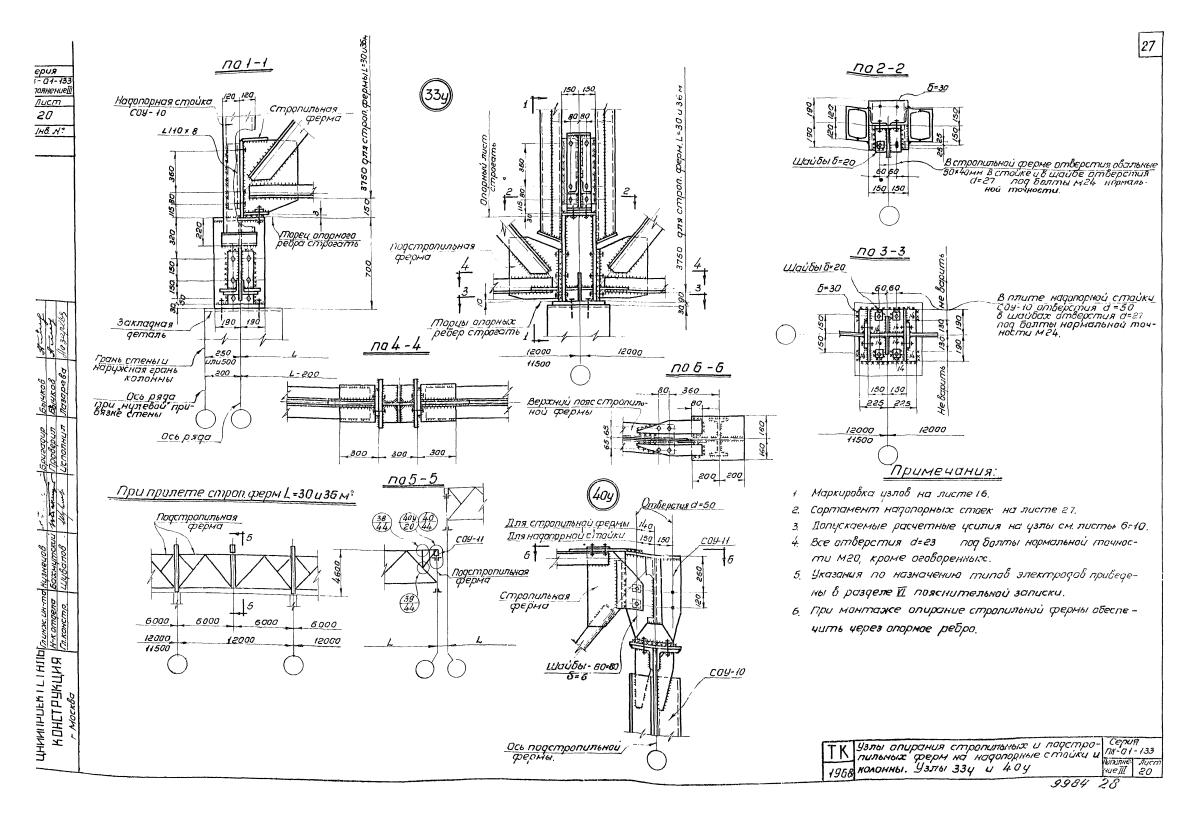
11-133

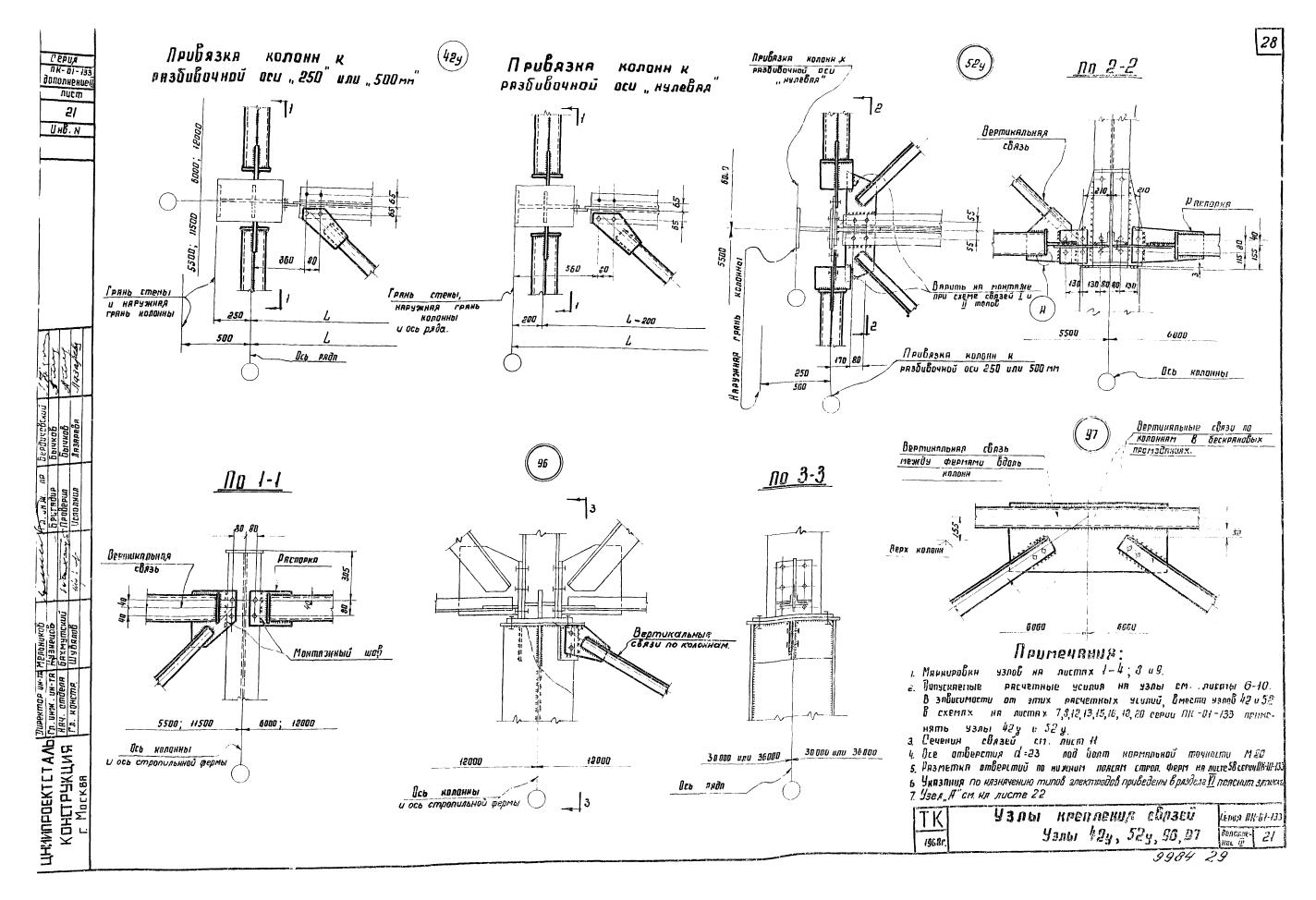
gueuuei cm

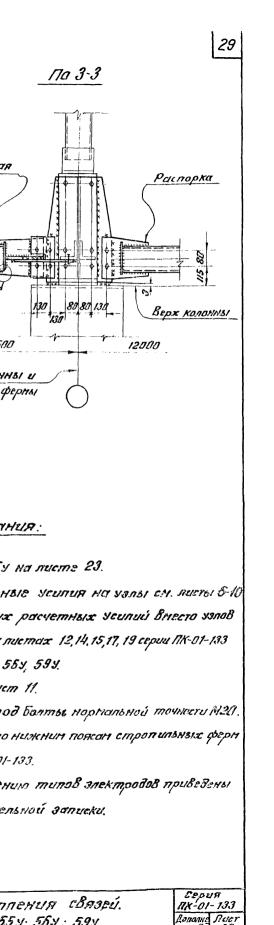


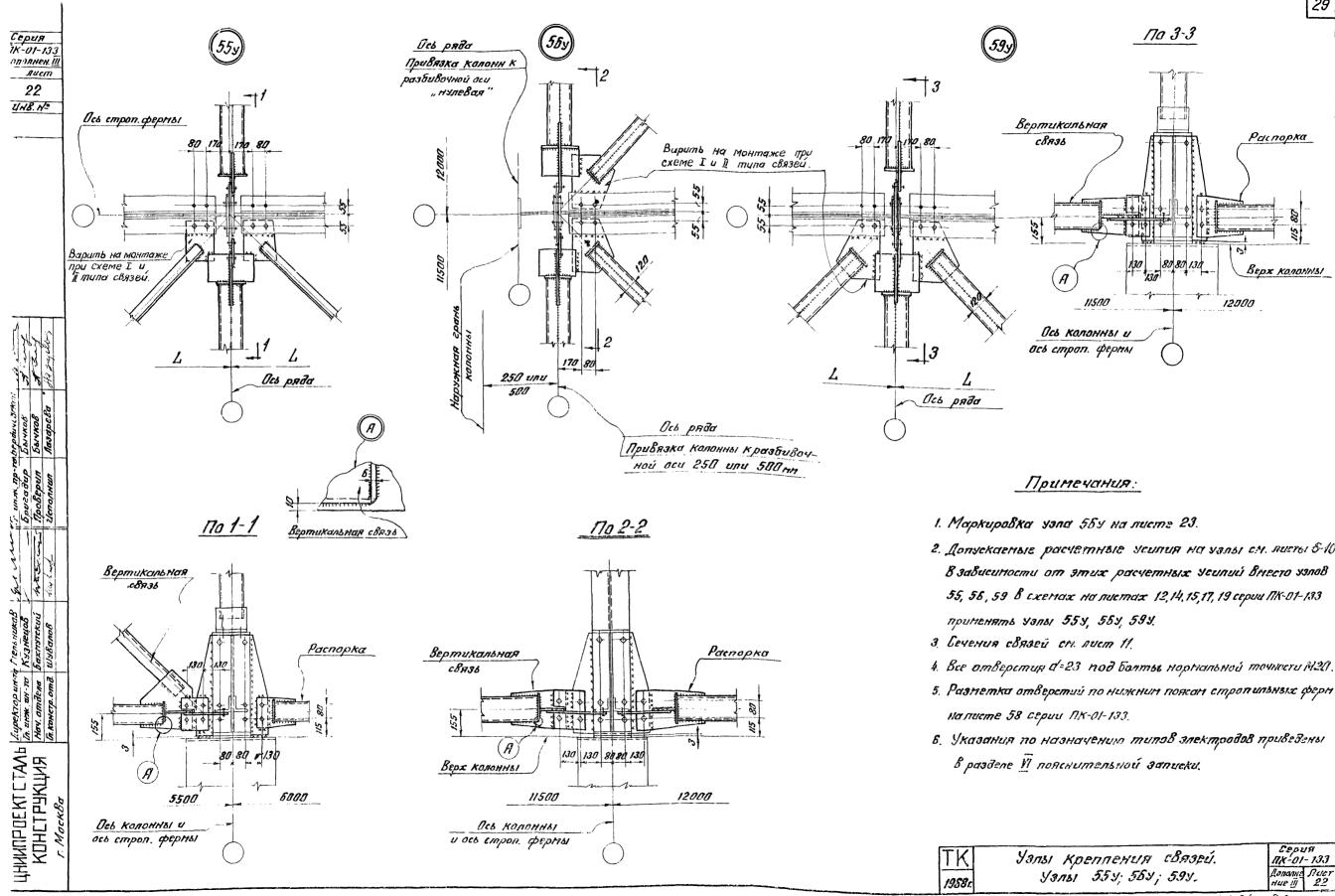


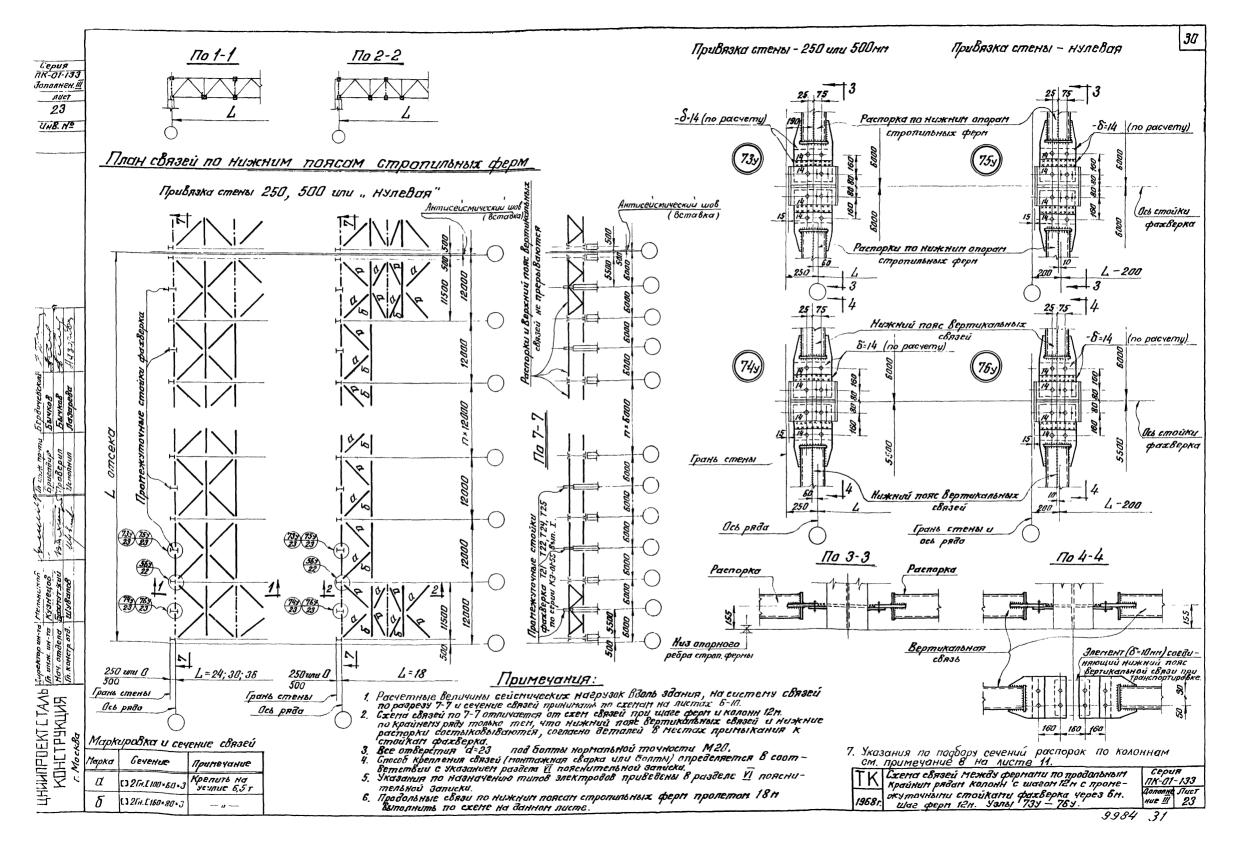


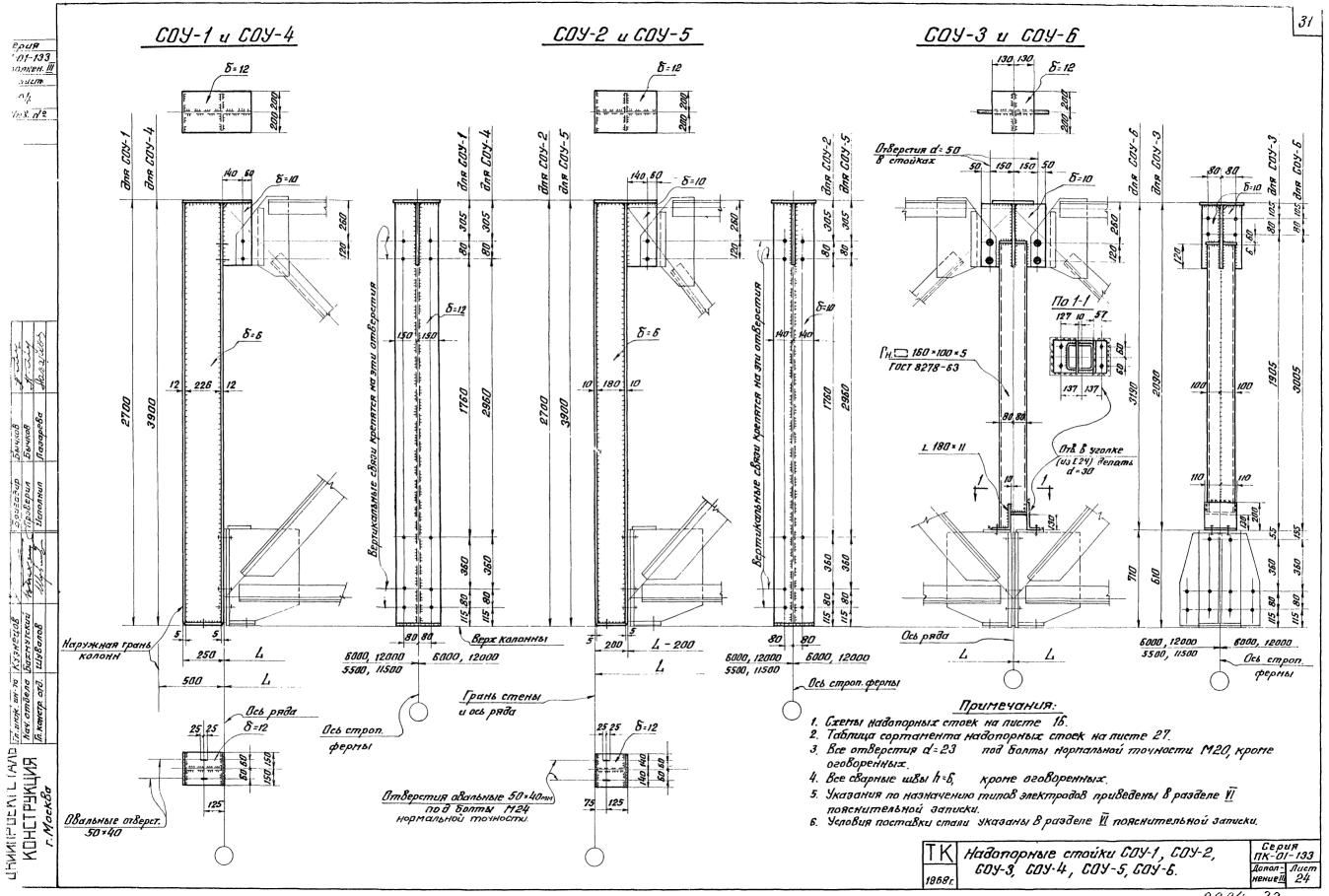


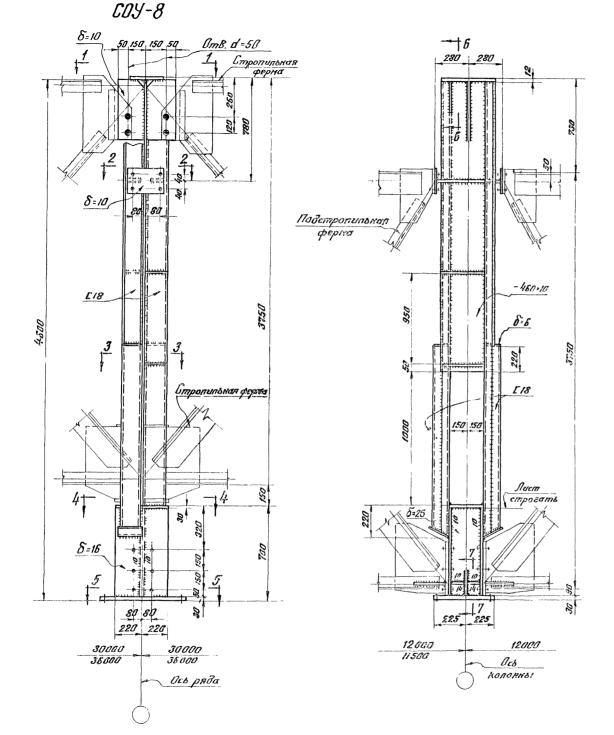


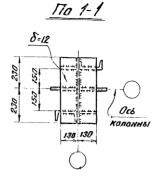




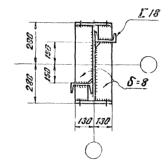


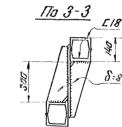




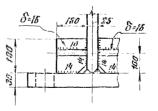


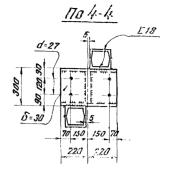




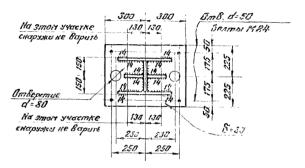


17a 7-7





1105-5



1706-6



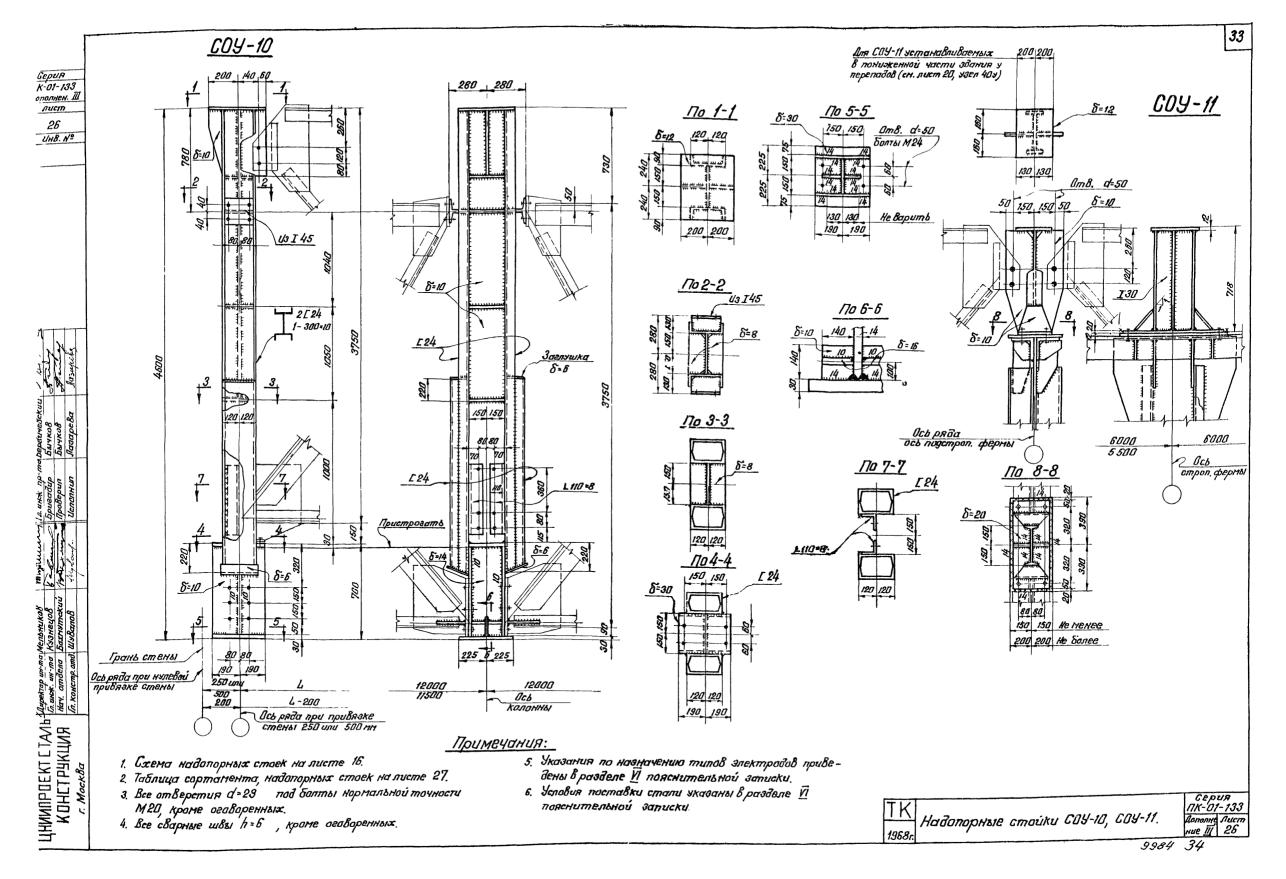
Примечания:

- 1. Cremu Hadanophela crock Hanseme 18.
- 2. Тоблица сортанення набопорных стоек на писле в?. 3. Все отв. 4=23 пов болты норнальной точности ЖЕД

- 3. Все отв. 4:20 ний облить порта вой проте оговоренных.
 4. Все сварные швы h:Б , кроте оговоренных.
 5. Указания по назначению типов электробов просвейскы в разделе 11 поленительной записки.
- 6. Senabun noemabku emanu sikasawai 3 pasdene 🔟 попенениемвной виниски.

19831

Серия 17K-01-13.) Динопу Лист ние Ш 25 Надопорная стойма вау-8.



Серия ПК-01-133 Вополнен Т Sucm 27 UHB. Nº

Таблица сортамента надопорных стоек

Марка	Bec	Mecm	оположение С	ากอน์หม	Марка	- 4	Сечение	Допускаемая горизонтальная расчетная сейс-	NNº nuemoß
стойки	emoūku Kr	Пролет Ц м	Ряд	Привязка стены	стали	Эскиз	Профиль	мическая нае- рузка на стойку	CEPUR
CO-1	137	18 u 24					1-234 = 5; 2-240 = 8	3,9	17-1/33
COY-1	211	18 u 24	-			1 1	1-226=6; 2-300=12	11,43	, IIIC.
<i>CO-4</i>	185	30 u 36	Κραύκινύ	250 unu 500 mm			1-234 * 6; 2-240 * 8	3,9	cepur
соу-4	291	30 u 36	, ,,===				1-226×6; 2-300×12	11,43	нен: III серии ПХ-01-133
SI 2	127	18 u 24			t		1-184×6; 2-240×8	8,15	74 ชื่อกอภา ตะรุวบบ
COY-2	168	18 u 24			8/8	, ,	1-180×6; 2-280×10	11,43	СОУ - на писте 24 балопнен. јј. серии ПК-11-133 VI - на писте 54 серии - ПК-61-133
60-5	174	30 u 38	Κραύτινύ	Нулевая	пояснительную 133		1-134 × 6; 2-240 × 8	8,15	seme k
60 5 604-5	230	30 u 36	1 ′		негт		1-180×8; 2-280×10	11,43	'- Ha nuen He maeme
	7/	18 zı 24			733		โหรกาษย์ 2 กา 160×80×4; โดย 18278-63	9.0	JY - ,
СО-3 СОУ-3	90	18 21 24			' '	<u> </u>	[NYMANÜ 2471 160 = 160 = 5; [OCT 8278-63	18,2	, 9
6056	92	30 u 36	Бревний		r.3 cm. TTK-01-		โฟปทาลย์ 2 r=180+83-1;	9,0	Стойки Стойки ч
60Y-6	120	30 u 35	7-55		ınu BGr.3 cepuu F?f		โ หรากษาล์ 2 กา 160×160×5; โ ac t 8278-63	18,2	6m 6m
GO-7	354	18 u 24	Средний		des nun		2 [16	ชิกศ exen 4-8 29-32 cn. npunes, 4	55
60 7 60-8	487	30 v 35	(с падстропиль-	-	ВСт.З пс Затиску	<u> </u>	2E16; -450×10	сн. принеч. 5 3,87	ПК-01-13
50Y-8	554	30 u 38	Hoù pepmoù)		867 300	1-1	2E18; -480×10	10,0	25 IIN-01-13 Senonnen
EO-9	238	18 w 24	Κραύνυῦ	_		- Same	2[16	inn exert 4, 5, 23, 30, 31 ers. npuney. 5	58
CO-10	471	30 u 36	(в зданиях	250, 500 mm		L-100	2[24; -300+10	2,30	17K-01-13
COY-10	530	30 y 36	с перепадом)	ध ५५७७६७४		1-1-1-3 1		<i>6,15</i>	28 1715-01-13 Benenisen.
	72	30 u 38	B 1200 Emponuns-			7	I30	3,37	57 17K-01-13
GO-11	103		visuse gbepinase Bucomoù 3750 min			<u> </u>		10,0	กีK-01- 13 อีอกอภเเอเเ

MOUMBYONUM:

- 1. Надопорные стойка СО-1 по СО-11 приме-Hums no cepus (TK-01-133 Apu pacyemikein cedeliuseckuz Haspyakax Ne npessiaiawijux указанных в таблице и соответственно на схемах 1-42 на листых 6-10.
- 2. Hadonophole cmoūku GDY-1 GOY-5; GOY-8 EDY-ID & COY-11 APPLIENUMS NO REPORTEDORS Ванного долоди. П нарасчетные награзми. превышающие расчетные насрудки на cmouku GB-1 no 60-11 (Kpome CO -702).
- 3. Czerwi nadonopnora cmock COY-1-COY-6; COY-8; COY-10 et COY-11 Ma nueme 16.
- 4. Hua Hadonopieus emock 60-78 exemix 13-14 выполиять по узлу 25У.
- 5. Hus Hadonophers crock 60-8 8 chara 15 u СО-9 в сжеме 13 на высоту опорного ребра подетранильной ферны выполнять соответственно узлам 274, 334.

Таблица сортамента надапорных cmack.

