

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ 1.020.1-3 пв

КОНСТРУКЦИИ КАРКАСА МЕЖВИДОВОГО ПРИМЕНЕНИЯ МНОГОЭТАЖНЫХ
ОБЩЕСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ, ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ И ВСПОМОГАТЕЛЬНЫХ
ЗДАНИЙ ПРОМЫШЛЕННЫХ ПРЕДПРИЯТИЙ ДЛЯ СТРОИТЕЛЬСТВА НА
ПРОСАДОЧНЫХ ГРУНТАХ И НА ПОДРАБАТЫВАЕМЫХ ТЕРРИТОРИЯХ

ВЫПУСК 0-1

УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ ИЗДЕЛИЯ

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ

9144/1

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ 1.020.1-3 пв

КОНСТРУКЦИИ КАРКАСА МЕЖВИДОВОГО ПРИМЕНЕНИЯ МНОГОЭТАЖНЫХ
ОБЩЕСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ, ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ И ВСПОМОГАТЕЛЬНЫХ
ЗДАНИЙ ПРОМЫШЛЕННЫХ ПРЕДПРИЯТИЙ ДЛЯ СТРОИТЕЛЬСТВА НА
ПРОСАДОЧНЫХ ГРУНТАХ И НА ПОДРАБАТЫВАЕМЫХ ТЕРРИТОРИЯХ

ВЫПУСК 0-1

УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ ИЗДЕЛИЙ

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ

РАЗРАБОТАНЫ
КИЕВЗНИИЭП

ЗАМ. ДИРЕКТОРА *А. Дмитриев* А. ДМИТРИЕВ
НАЧ. ОТДЕЛА *В. Шевченко* В. ШЕВЧЕНКО
ГЛ. ИНЖ. ПРОЕКТА *В. Ничипоренко* В. НИЧИПОРЕНКО

ЦНИИЭП ТОРГОВО-БЫТОВЫХ ЗДАНИЙ
И ТУРИСТСКИХ КОМПЛЕКСОВ

ДИРЕКТОР ИН-ТА *В. Лепский* В. ЛЕПСКИЙ
НАЧ. ОТДЕЛА *Б. Волынский* Б. ВОЛЫНСКИЙ
ГЛ. ИНЖ. ПРОЕКТА *С. Шац* С. ШАЦ

ИНВ. № 9144/1
УТВЕРЖДЕНЫ И ВВЕДЕНЫ В ДЕЙСТВИЕ
С 1 НОЯБРЯ 1985 Г. ГОССТРОЕМ СССР
ПРОТОКОЛ ОТ 30 ИЮЛЯ 1985 Г. № АЧ-30

ОБОЗНАЧЕНИЕ	НАИМЕНОВАНИЕ	СТР.
I.020.I-ЗПВ.0-I 01ПЗ	ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА	3
I.020.I-ЗПВ.0-I 02ПЗ	НОМЕНКЛАТУРА ИЗДЕЛИЙ СЕРИИ	10
I.020.I-ЗПВ.0-I 03ПЗ	РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ КАРКАСНО-ПАНЕЛЬНЫХ ЗДАНИЙ НА ПРОСАДОЧНЫХ ГРУНТАХ И НА ПОДРАБАТЫВАЕМЫХ ТЕРРИТОРИЯХ	18
I.020.I-ЗПВ.0-I 04ПЗ	КОМПОНОВКА КАРКАСА МНОГОЭТАЖНЫХ ЗДАНИЙ	25
I.020.I-ЗПВ.0-I 05ПЗ	МОНТАЖНЫЕ СХЕМЫ КОЛОНН СЕЧЕНИЕМ 300x300 ММ	27
I.020.I-ЗПВ.0-I 06ПЗ	КОНСТРУКТИВНАЯ СХЕМА ЗДАНИЙ С ФУНДАМЕНТНЫМИ СВЯЗЯМИ-РАСПОРКАМИ	30
I.020.I-ЗПВ.0-I 07ПЗ	ПРИМЕРЫ УСТАНОВКИ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ СЕТОК В СБОРНЫХ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫХ ФУНДАМЕНТАХ	35
I.020.I-ЗПВ.0-I 08ПЗ	СБОРНЫЙ ВАРИАНТ КОНСТРУКТИВНОГО РЕШЕНИЯ ФУНДАМЕНТНО-ПОДВАЛЬНОЙ ЧАСТИ ЗДАНИЙ	37
I.020.I-ЗПВ.0-I 09ПЗ	СХЕМЫ КОМПОНОВКИ ДИАФРАГМ ЖЕСТКОСТИ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНОГО ВАРИАНТА ДЛЯ РАЗЛИЧНЫХ ВЫСОТ ПОДВАЛОВ И ПРОЛЕТОВ	49
I.020.I-ЗПВ.0-I 10ПЗ	ПРИМЕРЫ СХЕМ КОМПОНОВКИ ОБВЯЗОЧНЫХ БАЛОК НУЛЕВОГО ЦИКЛА ДЛЯ РАЗЛИЧНЫХ ДЛИН ОТСЕКОВ	55
I.020.I-ЗПВ.0-I 11ПЗ	СБОРНО-МОНОЛИТНЫЙ И МОНОЛИТНЫЙ ВАРИАНТЫ КОНСТРУКТИВНЫХ РЕШЕНИЙ ФУНДАМЕНТНО-ПОДВАЛЬНОЙ ЧАСТИ ЗДАНИЙ	57
1.020.1 ЗПВ.0-1 0000		
НАЧ.ОТД.	<i>Шевченко</i>	<i>16.01</i>
Н.КОНТР.	<i>Ревдов</i>	<i>19.02</i>
ГЛ.СПЕЦ.	<i>Ничипоренко</i>	<i>08.04</i>
ПРОВЕРИЛ		
РАЗРАБ		
СОДЕРЖАНИЕ		
ГОСГРАЖДАНСТРОЙ КиевЗНИИЭП		

ОБОЗНАЧЕНИЕ	НАИМЕНОВАНИЕ	СТР.
I.020.I-ЗПВ.0-I 12ПЗ	СХЕМЫ КОМПОНОВКИ ДИАФРАГМ ЖЕСТКОСТИ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНО-МОНОЛИТНОГО ВАРИАНТА ДЛЯ РАЗЛИЧНЫХ ВЫСОТ ПОДВАЛОВ И ПРОЛЕТОВ	75
I.020.I-ЗПВ.0-I 13ПЗ	ПРИМЕРЫ РАСПОЛОЖЕНИЯ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ В КОНСТРУКЦИЯХ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНОГО ВАРИАНТА	79
I.020.I-ЗПВ.0-I 14ПЗ	ПРИМЕРЫ РАСПОЛОЖЕНИЯ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ В КОНСТРУКЦИЯХ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНО-МОНОЛИТНОГО ВАРИАНТА	83
I.020.I-ЗПВ.0-I 15ПЗ	УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ КОНСТРУКЦИЙ, ВОЗВОДИМЫХ В ЗИМНЕЕ ВРЕМЯ	84
1.020.1-ЗПВ.0-1-0000		
ИНВ. № ПОДЛ.	ПОДЛ. И ДАТА	ВЗН. ИНВ. №
СОДЕРЖАНИЕ		
ГОСГРАЖДАНСТРОЙ КиевЗНИИЭП		

9144/1
2

1. ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ

1.1. Сборные железобетонные промышленные изделия серии 1.020.1-3пв дополняют конструкции серии 1.020-1/83 и предназначены для применения в строительстве многоэтажных общественных зданий, производственных и вспомогательных зданий промышленных предприятий на территориях с просадочными грунтами II типа по просадочности с величиной максимальной просадки от собственного веса $S_{пр.гр.}^m \leq 100\text{см}$ и на подрабатываемых территориях как с пологим (территории II - IV групп) так и крутым (территории II,к - IV,к групп) залеганием угольных пластов.

1.2. Изделия серии применяются при строительстве зданий в сложных инженерно-геологических условиях на площадках с неагрессивной средой, возводимых в I - IV районах СССР по весу снегового покрова и по скоростному напору ветра согласно главе СНиП II-6-74 "Нагрузки и воздействия. Нормы проектирования".

1.3. Мероприятия по защите конструкций, закладных и соединительных изделий от коррозии в зависимости от условий эксплуатации должны приводиться в конкретных проектах согласно требованиям СНиП II-28-73* "Защита строительных конструкций от коррозии".

1.4. Перечень выпусков, входящих в состав серии 1.020.1-3пв, приведен в выпуске 0-0 "Состав серии. Общие указания. Номенклатура изделий".

1.5. При ссылке на документы настоящего выпуска условно опущены обозначения номера серии и выпуска.

2. ПАРАМЕТРЫ ЗДАНИЙ

2.1. Номенклатура изделий серии 1.020.1-3пв совместно с номенклатурой серии 1.020-1/83 позволяет решать здания с габаритными схемами, параметры которых по сеткам колонн и высотам этажей приведены в таблице 1.

Сетка колонн определяется расстоянием между разбивочными осями, а высота этажа - до пола смежных по высоте здания этажей (толщина конструкций пола принята 100 мм).

Таблица 1

Шаг колонн в направлении ригелей (пролет) м	Шаг колонн в направлении плит, м							
	При колоннах сечением 400x400 мм				При колоннах сечением 300x300 мм			
	3,0	6,0	7,2	9,0	3,0	6,0	7,2	9,0
3,0	●	●	○	○	○	○	○	○
6,0	●	●	○	○	○	○	○	○
7,2	○	○	○	○	○	○	○	-

Условные обозначения:

высоты этажей (м)

● - 2,8; 3,3; 3,6; 4,2; 4,8

○ - 2,8; 3,3; 3,6; 4,2

2.2. Номенклатура изделий предусматривает решение зданий с полами по грунту и с подвалами (техническими подпольями). Конструктивные схемы зданий приведены в документах выпуска.

Габаритные схемы зданий по их этажности характеризуются монтажными схемами колонн, приведенными в документах настоящего выпуска и выпуска 0-1 серии 1.020-1/83.

9144,1

3

1.020.1-3пв.0-1 01пз

лист

2

РЕЗЬМО
 ОПЕРАТОР
 ТПП КОРТ
 ЭПВЦ
 КиевЗНИИЭП

ВЛАС. ИВН №
 ПОДП. И ДАТА
 ИВН. № ПОДП

1.020.1-3пв.0-1 01пз					
НАЧ.ОТД.	Шевченко	ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
Н.КОНТР.	Ребров		Р	1	14
ГЛ.СПЕЦ.	Личипоренко		ГОСГРАЖДАНСТРОЙ		
ПРОВЕРИЛ			КиевЗНИИЭП		
РАЗРАБ					

3. НАГРУЗКИ

3.1. Конструкции серии I.020.I-3пв дополняют конструкции каркаса серии I.020-I/83 и рассчитаны на восприятие вертикальных и горизонтальных нагрузок и дополнительных усилий, вызванных неравномерными вертикальными оседаниями и горизонтальными перемещениями грунтов основания.

Снеговые и ветровые нагрузки приняты в соответствии с главой СНиП II-6-74.

Величины неравномерных деформаций оснований приняты по СНиП 2.02.01-83 и СНиП II-8-78.

3.2. Расчетные равномерно распределенные нагрузки на один квадратный метр перекрытий (без учета собственного веса многопустотных плит перекрытий) приняты равными: 400, 500, 600, 800, 1250 и 1600 кгс/м² (3,92; 4,9; 5,88; 7,85; 12,26 и 15,69 кПа).

Значения постоянных, временных, длительных и кратковременных расчетных и нормативных нагрузок на перекрытие приведены в выпусках I - 6 серии I.04I.I-2.

Максимальные расчетные равномерно распределенные нагрузки на перекрытие для различных сеток колонн приведены в таблице 2. Эти нагрузки определены исходя из максимальной несущей способности ригеля соответствующего пролета и округлены в соответствии с приведенным выше рядом нагрузок.

1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ ЛИСТ
3

Таблица 2

Расчетные нагрузки на перекрытие в кгс/м ² (без учета собственного веса плит)						
Шаг колонн в направлении ригелей (пролет м)	шаг колонн в направлении плит, м					
	при колоннах сеч.400x400			при колоннах сеч.300x300		
	6,0	7,2	9,0	6,0	7,2	9,0
3,0	1600	1250	800	1000	800	500
6,0	1600	1250	800	1000	800	500
7,2	800	600	400	800	600	400

4. ПРЕДЕЛЫ ОГНЕСТОЙКОСТИ КОНСТРУКЦИЙ

4.1. В соответствии с "Руководством по определению пределов огнестойкости конструкций, пределов распространения огня по конструкциям и групп возгораемости материалов" для сборных железобетонных изделий серии I.020.I-3пв приняты следующие пределы:

- стенные цокольные панели - 2,5 часа;
- колонны и обвязочные балки нулевого цикла - 2,5 часа;
- колонны сечением 300x300 - 2,0 часа;
- колонны сечением 400x400 - 2,5 часа;
- диафрагма жесткости нулевого цикла - 2,5 часа.

5. КОНСТРУКТИВНЫЕ РЕШЕНИЯ

5.1. Общие положения.

5.1.1. Каркас многоэтажных зданий с использованием конструкций серии I.020-I/83 и серии I.020.I-3пв решен по связевой схеме с шарнирным сопряжением ригелей с колоннами. Пространственная устой-

3144/4

1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ ЛИСТ
4

РЕЗЬБА
 ОПЕРАТОР ТПП КОРТ
 ЭПВЦ КвезИНИЭП
 ИМВ. № ПОДЛ ПОДЛ. И ДАТА
 ВЗЛМ. ИМВ №

чивость зданий обеспечивается системой вертикальных устоев, объединенных горизонтальными дисками перекрытий. Вертикальными устоями служат связевые панели, образуемые сборными железобетонными диафрагмами жесткости, соединенными с примыкающими колоннами.

5.2. Характеристика конструктивных схем.

5.2.1. Для строительства каркасно-панельных зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях рекомендуется две конструктивные схемы.

5.2.2. Первая конструктивная схема с фундаментными связями-распорками применима, в основном, в условиях горных выработок с пологим залеганием угольных пластов. Конструктивные решения каркаса при этом принимаются по серии I.020-I/83 с использованием дополнительных изделий - связей-распорок и фундаментов по вып. I-I серии I.020.I-3пр

Расчет по прочности связей-распорок производится на центральное сжатие или растяжение. При этом значение коэффициента продольного изгиба принимается равным единице.

Усилия сжатия или растяжения в связях-распорках определяются по формулам "Руководства по расчету и проектированию зданий и сооружений на подрабатываемых территориях".

Связи-распорки устраиваются между отдельными фундаментами для уменьшения влияния горизонтальных деформаций грунта на напряженно-деформированное состояние элементов каркаса.

Фундаменты в данной схеме принимаются по выпуску I-I с установкой в них закладных сеток для соединения со связями-распорками.

Фундаменты устанавливаются на фундаментную монолитную или сборную железобетонную плиту. Размеры плиты и армирование определяются при проектировании конкретного объекта.

1.020.1-ЗПВ.0-1 01ПЗ

ЛИСТ
5

ЭПВЦ
Киевский

ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ

ИВ. № ПОДЛ. ПОДЛ. И ДАТА ВЗНА. ИВ. №

Для уменьшения усилий в связях-распорках между подошвой фундамента и плитой выполняется шов скольжения. Плоскость шва скольжения должна быть тщательно выровнена. Отклонения размера шва по вертикали допускается не более 5 мм на 1 м длины шва. Конструкция шва скольжения принимается по СНиП П-8-78.

Щернирность соединений связей-распорок с фундаментами достигается за счет соединения ванной сваркой выпусков рабочей арматуры связей с выпусками сеток из фундаментов. Для обеспечения работы связей на центрально направленные усилия (сжатие или растяжение) под подошвой связи-распорки выполняют подготовку из легкосжимаемого материала.

5.2.3. Вторая конструктивная схема предусматривает применение жестких фундаментно-подвальных конструкций.

Жесткая фундаментно-подвальная часть предназначена для восприятия дополнительных усилий от вертикальных и горизонтальных смещений основания, снижения влияния неравномерностей осадок на надземную часть здания до уровня обычных условий. Конструктивные решения жесткой подвальной части здания приведены в трех вариантах: сборном, сборно-монолитном и монолитном.

Сборный вариант комплектуется из диафрагм жесткости, обвязочных балок и колонн нулевого цикла. Элементы обвязочных поясов приняты сечением 400x400 мм. Все стыки обвязочных поясов выполняются путем ванной сварки выпусков рабочей арматуры с последующим омоноличиванием. Диафрагмы жесткости между собой, с колоннами и обвязочными балками нулевого цикла соединяются сваркой закладных изделий аналогично соединениям диафрагм и диафрагм с колоннами в серии I.020-I/83.

Сборно-монолитный вариант комплектуется из сборных элементов диафрагм жесткости нулевого цикла и монолитных нижнего и верхнего

9144/1

5

1.020.1-ЗПВ.0-1 01ПЗ

ЛИСТ
6

ЭПВЦ
К.И.С.З.И.И.Э.П.
ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ

обязочных поясов. Диафрагмы жесткости имеют по контуру арматурные выпуски, с помощью которых они соединяются между собой и с поясами. Ширина верхнего обязочного пояса может быть принята 300 или 600 мм. Высота пояса - 230 мм.

Сечения нижних обязочных поясов в продольном и поперечном направлениях назначаются по расчету при проектировании конкретного объекта.

В качестве 3-го варианта предлагается монолитная железобетонная конструкция фундаментно-подвальной части, высота которой, сечения элементов и армирование назначаются по расчету.

При конструктивных решениях по второй схеме номенклатура изделий предусматривает устройство в зданиях технического подполья высотой 2,0 м и подвалов высотой 2,8 (только для сборно-монолитного варианта) 3,3; 3,6 и 4,2 м. При этом для стен технического подполья и подвалов предусматривается применение цокольных панелей по выпуску I-2 или в конкретных проектах должны быть предусмотрены специальные решения.

Фундаменты здания принимаются сборными ленточными по серии I.II2-5 или ленточными монолитными.

Подбор фундаментов производится согласно требованиям СНиП 2.02.01-83 "Основания зданий и сооружений" и СНиП П-6-74 "Нагрузки и воздействия".

Перекрытие над подвальной частью собирается из многопустотных плит по серии I.04I.I-2.

При этом все плиты связываются между собой с использованием подвальных петель.

Надземная часть здания проектируется как для обычных условий с применением изделий серии I.020-I/83, за исключением колонн сече-

1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ
ЛИСТ
7

ЭПВЦ
К.И.С.З.И.И.Э.П.
ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ

Федько

нием 300x300 мм, нижних и бесстыковых колонн сечением 400x400 мм, которые принимаются по серии I.020.I-3пв.

Узел опирания колонны на фундаментно-подвальную часть принят шарнирно-неподвижным для того, чтобы исключить появление изгибающих моментов в колоннах каркаса от деформаций изгиба подвальной части.

Колонны надземной части здания разработаны сечением 300x300 мм и 400x400 мм (нижние и бесстыковые). Для зданий с пролетом 3,0; 6,0 и 7,2 м предусмотрено применение ригелей высотой 450 мм.

Узлы сопряжения элементов каркаса приведены в выпуске 6-I серии I.020-I/83 и в выпуске 6-I серии I.020.I-3пв.

5.2.4. Лестничные клетки вне зависимости от габаритных и конструктивных схем здания размещаются в модуле 3x6 м. Схемы лестничных клеток для различных высот этажей и высот подвалов приведены в выпуске 0-I серии I.020-I/83 и выпуске 0-I серии I.020.I-3пв.

5.2.5. При проектировании зданий с изделиями каркаса серии I.020-I/83 и серии I.020.I-3пв предусматривается применение: многопустотных плит перекрытий по серии I.04I.I-2 стеновых панелей по серии I.030.I-I лестничных маршей, площадок, проступей и ограждений по серии I.050.I-2 вентиляционных блоков по серии I.034.I-I.

Примеры расположения элементов каркаса зданий с маркировкой узлов приведены в выпуске 0-I серии I.020-I/83 и выпуске 0-I серии I.020.I-3пв.

Разработанные конструктивные решения позволяют применять в качестве элементов перекрытий ребристые плиты по серии I.042-I (см. указания выпуска 0-2 серии I.020-I/83).

9144/1
1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ

5.3. Обеспечение пространственной устойчивости зданий и конструктивные требования по обеспечению устойчивости каркаса в процессе возведения зданий.

5.3.1. В связи с тем, что каркас серии I.020-I/83 является связевым каркасом, пространственная устойчивость здания обеспечивается совместной работой системы вертикальных устоев (диафрагм жесткости) и горизонтальных дисков перекрытий.

Особо важное значение для обеспечения пространственной устойчивости здания, как в процессе монтажа, так и в процессе эксплуатации, имеют диски перекрытия.

При устройстве перекрытий из многопустотных плит его работа в качестве диска обеспечивается за счет приварки ригелей к консолям колонн, сварки связевых панелей между собой и ригелями, а также за счет тщательного замоноличивания шпонок и швов между всеми элементами перекрытия.

Количество элементов жесткости и прочность диска перекрытия определяются расчетом.

5.3.2. При обеспечении пространственной устойчивости зданий с помощью диафрагм жесткости последние следует расставлять в обоих направлениях.

Диафрагмы жесткости устанавливаются в пролете между колоннами и соединяются между собой и колоннами путем сварки закладных изделий, расположенных по вертикальным граням.

Примеры компоновки диафрагм для разных пролетов приведены в выпуске 0-I серии I.020-I/83.

Число диафрагм жесткости, устанавливаемых в одном деформационном блоке, должно быть не менее трех. При этом геометрические оси диафрагм не должны пересекаться в одной точке.

Диафрагмы жесткости устанавливаются на всю высоту здания.

980680
ОПЕРАТОР
ТПП КОРТ
ЭПВЦ
Киевский

ИНВ. № ПОДП
ПОДП. И ДАТА
ВЗАМ. ИНВ. №

1.020.1-ЗПВ.0-1 01ПЗ
ЛИСТ
9

При первой конструктивной схеме зданий, диафрагмы жесткости устанавливаются на ленточный монолитный фундамент, который рассчитывается на усилия, возникающие при перемещениях грунтов основания.

При второй конструктивной схеме зданий, диафрагмы жесткости устанавливаются на верхний обвязочный пояс фундаментно-подвальной части здания.

Горизонтальный стык между диафрагмами жесткости и ленточным фундаментом или верхним обвязочным поясом принимается таким же, как горизонтальный стык между диафрагмами жесткости в остальных этажах.

Здания могут проектироваться с поперечным и продольным расположением ригеля. Конструкции элементов каркаса с высотой ригеля $h_p = 450$ мм, предусматривают возможность компоновки как прямоугольных, так и более сложных в плане зданий.

Схемы компоновки элементов каркаса надземной части зданий приведены в выпуске 0-I серии I.020-I/83.

Схемы компоновки элементов каркаса подземной части зданий (для первой и второй конструктивных схем) приведены в документах 06ПЗ, 07ПЗ - 12ПЗ.

5.3.3. В процессе возведения зданий устойчивость каркаса во многом зависит от качества исполнения принятых решений. Заделка бетоном и раствором швов и стыков в сопряжениях элементов каркаса, в таких как стыки колонн, горизонтальный стык диафрагм жесткости, вертикальный шов между диафрагмами жесткости, а также шов между диафрагмой жесткости и колонной, который носит расчетный характер и поэтому должен выполняться со всей тщательностью и качественно.

В проектах конкретных зданий должны приводиться требования по строгому соблюдению проектных решений, а также по осуществлению конструктивных мероприятий по обеспечению жесткости и прочности

9144/1
7

1.020.1-ЗПВ.0-1 01ПЗ
ЛИСТ
10

дисков перекрытий (обязательное наличие шпонок на боковых гранях плит, указания о тщательном замоноличивании швов между элементами перекрытий с предварительной их очисткой).

В проекте производства работ необходимо решить вопросы устойчивости каркаса в процессе монтажа, а также предусмотреть применение монтажного оснащения (групповые или одиночные кондукторы, инвентарные связи и струбцины и т.д.) и характер их применения.

При производстве работ в зимнее время необходимо предусматривать мероприятия по обеспечению проектной прочности раствора и бетона в соединениях сборных и сборно-монолитных конструкций с применением электропрогрева, химических добавок и прочее.

При монтаже конструкций каркаса в первую очередь должны быть выполнены работы по возведению подземной части здания.

При установке колонн на конструкции фундаментно-подвальной части (вторая конструктивная схема зданий), временное закрепление колонн производят при помощи сварки закладных изделий.

При обеспечении общей устойчивости каркаса диафрагмами жесткости порядок монтажа конструкций определяется необходимостью вовлечения в работу диафрагм верхнего монтируемого этажа.

Монтаж колонн вышерасположаемого яруса производится после полной сборки и омоноличивания перекрытий нижерасположенных этажей. Омоноличивание стыков колонн может производиться одновременно с выполнением работ по устройству первого (над стыком) перекрытия. После сборки этого перекрытия одновременно с выполнением работ по его омоноличиванию могут выполняться работы по монтажу следующего перекрытия. При ведении опережающего (на один этаж) монтажа прочность нижерасположенного диска, связывающего воедино диафрагмы жесткости, обеспечивается соединениями связей плит с элементами каркаса.

1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ

ЛИСТ

11

ИНВ. № ПОДЛ
ПОДП. И ДАТА
ВЗАМ. ИНВ. №

ЭПВЦ
КиевНИИЭПОПЕРАТОР
ТПП КОРТ

Рейдго

Монтаж плит должен производиться в следующем порядке: в первую очередь должны устанавливаться и закрепляться с помощью сварки межколонные плиты, затем устанавливаются рядовые плиты и производится тщательное замоноличивание собранного перекрытия.

5.4. Область применения конструктивных решений и указания по разработке типовых проектов.

5.4.1. Унифицированные железобетонные конструкции серии 1.020.1-3пв дополняют конструкции серии 1.020-1/83 и предназначены для применения в проектировании каркаса многоэтажных зданий для строительства на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

5.4.2. С целью повышения надежности и экономичности проектов по расходу основных строительных материалов типовые проекты зданий с применением изделий по настоящей серии разрабатываются для различных условий строительства, с вариантами фундаментно-подвальной части в зависимости от степени сложности инженерно-геологических и горно-геологических условий.

5.4.3. Выбор конструктивного решения для строительства каркасно-панельных зданий в сложных инженерно-геологических условиях производится при разработке конкретного проекта на основе технико-экономического анализа с учетом величин неравномерной (ожидаемой) деформации грунтов основания, конструктивных особенностей здания, условий эксплуатации, взаимосвязи с соседними зданиями и коммуникациями, производственных возможностей строительной организации и т.п.

Принятый вариант решения должен соответствовать требованиям прочности и обеспечивать нормальную эксплуатацию здания.

Область применения вариантов устанавливается в соответствии с действующими нормативными документами и определяется по расчету,

1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ

ЛИСТ

12

исходя из действующих расчетных усилий и возможности унификации конструкций надземной части здания.

Подробные указания по привязке типовых проектов приведены в "Методических рекомендациях по проектированию конструкций каркасно-панельных зданий общественного назначения на просадочных грунтах" (КиевЗНИИЭП, Киев, 1984 г.).

5.4.4. Область применения конструктивной схемы здания со связями-распорками определяется требованиями расчета по несущей способности и пригодности к нормальной эксплуатации.

В таблице 3 приведены предельные длины зданий (отсеков) для подрабатываемых территорий II - IV групп территорий.

Таблица 3

Шаг колонн	Г р у п п а т е р р и т о р и й		
	II	III	IV
6,0	18	36	54
7,2	14,4	36	57,6
9,0	18	36	54
12,0	24	36	60

В остальных случаях рекомендуется переходить на применение жесткой фундаментно-подвальной части зданий. Указания по расчету зданий по второй схеме конструктивных решений приведены в выпуске 0-2 "Указания по расчету конструкций нулевого цикла".

Конфигурация здания ^{в плане} должна обеспечивать возможность его разрезки деформационными швами на отдельные отсеки прямоугольной формы.

Расстояния между деформационными швами должны приниматься не более 30 м. С целью снижения расхода стали рекомендуется принимать длины отсеков в пределах 18 - 24 м.

1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ

ЛИСТ
13

Увеличение длины отсеков должно быть оправдано расчетом и экспериментальной проверкой в натуральных условиях.

5.4.5. Разработанные конструктивные решения распространяются на проектирование каркасно-панельных зданий высотой I - 5 этажей на территориях с просадочными грунтами II типа по просадочности с величиной максимальной просадки от собственного веса $S_{пр.гр.}^M \leq 100$ см и на подрабатываемых территориях как с пологим (территории II - IV групп) так и крутым (территории II,к - IV,к групп) залеганием угольных пластов.

Принятые конструктивные решения допускают проектирование зданий высотой до 9 этажей для экспериментального строительства.

5.4.6. В необходимых случаях, для параметров деформаций поверхности, при которых возможно возникновение сверхнормативных наклонов отсеков, в проектах конкретных зданий должна предусматриваться установка инвентарных выравнивающих устройств.

1.020.1-3ПВ.0-1 01ПЗ

ЛИСТ
14

РЕДАКТОР
 ОПЕРАТОР
 ТПП КОРТ
 ЭПВЦ
 КиевЗНИИЭП

ИВН. № ПОДЛ
 ПОДП. И ДАТА
 ВЗАМ. ИВН. №

3444,1

9

І. НОМЕНКЛАТУРА ИЗДЕЛИЙ СЕРИИ

Номенклатура изделий серии І.020.І-3пв включает связи-распорки, фундаменты, цокольные панели наружных стен, колонны и обвязочные балки нулевого цикла, диафрагмы жесткости нулевого цикла, колонны сечением 300x300 мм и 400x400 мм, которые дополняют конструкции серии І.020-І/83 при строительстве каркасно-панельных зданий в сложных инженерно-геологических условиях.

І.І. Связи-распорки фундаментов.

І.І.І. Номенклатура изделий включает связи-распорки шести типов по длине - сечением 300x200 мм для зданий с шагом колонн 3,0; 4,5; 6,0 и 7,2 м и сечением 300x300 мм для зданий с шагом колонн 9,0 и 12,0 м. Каждый тип заармирован на шесть несущих способностей.

Несущая способность определяется несущей способностью связей-распорок на растяжение.

Марка тяжелого бетона принята М200.

Связи-распорки относятся к конструкциям III категории требований по трещиностойкости.

І.І.2. Маркировка изделий выполнена в соответствии с ГОСТ 23009-78 "Конструкции и изделия бетонные и железобетонные сборные. Условные обозначения марок".

Марка содержит значения основных характеристик связей-распорок и состоит из буквенно-цифровых групп.

Группа букв означает:

СР - связь-распорка фундаментов.

Первая группа цифр обозначает габариты (длина, высота) изделия в дециметрах.

Цифры второй группы, записанной через дефис, соответствует несущей способности связи-распорки в десятках тонн.

Третья группа ПВ указывает на применение изделий, предназначенных для строительства на подрабатываемых территориях.

Пример маркировки:

СР 42.2-9-ПВ

СР - связь-распорка фундаментов

42 - длиной 4200 мм

2 - сечением 300x200 (h) мм

9 - несущая способность 90,5 тс

ПВ - для строительства зданий на подрабатываемых территориях.

индекс в марке	2	4	7	9	II	І4
несущая способность, тс	22,6	35,3	69,3	90,5	II4,5	І4І,3

І.2. Панели стеновые цокольные.

І.2.І. Панели запроектированы из легкого бетона на пористых заполнителях марки по прочности на сжатие М100 с плотностью в высушенном состоянии в пределах І200 - І300 кг/м³.

Цокольные панели имеют наружный отделочный слой толщиной 30 мм из раствора марки по прочности на сжатие М100 с объемной массой І800 кг/м³.

Номенклатура изделий включает рядовые цокольные панели и цокольные панели наружного угла толщиной 250 и 350 мм высотой 2285, 3085, 3585, 3885 и 4485 мм.

І.2.2. Маркировка изделий выполнена в соответствии с требованиями ГОСТ 23009-78 "Конструкции и изделия бетонные и железобетонные

9144/4 10

І.020.І-3пв.0-1 02ПЗ

НОМЕНКЛАТУРА
ИЗДЕЛИЙ СЕРИИ

СТАДИЯ Р ЛИСТ ЛИСТОВ
1 16
ГОСГРАЖДАНСТРОЙ
КиевЗНИИЭП

НАЧ.ОТД.	Шевченко	
Н.КОНТР.	Редько	
ГЛ.СПЕЦ.	Ничипоренко	
ПРОВЕРИЛ	Ничипоренко	
РАЗРАБ	Редько	

ИНВ. № ПОДП
ПОДП. И ДАТА
ВЗЛМ. ИНВ. №

ЭПВЦ
КиевЗНИИЭП
ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ
Редько

І.020.І-3пв.0-1 02ПЗ

ЛИС
2

сборные. Условные обозначения марок". Марка содержит обозначения основных характеристик панели и состоит из буквенно-цифровых групп, разделенных между собой дефисом.

Первая группа означает наименование панели и ее габаритные размеры (длину, высоту, толщину) в дециметрах (в сантиметрах - для угловых панелей)

ПСЦ - панель стеновая цокольная.

Вторая группа обозначает вид бетона.

Л - легкий бетон на пористых заполнителях.

Третья группа ПВ указывает на применение изделий, предназначенных для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

Пример маркировки:

ПСЦ 30.23.2,5-Л-ПВ - панель рядовая длиной 2980 мм, высотой 2285 мм, толщиной 250 мм, из легкого бетона на пористых заполнителях, предназначенная для строительства каркасно-панельных зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

1.3. Колонны и обвязочные балки нулевого цикла для сборного варианта.

1.3.1. Колонны и обвязочные балки запроектированы сечением 400x400 мм из тяжелого бетона марки 300.

Номенклатура изделий включает колонны для высоты технического подполья 2,0 м и высоты подвалов 3,3; 3,6 и 4,2 м, а также продольные обвязочные балки для зданий (отсеков) длиной до 30 м и поперечные обвязочные балки для пролетов 3,0; 6,0 и 7,2 м.

1.3.2. Маркировка изделий выполнена в соответствии с ГОСТ 23009-78 "Конструкции и изделия бетонные и железобетонные сборные. Условные обозначения марок".

Марка состоит из буквенно-цифровых групп. Первая группа букв (буква) означает наименование изделия:

1.020.1-3ПВ.0-1 02П3

ЛИСТ
3

ЭПВЦ
КиевЗНИИЭП
ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ
Ред. 1.0
5/11

К - колонна;

БО - балка обвязочная;

БЛО - балка обвязочная лестничная.

Первая группа цифр обозначает:

для колонн - индекс сечения колонны 400x400 мм и высоту подвала (подполья) в дециметрах;

для обвязочных балок - длину балки в дециметрах и индекс сечения балки 400x400 мм.

Цифры второй группы (только для обвязочных балок БО), записанной через дефис, обозначают тип армирования сечения балки данного типоразмера.

Третья группа ПВ указывает на применение изделий, предназначенных для строительства на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

Примеры маркировки:

К 4.33-ПВ

К - колонна

4 - сечением 400x400 мм

33 - для подвала высотой 3,3 метра

ПВ - для строительства на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях;

БО 97.4-3-ПВ

БО - балка обвязочная

97 - длиной 9700 мм (по бетону)

4 - сечением 400x400 мм

3 - тип армирования балки

ПВ - для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 02П3

ЛИСТ
4

КиевЗНИИЭП | ІПН КОРТ

І.3.3. Номенклатура колонн и обвязочных балок не предусматривает закладных изделий для крепления диафрагмы жесткости нулевого цикла, цокольных панелей и колонн надземной части. Для крепления этих конструкций требуется установка дополнительных закладных изделий. Примеры расположения дополнительных закладных изделий в диафрагмах жесткости, обвязочных балках и колоннах нулевого цикла для сборного варианта приведены в документе ІЗПЗ.

Наличие дополнительных закладных изделий отражается цифровым индексом в конце марки.

Например: БО 97.4-3 -ІВІ

І.4. Колонны каркаса.

Колонны разработаны сечением 300x300 и 400x400 мм.

І.4.І. Номенклатура колонн сечением 300x300 мм включает в себя две группы изделий:

1. бесстыковые колонны на всю высоту здания;
2. колонны, стыкуемые между собой по высоте здания.

Бесстыковые колонны предусмотрены для зданий с высотами этажей 2,8; 3,3; 3,6 и 4,2 м.

Для высоты этажа 2,8 м приняты двух, трех и четырехэтажные колонны, при этом предусмотрены специальные колонны с высотой первого этажа 3,3 м.

Для высоты этажа 3,3 м приняты одно, двух, трех и четырехэтажные колонны, предусмотрены специальные колонны с высотой первого этажа 4,2 м, а также четырехэтажная колонна с верхним (техническим) этажом 2,8 м.

Для высоты этажа 3,6 м - одно, двух и трехэтажные колонны.

Для высоты этажа 4,2 м - одно и двухэтажные колонны.

Ко второй группе относятся колонны одноэтажной разрезки для зданий с высотой этажа 3,3 м. Одноэтажные колонны предусмотрены

І.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ
5

ИНВ. № ПОДЛ
ПОДП. И ДАТА
ВЛАД. ИНВ. №

ЭПВП
КиевЗНИИЭП

ОПЕРАТОР
ТІПН КОРТ

Ред. 10
26.5

для установки в верхних этажах зданий. Для сопряжения с верхними колоннами предусмотрена четырехэтажная нижняя колонна. Эти колонны отличаются от аналогичных бесстыковых колонн наличием закладного изделия в виде стального листа размером 300x300 мм, устанавливаемого в верхнем торце колонны.

В зависимости от расчетных нагрузок на перекрытие предусмотрены два варианта армирования стволов колонн с высотой этажа 3,3 м. Эти варианты армирования соответствуют расчетным усилиям, возникающим в колоннах при действии сосредоточенных сил на их консолях, равных 2І и 28 тс.

Монтажные схемы колонн для второй конструктивной схемы зданий приведены в документе 05ПЗ. При проектировании зданий с каркасом серии І.020.І-3пв (при нагрузках, не выше предусмотренных в серии) никаких проверочных расчетов колонн не требуется. В случае, если при применении колонн возникает необходимость их нагружения нагрузками, отличными от принятых в серии, необходимо произвести расчет прочности колонн.

При этом могут быть использованы данные, приведенные в таблицах документов ІПЗ, І2ПЗ выпуска 0-І серии І.020-І/83.

І.4.2. Номенклатура колонн сечением 400x400 мм включает в себя нижние стыковые колонны (устанавливаемые в нижних этажах здания) и бесстыковые колонны (устанавливаемые на всю высоту здания).

При этом средние и верхние стыковые колонны принимаются по серии І.020-І/83.

Номенклатурой предусмотрены колонны для зданий с высотами этажей 2,8; 3,3; 3,6; 3,6(4,8) и 4,2 м (размеры в скобках только для первого этажа).

Бесстыковые колонны предусмотрены для одно и двухэтажных зда-

9144/1

І.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ
6

ний с высотой этажа 3,6 м; для двухэтажных зданий с первым этажом 4,8 м и вторым-3,6 м; для двух и трехэтажных зданий с высотой этажа 4,2 м.

В зависимости от нагрузок на перекрытие, предусмотрены 2 типа конструкции консоли колонн для ригеля высотой 450 мм.

1 тип - консоль с несущей способностью 2I тс;

2 тип - консоль с несущей способностью 33 тс.

Монтажные схемы колонн сечением 400x400 мм аналогичны монтажным схемам колонн серии I.020-I/83 (см. докум. 05ПЗ-08ПЗ выпуска 0-I) при несущих способностях консолей колонн 1 и 2 типов. При этом, марки нижних и бесстыковых колонн серии I.020.I-3ПВ аналогичны маркам нижних и бесстыковых колонн серии I.020-I/83 за исключением буквенного индекса ПВ в третьей группе марки (например: марка колонны ЗКНД 4.33-2.3-ПВ соответствует марке колонны по серии I.020-I/83 ЗКНД 4.33-2.3). Отметка низа колонны для зданий с высотой ригеля 450 мм принята -0,100. Таблицы расчетных сечений и армирование колонн приведены в докум. I3ПЗ, I4ПЗ вып.0-I серии I.020-I/83.

1.4.3. В зависимости от местонахождения колонн в каркасе здания (при примыкании диафрагм жесткости, лестничных клеток и т.д.) применяются колонны двухконсольные, одноконсольные и бесконсольные.

Двухконсольные колонны устанавливаются по средним осям здания.

Одноконсольные колонны могут устанавливаться по средним осям, при одностороннем примыкании к ним диафрагм жесткости, установленных в плоскости ригелей, в лестничных клетках, а также по крайним осям здания.

Бесконсольные колонны устанавливаются по средним осям здания при двустороннем примыкании к ним диафрагм жесткости, расположенных в плоскости ригелей, а также по крайним осям, при примыкании к колоннам диафрагм жесткости, установленных в плоскости ригелей.

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ
7

ФЕДВКО
ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ
ЭПВЦ
КвезНИИЭП

ИНВ. № ПОДЛ
ПОДП. И ДАТА
ВЛАК. ИНВ №

1.4.4. Для колонн принята следующая маркировка:

I К (2) (3) (4) (5) (6) (7) (8) , где

К - изделие - колонна

- 1 - количество этажей в колонне
- 2 - тип колонны в зависимости от ее положения по высоте здания

Тип колонны	верхняя	нижняя	бесстыковая
Индекс марки	В	Н	—

- 3 - тип колонны в зависимости от наличия консолей

Тип колонны	двухконсольная	одноконсольная	бесконсольная
Индекс марки	Д	0	—

- 4 - тип колонны в зависимости от сечения колонны

Сечение колонны	300x300 мм	400x400 мм
Индекс марки	3	4

- 5 - высота этажа в дециметрах

- 6 - тип колонны по несущей способности консоли

Несущая способность консоли в тс	300x300 мм	2I	28
	400x400 мм	2I	33
Индекс марки	I		2

в марках бесконсольных колонн поз.6 отсутствует.

- 7 - обозначение типа армирования колонны (в пределах одного типоразмера)

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ
8

8 - группа ПВ указывает на применение колонн, предназначенных для строительства на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

Например: ЗКД 3.28-2.3-ПВ

- З - трехэтажная
- К - колонна
- Д - двухконсольная
- З - сечением 300x300 мм
- 28 - с высотой этажа 2,8 м
- 2 - несущая способность консоли 28 тс
- 3 - тип армирования данной колонны

ПВ - колонна, предназначенная для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях;

ЗКНД 4.33-1.3-ПВ

- З - трехэтажная
- К - колонна
- Н - нижняя
- Д - двухконсольная
- 4 - сечением 400x400 мм
- 33 - с высотой этажа 3,3 м
- 1 - несущая способность консоли 21 тс
- 3 - тип армирования данной колонны

ПВ - колонна, предназначенная для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях:

Отличительной особенностью маркировки колонн сечением 300x300 мм является отсутствие индекса в марках бесстыковых колонн. Это связано с тем, что для малоэтажных зданий, как правило, должны применяться бесстыковые колонны, положение которых в монтажной схеме здания однозначно определяется их геометрическими размерами.

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ
9

1.4.5. Для сопряжения колонн с элементами каркаса необходимо предусматривать дополнительные марки колонн, образуемые из основных постановкой в них дополнительных закладных изделий.

Дополнительные марки колонн могут включать в себя закладные изделия для крепления лестничных ригелей, диафрагм жесткости, стеновых панелей, связевых и пристенных торцевых плит и поворотных ригелей перекрытий.

При этом дополнительные марки колонн должны отличаться от основных наличием дополнительного цифрового индекса, устанавливаемого в конце марки.

Например: 4КНД 3.33-1.3-ПВ1

- 4 - четырехэтажная
- К - колонна
- Н - нижняя
- Д - двухконсольная
- З - сечением 300x300 мм
- 33 - с высотой этажа 3,3 м
- 1 - несущая способность консоли 21 тс
- 3 - тип армирования данной колонны

ПВ - колонна, предназначенная для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях

1 - наличие дополнительных закладных изделий.

Примеры расположения дополнительных закладных изделий в зависимости от их назначения с привязкой по высоте колонны приведены в документах 21ПЗ - 26ПЗ выпуска 0-1 серии 1.020-1/83.

Примеры установки дополнительных закладных изделий и способы их крепления к пространственному каркасу приведены в соответствующих выпусках альбомов колонн.

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ
10

В рабочих чертежах ^{конкретных} проектов должны быть приведены опалубочные чертежи колонн с расположением дополнительных закладных изделий.

При этом необходимо замаркировать узлы, по типу которых осуществляется крепление дополнительных закладных изделий на пространственном каркасе.

В рабочих чертежах конкретных проектов должны быть приведены также спецификации, учитывающие расход стали на дополнительные закладные изделия.

В тех случаях, когда по конструктивно-планировочным решениям конкретных проектов происходит совмещение закладных изделий или их анкеров, должны разрабатываться индивидуальные решения с применением типовых или индивидуальных закладных изделий в соответствии с усилениями, приведенными в докум. 27ПЗ, 28ПЗ вып. 0-1 серии 1.020-1/83

1.4.6. Применение колонн в зданиях с различной этажностью в зависимости от несущей способности осуществляется в соответствии с монтажными схемами, приведенными в настоящем выпуске для колонн 300x300 мм, а для колонн 400x400 мм - в докум. 05ПЗ-08ПЗ вып. 0-1 серии 1.020-1/83.

В соответствии с монтажными схемами марки крайних колонн подбираются в зависимости от нагрузки, приходящейся на колонну с покрытием. Максимальная величина реакции покрытия не должна превышать 2Г тс.

При подборе марки колонн диафрагменных рядов рекомендуется для одноконсольных колонн, устанавливаемых по средним осям, принимать тот же тип армирования, что и для двухконсольных колонн, аналогично, тип армирования бесконсольных колонн должен соответствовать типу армирования одноконсольных колонн, устанавливаемых по крайним рядам здания. Номенклатура колонн одноэтажной разрезки предусмотрена для сочетания с колоннами многоэтажной разрезки при необходи-

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ

11

ЭПВЦ
Киевский МЭП

ОПЕРАТОР
ТПП КОРТ

Редько

ИМЯ, № ПОДП ПОДП. И ДАТА ВЗАМ. ИМЯ И №

мости проектирования зданий с разными высотами этажей. В соответствии с этим при применении одноэтажных колонн для их подбора могут быть использованы данные монтажных схем колонн многоэтажной разрезки.

Пример составления монтажной схемы колонн многоэтажного здания приведен в выпуске 0-1 серии 1.020-1/83.

1.5. Диафрагмы жесткости нулевого цикла для сборно-монолитного варианта.

1.5.1. Номенклатура диафрагм жесткости включает в себя диафрагмы двухполочные, предназначенные для опирания на них плит перекрытий с двух сторон, и однополочные, предназначенные для опирания плит перекрытия с одной стороны. Диафрагмы жесткости запроектированы сплошные и с проемами для технического подполья высотой 2,0 м и подвалов высотой 2,8; 3,3; 3,6; 4,2 м.

По контуру диафрагмы жесткости имеют арматурные выпуски, предназначенные для сопряжения диафрагм между собой и с монолитными железобетонными поясами.

1.5.2. Маркировка диафрагм жесткости выполнена в соответствии с ГОСТ 23009-78 "Конструкции и изделия бетонные и железобетонные сборные. Условные обозначения марок". Марка содержит обозначения основных характеристик диафрагмы и состоит из буквенно-цифровых групп.

Первая группа обозначает тип конструкций:

2Д - диафрагма с двумя полками

1Д - диафрагма с одной полкой

2ДП, 1ДП - диафрагмы с проемами, расположенными по середине

2ДПК, 1ДПК - диафрагмы с проемами, расположенными с краю.

Группа цифр обозначает габариты (ширину, высоту) диафрагмы в де-

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ

12

циметрах.

Индексы Л и П характеризуют левое и правое расположение проемов в однополочных диафрагмах.

Группа букв ПВ указывает на применение изделий, предназначенных для строительства на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

Например: 2Д 26.30-ПВ - диафрагма жесткости нулевого цикла с двумя полками, беспроемная длиной 2560 мм, высотой 3040 мм, предназначенная для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях;

1ДПК 56.30Л-ПВ - диафрагма жесткости нулевого цикла с одной полкой, с проемом, расположенным с-краю (слева), длиной 5560 мм, высотой 3040, предназначенная для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

1.6. Диафрагмы жесткости нулевого цикла для сборного варианта.

1.6.1. Номенклатура диафрагм жесткости включает в себя двухполочные диафрагмы, предназначенные для опирания на них плит перекрытия с двух сторон, однополочные, предназначенные для опирания на них плит перекрытий с одной стороны и бесполочные, устанавливаемые в направлении, перпендикулярном укладываемым плитам перекрытий. Диафрагмы жесткости запроектированы сплошные и с проемами для технического подполья высотой 2,0 м и подвалов высотой 3,3; 3,6; 4,2 м.

По граням диафрагм предусмотрены закладные изделия, предназначенные для соединения диафрагм между собой, с колоннами и обвязочными балками нулевого цикла.

1.6.2. Маркировка диафрагм жесткости выполнена в соответствии с ГОСТ 23009-78 "Конструкции и изделия бетонные и железобетонные сборные. Условные обозначения марок". Марка содержит обозначения основных характеристик диафрагмы и состоит из буквенно-цифровых

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ

13

Федерация
ОПЕРАТОР
ТТП КОРТ
ЭПВЦ
КиевЭНИИЭП

групп.

Первая группа обозначает тип конструкций:

2Д - диафрагма с двумя полками

1Д - диафрагма с одной полкой

Д - диафрагма бесполочная

2ДП, 1ДП, ДП - диафрагмы с проемами, расположенными по-середине

2ДПК, 1ДПК, ДПК - диафрагмы с проемами, расположенными с-краю.

Группа цифр обозначает габариты (ширину, высоту) диафрагмы в дециметрах.

Индексы Л и П характеризуют левое и правое расположение проемов в однополочных диафрагмах.

Цифры второй группы, записанной через дефис, обозначают тип армирования (в зависимости от диаметра арматурных выпусков) диафрагмы данного типоразмера.

Третья группа букв ПВ указывает на применение изделий, предназначенных для строительства на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

Например: 2Д 26.33-3-ПВ - диафрагма жесткости нулевого цикла с двумя полками, беспроемная длиной 2560 мм, высотой 3270 мм, имеющая 3 тип армирования и предназначенная для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

ДПК 56.32-ПВ - диафрагма жесткости нулевого цикла бесполочная, с проемом, расположенным с-краю, длиной 5560 мм, высотой 3150 мм, предназначенная для строительства зданий на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях.

16
9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 02ПЗ

ЛИСТ

14

1.7. Фундаменты сборные железобетонные.

1.7.1. В номенклатуру изделий серии включены сборные железобетонные фундаменты для колонн сечением 300x300 и 400x400 мм.

Фундаменты приняты с размерами подошвы 1200x1200 мм и высотой 900 мм при глубине стакана 500 мм - для колонн сечением 300x300 мм и высотой 1050 мм при глубине стакана 650 мм - для колонн сечением 400x400 мм. Фундаменты подразделяются на два типа:

фундаменты, устанавливаемые на бетонную подготовку, и фундаменты, устанавливаемые на монолитную (или сборную) железобетонную плиту, рассчитываемую в конкретном проекте.

1.7.2. Маркировка изделий выполнена в соответствии с ГОСТ 23009-78 "Конструкции и изделия бетонные и железобетонные сборные. Условные обозначения марок".

В маркировке изделий приняты следующие группы обозначений:

Первая группа - тип элемента конструкции, размер стороны подошвы и высота фундамента в дециметрах:

1Ф - фундамент под колонну сечением 300x300 мм,

2Ф - фундамент под колонну сечением 400x400 мм.

Вторая группа - индекс несущей способности фундамента.

Индекс несущей способности	Расчетная нагрузка на фундамент (в тс) для колонн сечением	
	300x300	400x400
1	80	90
2	230	350

Третья группа ПВ указывает на применение изделий, предназначенных для строительства на подрабатываемых территориях.

1.020.1-3ПВ.0-1 02П3

ЛИСТ

15

Федько

ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ

ЭПВЦ
КиевНИИЭП

Пример маркировки: 2Ф 12.11-1-ПВ

2Ф - фундамент под колонну сечением 400x400 мм

12 - размер подошвы 1200 мм

11 - высота 1050 мм

1 - допустимая расчетная нагрузка на фундамент 90 тс

ПВ - для строительства зданий на подрабатываемых территориях.

Для соединения фундаментов со связями-распорками, необходимо в фундаменте установить закладные сетки. Наличие дополнительных закладных сеток отражается в третьей группе марки цифровым индексом.

Например: 2Ф 12.11-1-ПВ1.

ВЗАМ. ИНВ. №

ПОДП. И ДАТА

ИНВ. № ПОДП

3444,4

1.020.1-3ПВ.0-1 02П3

ЛИСТ

16

I. РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ КАРКАСНО-ПАНЕЛЬНЫХ ЗДАНИЙ НА ПРОСАДОЧНЫХ ГРУНТАХ И НА ПОДРАБАТЫВАЕМЫХ ТЕРРИТОРИЯХ

I.1. Общие положения.

I.1.1. Рекомендации настоящего раздела по применению номенклатуры изделий серии I.020.I-3пв для строительства в сложных инженерно-геологических условиях (просадочные грунты, подрабатываемые территории) распространяются на проектирование каркасно-панельных общественных зданий высотой до 5 этажей (при экспериментальном строительстве до 9 этажей) на территориях с просадочными грунтами II типа по просадочности с величиной максимальной просадки от собственного веса грунта $S_{пр.гр.} \leq 100$ см, а также на подрабатываемых территориях как с пологим (территории II - IV групп), так и крутым (территории II,к - IV,к групп) залеганием угольных пластов, когда в силу специфики площадок строительства возможно влияние на здания неравномерных деформаций оснований. Положения раздела могут быть использованы для типового проектирования и привязки проектов зданий к местным условиям.

I.1.2. Разработка положений настоящего раздела выполнена в соответствии с требованиями глав СНиП 2.02.01-83 "Основания зданий и сооружений", СНиП П-8-78 "Здания и сооружения на подрабатываемых территориях" и руководств к ним, "Инструкции по проектированию бескаркасных жилых домов, строящихся на просадочных грунтах с применением комплекса мероприятий" РСН 297-78, "Инструкции по проектированию

бескаркасных жилых зданий для строительства на ступенчато осдающих территориях Донецкого угольного бассейна Украинской ССР" РСН 227-81, а также "Методических рекомендаций по проектированию каркасно-панельных зданий общественного назначения на просадочных грунтах".

I.1.3. В основу разработки номенклатуры изделий положен принцип максимальной унификации конструктивных решений и конструкций надземной части зданий для обычных и сложных условий строительства. В зависимости от конкретных грунтовых и горно-геологических условий строительства изменяется конструктивное решение фундаментно-подвальной части; надземная часть при этом остается инвариантной.

Изложенное позволяет не только максимально унифицировать конструкции каркасов для различных условий, но и выполнять вариантное проектирование каркасно-панельных зданий в сложных условиях.

I.1.4. Особенностью строительства каркасных зданий в сложных условиях является необходимость учета при проектировании влияния на конструкции фундаментно-подвальной части зданий дополнительных усилий, либо на конструкции надземной части - дополнительных перемещений, вызванных неравномерными оседаниями и горизонтальными деформациями поверхности.

Одним из конструктивных защитных мероприятий является разрезка зданий на отсеки деформационными швами. Длина отсека для зданий, проектируемых на просадочных грунтах и на подрабатываемых территориях, выбирается в зависимости от грунтовых и горно-геологических условий строительства.

I.1.5. Обеспечение прочности каркасно-панельных зданий в сложных условиях достигается их усилением в соответствии с расчетом на воздействие неравномерных осадок и горизонтальных деформаций осно-

1.020.1-3ПВ.0-1 03ПЗ

НАЧ ОТД	Шевченко	РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ КАРКАСНО-ПАНЕЛЬНЫХ ЗДАНИЙ НА ПРОСАДОЧНЫХ ГРУНТАХ И НА ПОДРАБАТЫВАЕМЫХ ТЕРРИТОРИЯХ	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
НКОНТР.	Ребров		Р	1	14
ГЛ. СПЕЦ.	Ничипоренко		ГОСГРАЖДАНСТРОЙ		
ПРОВЕРИЛ	Ничипоренко		КиевЗНИИЭП		
РАЗРАБ					

ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ
ЭПВЦ
КиевЗНИИЭП

ИНВ. № ПОДЛ.
ПОДП. И ДАТА
ВЗАМ. ИНВ.Н

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 03ПЗ

Лист
2

ваний, возникающих при просадке грунтов либо подработке поверхности.

1.1.6. Обеспечение нормальной эксплуатации зданий (отсеков) достигается ограничением возможных суммарных величин осадок и просадок здания, его кренов, относительных прогибов, не превышающих величин, соответствующих пределу эксплуатационной надежности надземной части здания (каркаса), а также условиям обеспечения нормальной работы лифтов и архитектурно-эстетическим требованиям.

1.1.7. При разработке проектов зданий, оборудованных лифтами, следует предусматривать мероприятия по восстановлению нормальной эксплуатации лифтов при кренах отсеков, превышающих допустимые для лифтов. Это достигается путем устройства обособленных регулируемых лифтовых шахт, отделенных от конструкций перекрытий и лестничной клетки зазорами, позволяющими регулировать вертикальность положения шахт в необходимых пределах.

1.2. Здания для строительства на просадочных грунтах.

1.2.1. При возможном замачивании просадочных грунтов основания вследствие местного или интенсивного замачивания, для обеспечения прочности и нормальной эксплуатации зданий проектирование их выполняется на основе:

1) применения проектов, разработанных для обычных условий строительства в тех случаях, когда суммарная разность осадок соседних фундаментов от воздействия вертикальных нагрузок и просадок основания не превосходит величин, регламентируемых главой СНиП 2.02.01-83 "Основания зданий и сооружений".

2) применения одного из следующих мероприятий, обеспечивающих эксплуатационную надежность зданий в случае, если разность осадок превосходит предельно допустимые по СНиП 2.02.01-83:

а) полного или частичного устранения просадочных свойств грунтов в пределах просадочной толщи;

б) полной прорезки просадочных грунтов основания свайными фундаментами;

в) комплекса мероприятий, включающего: подготовку основания с целью ликвидации просадочных свойств грунтов в пределах деформируемой зоны и создания сплошного мало-водопроницаемого экрана под зданием; водозащитные мероприятия, снижающие вероятность интенсивного замачивания грунтов на всю глубину просадочной толщи и уменьшающие величину просадки грунта от собственного веса;

конструктивные меры защиты, обеспечивающие прочность и эксплуатационную надежность зданий при воздействии неравномерных деформаций оснований при просадке грунтов.

1.2.2. Рекомендации настоящего раздела распространяются на проектирование каркасно-панельных зданий с применением комплекса мероприятий при максимальной величине просадки грунта от собственного веса $S_{пр.гр.}^M \leq 100$ см, для условий, предусмотренных таблицей 1 РСН 297-78.

1.2.3. В основу проектирования каркасно-панельных зданий на просадочных грунтах положен принцип унификации конструктивных решений надземной части для обычных и сложных условий строительства.

Использование принципа унификации предполагает выполнение расчета надземной части только на воздействия, возникающие в обычных условиях строительства.

При проектировании должна быть обеспечена возможность вариантного проектирования с решениями фундаментно-подвальной части, дифференцированными в зависимости от различных грунтовых условий и объема мероприятий по подготовке оснований.

9144/1

1.020.1-ЗПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ
3

ИНВ. № ПОДЛ ПОДП. И ДАТА ПОДП. ИВНВ

ЭПВЦ
Киев-ЭНИИЭП

ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ

7.2/60
1/17

1.020.1-ЗПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ
4

1.2.4. В качестве конструктивных мер защиты зданий для строительства на просадочных грунтах в этих случаях применяются:

1) разрезка деформационными швами на отдельные замкнутые отсеки, длина которых предварительно назначается в соответствии с рекомендациями п.1.1.4. и уточняется по результатам статического расчета конструкций на воздействие деформаций основания при просадке;

2) устройство фундаментно-подвальной части отсеков по одной из следующих схем, в зависимости от грунтовых условий по просадочности:

перекрестных фундаментных систем, шаг поперечных лент при этом принимается равным не более 18 м и не более ширины отсека;

столбчатых фундаментов, соединенных связями-распорками.

1.2.5. Конструкции каркасно-панельных зданий, предназначенные для строительства с применением комплекса мероприятий для обеспечения их прочности, устойчивости и эксплуатационной надежности, должны проектироваться с учетом:

воздействия искривления основания под зданием вследствие просадки грунта от собственного веса;

воздействия неравномерных просадок основания от нагрузок фундаментов при неполном устранении просадочности грунтов в пределах толщины деформируемой зоны основания;

воздействия горизонтальных деформаций основания при просадке грунтов от собственного веса.

1.2.6. Конфигурация каркасно-панельных зданий в плане должна, как правило, обеспечивать возможность их разрезки деформационными швами на отдельные отсеки прямоугольной формы в плане.

Деформационные швы следует располагать в местах изменения высоты зданий и нагрузок на фундаменты, а также изменения толщины слоя просадочных грунтов в основании фундаментов; в местах примыкания

одноэтажных частей зданий к многоэтажным или стиковки частей здания с различной конструктивной схемой, отличающихся по степени чувствительности к неравномерным осадкам основания и т.п.

1.2.7. Конструкция деформационных швов должна обеспечивать возможность вертикальных и горизонтальных перемещений примыкающих друг к другу частей здания. В местах устройства деформационных швов следует делать парные стены или колонны.

Деформационные швы должны отделять смежные части здания друг от друга по всей высоте, включая фундаменты и конструкции покрытия. Соединение отсеков с помощью гибких вставок не рекомендуется.

1.2.8. Фундаментно-подвальная часть должна, кроме прочности, обладать достаточной жесткостью, чтобы не передавать влияние недопустимой неравномерности осадок на вышележащий каркас. Жесткая фундаментно-подвальная система дает возможность применять конструкции надземной части каркасно-панельных зданий, предназначенных для строительства в обычных условиях.

1.2.9. При наличии гидрогеологического прогноза, предусматривающего подъем уровня грунтовых вод на застраиваемой территории, следует в проектах вводить мероприятия по гидроизоляции полов и стен подвалов, исходя из ожидаемого максимального уровня грунтовых вод и соответствующей величины создаваемого ими подпора.

1.2.10. Конструкции каркасно-панельных зданий, проектируемые для строительства на просадочных грунтах должны удовлетворять требованиям расчета по несущей способности (предельные состояния первой группы) и по пригодности к нормальной эксплуатации (предельные состояния второй группы).

Расчет конструкций как по первой, так и по второй группам предельных состояний должен выполняться с учетом наиболее неблаго-

9144/1

ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ
ЭПВ
КиевНИИЭП

ИНВ. № ПОДЛ. ПОДЛ. И ДАТА
ЕСАМ. ИНВ. №

1.020.1-3ПВ.0-1 03П3 ЛИСТ 5

1.020.1-3ПВ.0-1 03П3 ЛИСТ 6

приятных комбинаций воздействий (кривизны основания и горизонтальных перемещений поверхности грунта).

1.2.11. Конструкции каркасно-панельных зданий должны удовлетворять расчетам:

на основное сочетание нагрузок в соответствии с требованиями главы СНиП II-6-74;

на особое сочетание нагрузок при просадке грунтов вследствие их замачивания.

1.2.12. Основными факторами, влияющими на эксплуатационную пригодность зданий и сооружений на просадочных грунтах II типа, являются вертикальные и горизонтальные деформации просадочного основания и изменение жесткостных характеристик основания при замачивании и под нагрузкой.

Для обеспечения прочности и деформативности нулевого цикла конструкции должны быть рассчитаны на воздействие вышеперечисленных факторов.

1.2.13. Усилия в конструкциях могут определяться на основе принципа независимости действия сил, то есть алгебраическим суммированием усилий, возникающих от действия вертикальных и горизонтальных деформаций основания. При этом определение усилий рекомендуется выполнять в предположении одновременного действия на здание искривления основания и горизонтальных перемещений поверхности.

В качестве расчетных усилий допускается принимать наиболее неблагоприятное для работы конструкций сочетание усилий, возникающее от отдельного вида деформаций.

1.2.14. При расчете на вертикальные перемещения основания необходимо рассматривать два наиболее неблагоприятных случая расположения источника замачивания по отношению к зданию:

случай прогиба, образовавшийся при просадке грунтов от собственного веса, центр просадочной воронки на поверхности основания расположен в середине здания;

случай выгиба - центр просадочной воронки находится в торце здания.

1.2.15. Расчет и проектирование зданий следует выполнять в соответствии с требованиями "Методических рекомендаций по проектированию конструкций каркасно-панельных зданий общественного назначения на просадочных грунтах" (КиевЗНИИЭП, Киев, 1984).

1.2.16. Подбор или проверка сечений фундаментных конструкций должны производиться на вычисленные значения расчетных усилий, в том числе полученные из расчета на особое сочетание нагрузок.

1.2.17. Свайные фундаменты из забивных и буронабивных свай круглого сечения используют при строительстве каркасно-панельных зданий на просадочных грунтах II типа по просадочности с полной прорезкой просадочной толщи и опиранием в непросадочный слой грунта. Проектирование и расчет здания следует производить как для обычных условий строительства, если величина относительных деформаций не превышает предельные величины обусловленные СНиП 2.02.01-83, в других случаях - с учетом дополнительных нагрузок от неравномерных деформаций грунтов оснований.

1.3. Проектирование зданий на подрабатываемых территориях.

1.3.1. Рекомендации настоящего раздела распространяются на проектирование каркасно-панельных зданий на подрабатываемых территориях II - IV групп, характеризующихся плавными деформациями поверхности, а также уступными деформациями, II,к - IV,к групп, в соответствии с главой СНиП II-8-78 (таблицы I и 2).

1.3.2. Каркасные здания, возводимые на подрабатываемых территориях, должны проектироваться с учетом неравномерного оседания зем-

ИНВ. № ПОДП. ПОДП. И ДАТА ВЗНМ. ИМВ №

ЭГПЦ КиевЗНИИЭП
ОПЕРАТОР ТПП КОРТ
Федюка

1.020.1-ЗПВ.0-1 ОЗПЗ

ЛИСТ
7

9144/4

21

1.020.1-ЗПВ.0-1 ОЗПЗ

ЛИСТ
8

ной поверхности, происходящую в результате подземной выемки полезного ископаемого.

1.3.3. В качестве исходных данных для проектирования зданий должны быть заданы максимальные величины ожидаемых (нормативных) деформаций земной поверхности на участке строительства в направлениях вкрест и по простиранию пласта:

оседание η , (мм);

наклон i , (мм/м);

кривизна выпуклости, вогнутости K (1/км) или радиус кривизны

$$R = \frac{1}{K}, \text{ (км);}$$

горизонтальное сдвигение ξ , (мм);

горизонтальная деформация (растяжение или сжатие) ε , (мм/м);

уступ высотой h , (см).

Определение величин деформаций земной поверхности осуществляется по специально разработанным методикам, а также с учетом требований главы СНиП по проектированию зданий и сооружений на подрабатываемых территориях.

1.3.4. В зависимости от ожидаемых деформаций земной поверхности подрабатываемые территории подразделяются на четыре группы в соответствии с таблицей 1.

Подрабатываемые территории, на которых при выемке пластов полезного ископаемого образуются уступы земной поверхности, подразделяются, в зависимости от ожидаемой высоты уступа, на четыре группы в соответствии с таблицей 2.

1.020.1-ЗПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ

9

Таблица 1

Группа территорий	Прогнозируемые деформации земной поверхности		
	Относительные горизонтальные деформации растяжения или сжатия ε , мм/м	Радиус кривизны R , км	Наклон i , мм/м
I	$12 \geq \varepsilon > 8$	$1 \leq R < 3$	$20 \geq i > 10$
II	$8 \geq \varepsilon > 5$	$3 \leq R < 7$	$10 \geq i > 7$
III	$5 \geq \varepsilon > 3$	$7 \leq R < 12$	$7 \geq i > 5$
IV	$3 \geq \varepsilon > 0$	$12 \leq R < 20$	$5 \geq i > 0$

Таблица 2

Группа территорий	Прогнозируемая высота уступа h , см
I,к	$25 \geq h > 15$
II,к	$15 \geq h > 10$
III,к	$10 \geq h > 5$
IV,к	$5 \geq h > 0$

1.3.5. Расчетные деформации земной поверхности, учитываемые при расчете зданий как факторы нагрузки, определяются умножением прогнозируемых деформаций на соответствующие коэффициенты перегрузки η принимаемые по таблице 3.

ПРИМЕЧАНИЕ: Коэффициенты перегрузки меньше единицы следует учитывать при расчете зданий и сооружений на одновременное действие деформаций земной поверхности двух и более видов, когда уменьшение значения деформаций какого-либо вида может ухудшить условия работы конструкций.

1.3.6. При расчете конструкций зданий на воздействие деформации земной поверхности необходимо вводить коэффициенты условий работы

9144/1

22

1.020.1-ЗПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ

10

m , определяемые по таблице 4 в зависимости от общей длины зданий (отсека).

Таблица 3

Вид деформаций земной поверхности	Обозначение коэффициента перегрузки	Коэффициент перегрузки
Оседание η	m_η	1,1 (0,9)
Горизонтальные сдвигения ξ	m_ξ	1,1 (0,9)
Наклон i	m_i	1,2 (0,8)
Кривизна K	m_K	1,4 (0,6)
Относительные горизонтальные деформации растяжения - сжатия ϵ	m_ϵ	1,2 (0,8)
Уступ h	m_h	1,2 (0,8)

Таблица 4

Вид деформаций земной поверхности	Обозначение коэффициента условий работы	Коэффициенты условий работы при длине здания l в м		
		менее 15	15-30	более 30
Наклон i	m_i	1	0,85	0,7
Кривизна K	m_K	1	0,7	0,55
Относительные деформации растяжения - сжатия ϵ	m_ϵ	1	0,85	0,7

ПРИМЕЧАНИЕ: При расчете здания в поперечном направлении за l принимается его ширина.

1.3.7. Расчетная схема вертикальных перемещений земной поверхности при подземной выемке полезных ископаемых принимается в виде параболического цилиндра с радиусом в вершине, равном R или оседания основания параллельного начальной горизонтальной поверхности с образованием вертикального уступа высотой h .

Значения радиуса кривизны R и высоты уступа h используются при расчете зданий на воздействие неравномерных вертикальных деформаций земной поверхности.

1.3.8. Расчетное оседание любой точки основания y относительно оси здания или его отсека определяется по формуле:

$$y = m_K m_x \frac{x^2}{2R}$$

где m_K, m_x - коэффициенты перегрузки и условий работы, принимаемые по табл. 3, 4;

x - расстояние от рассматриваемой точки до соответствующей центральной оси здания или его отсека.

1.3.9. За расчетное местоположение уступа в плане здания принимается его действительное (протрассированное с соседних участков) или такое, при котором возникающие в несущих конструкциях здания усилия будут наибольшими.

1.3.10. Величины относительных горизонтальных деформаций используются для определения растягивающих и сжимающих сил на фундаментно-подвальную часть зданий.

1.3.11. Расчетное перемещение точек земной поверхности относительно центральной оси здания или отсека, вызванное воздействием горизонтальных деформаций растяжения (сжатия), определяется по формуле:

$$\Delta l = \pm m_\epsilon n_\epsilon \epsilon x$$

где ϵ - ожидаемая величина относительных горизонтальных деформаций.

1.3.12. Наклон i учитывается при расчете высоких зданий, у которых перемещение центра тяжести может вызвать появление дополнительных усилий в несущих конструкциях и в основании, или зданий, у которых величина крена ограничена условиями эксплуатации лифтового оборудования.

23

9144,7

1.020.1-3ПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ

11

1.020.1-3ПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ

12

ЭПВЦ
КиевЭНИИЭП

ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ

Федько
А.И.

ИНВ. № ПОЛ. ПОДП. И ДАТА ВРАЧ. ИНВ. №

1.3.13. Основными конструктивными мероприятиями для защиты от воздействия неравномерных деформаций основания являются: разрезка зданий на отсеки и усиление фундаментной части зданий путем поставки связей-распорок, устройства перекрестных лент и пр.

Конструктивные решения надземной части здания при этом принимаются унифицированными, как для обычных условий строительства.

1.3.14. Фундаментная часть в виде столбчатых фундаментов, соединенных распорками, выполняется в тех случаях, когда разность осадок соседних фундаментов не превышает допустимых величин, регламентированных главой СНиП 2.02.01-83. В остальных случаях фундаментная часть зданий выполняется в виде перекрестных фундаментных систем.

1.3.15. При разработке или привязке проектов зданий на подрабатываемых территориях следует предусматривать возможность возникновения общих кренов либо его отсеков.

Шахты грузопассажирских лифтов должны проектироваться с учетом наклонов, вызываемых деформациями земной поверхности. В случаях, когда расчетные отклонения стен шахт от вертикальной плоскости превышают допускаемые отклонения, установленные государственными стандартами, проектами следует предусматривать возможность выправления стен шахт. При этом, в соответствии с главой СНиП II-8-78, следует предусматривать устройство:

обособленных лифтовых шахт, отделенных от надфундаментных конструкций здания зазорами;

ниши в фундаментах конструкций шахт для установки домкратов или других выравнивающих устройств.

В случае, если возможные крены отсеков превышают эксплуатационные пределы для зданий, следует предусматривать возможность выравнивания отсеков в целом. В фундаментной части зданий, проектируемых с учетом их выравнивания, следует предусматривать ниши или проемы, необходимые для размещения выравнивающих устройств, в соответствии с главой СНиП II-8-78.

ЭПВЦ
КиевЗНИИЭП

ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ

Редактор
С.В.С.

ИНВ. № ПОДЛ.	ПОДП. И ДАТА	ВЗАМ. ИНВ. №
--------------	--------------	--------------

1.020.1-ЗПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ
3

1.020.1-ЗПВ.0-1 03ПЗ

ЛИСТ
14

9144/1

24

I. КОМПОНОВКА КАРКАСА МНОГОЭТАЖНЫХ ЗДАНИЙ

I.1. Каркас многоэтажных зданий компоуется по связевой схеме с шарнирным сопряжением ригелей с колоннами. Общая устойчивость при этом должна быть обеспечена вертикальными диафрагмами жесткости и горизонтальными дисками перекрытий.

I.2. Конфигурация зданий по первой и второй конструктивным схемам должна обеспечивать возможность их разрезки деформационными швами на отдельные отсеки прямоугольной формы. Длина отсека в любом направлении назначается в соответствии с указаниями раздела 5 документа ОПЗ.

Деформационные швы должны устраиваться в местах изменения высоты здания, нагрузок на фундаменты, в местах пристройки одноэтажных частей здания к многоэтажным или примыкания частей здания с различными конструктивными схемами, отличающихся различной чувствительностью к неравномерным деформациям основания и т.п.

Конструкция деформационных швов должна обеспечивать возможность свободных вертикальных и горизонтальных перемещений примыкающих друг к другу частей зданий. Замыкание деформационных швов не допускается.

Деформационные швы должны отделять смежные части здания друг от друга по всей высоте, включая фундаменты и конструкции покрытия. Ширину деформационных швов в свету следует вычислять по формулам СНиП П-8-78 и принимать не менее 100 мм.

I.3. При решении каркаса здания со связями-распорками в фунда-

менты устанавливаются закладные сетки. Подбор закладных сеток выполняется по их номенклатуре (см. выпуск I-I) в соответствии с усилиями растяжения, передающимися со связей-распорок на фундамент.

Примеры компоновочных схем каркаса и примеры установки закладных сеток приведены в документах 06ПЗ, 07ПЗ.

Подземная часть каркасно-панельных зданий по второй конструктивной схеме компоуется из сборных или сборно-монолитных (возможен монолитный вариант решения) железобетонных конструкций нулевого цикла.

В документах 08ПЗ - 12ПЗ приведены примеры компоновочных схем расположения элементов фундаментно-подвальной части зданий для сборного, сборно-монолитного и монолитного вариантов решения, схемы расположения и конструкции лестничных клеток, схемы компоновки диафрагм жесткости нулевого цикла для различных высот подвалов и пролетов.

При проектировании каркаса по первой или второй конструктивным схемам все объемно-планировочные и конструктивные решения каркаса надземной части принимаются по серии I.020-I/83 с учетом рекомендаций разделов документов ОПЗ - 03ПЗ.

Примеры схем расположения элементов каркаса надземной части зданий приведены в выпуске 0-I серии I.020-I/83.

Все узлы, замаркированные на схемах расположения конструкций в документах настоящего выпуска, приведены в выпуске 6-I.

I.4. Техническое подполье высотой 2,0 м и подвал высотой 3,2 м (или 3,0 м) при первой конструктивной схеме решаются с применением цокольных панелей типа ПСЦ по выпуску I-I серии I.030.I-I.

Боковое давление на стены подвала передается на диск перекрытия и подготовку пола подвала. Опирающие конструкции стены должны быть не менее 100 мм.

9744,7 ²⁵

				1.020.1-ЗПВ.0-1 04ПЗ		
НАЧ.ОТД.	Шевченко			СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
И.КОНТР.	Рейров			Р	1	4
ГЛ.СПЕЦ.	Ничипоренко			ГОСГРАЖДАНСТРОЙ		
ПРОВЕРИЛ	Ничипоренко			КиевЗНИИЭП		
РАЗРАБ						

ФЕБКО
ОПЕРАТОР
ТИП КОРТ
ЭПВЦ
КиевЗНИИЭП

ВЗАМ. ИВНВ
ПОДП. И ДАТА
ИНВ. № ПОДП

1.020.1-ЗПВ.0-1 04ПЗ		ЛИСТ 2
----------------------	--	-----------

КиевНИИЭП | ІІІІ КОГІ

Давление на подготовку пола подвала воспринимается в пролете между осями колонн лежачей балкой высотой 1000 мм и шириной по толщине подготовки. "Спорная" реакция балок передается на полосу подготовки пола по оси колонн шириной 1000 мм.

Зоны, воспринимающие нагрузку от бокового давления, должны быть утолщенными. Расчет высоты утолщения и армирования ^{пола} определяются в соответствии со СНиП II-2I-75. Минимальное армирование зон в обоих направлениях рекомендуется IO Ø5 Вр-I.

Расчетная схема подготовки пола приведена в выпуске 0-I серии I.020-I/83.

Боковое давление грунта на стены подвала не учитывалось при расчете колонн и диафрагм жесткости, поэтому передача горизонтального давления на колонны недопустима.

Обратную засыпку пазух следует выполнять равномерно по периметру здания. Для уменьшения влияния горизонтальных деформаций оснований на стены подвала рекомендуется устройство компенсационных траншей, заполняемых легко сжимаемым материалом.

При конструктивных решениях по второй схеме техническое подполье высотой 2,0 м и подвалы высотой 2,8; 3,3; 3,6 и 4,2 м решаются с применением цокольных панелей по выпуску I-2 настоящей серии или возможно индивидуальное решение в конкретном проекте.

Боковое давление грунта на стены подвала передается на диск перекрытия и элементы нижних обвязочных поясов фундаментно-подвальной части зданий.

Примеры схем расположения панелей нулевого цикла приведены в документах 08ПЗ, ІІІЗ. Примеры схем расположения панелей самонесущих и навесных стен здания приведены в выпуске 0-I серии I.030. I-I.

Фундаментно-подвальную часть здания рекомендуется заглублять

1.020.1-3ПВ.0-1 04ПЗ

ЛИСТ
3

ИНВ. № ПОДЛ. ПОДЛ. И ДАТА ВЗАМ. ИНВ. №

ЭПВЦ ОПЕРАТОР ТПП КОГТ
КиевНИИЭП

Редько

в грунт на минимально-возможную глубину. В этом случае усилия в конструкциях от действия горизонтальных деформаций грунта получаются наименьшими.

I.5. Перекрытия над подвалом (техническим подпольем) выполняются из многопустотных плит по серии I.04I.I-2. При этом все плиты перекрытий связываются между собой в двух направлениях с использованием подъемных петель.

Диски перекрытий в конкретном проекте подлежат проверке расчетом и в случае необходимости должны быть усилены.

I.6. Организация входов в здания решается индивидуально в конкретном проекте.

I.7. Подземные и надземные конструкции каркасно-панельных зданий следует проектировать как элементы единой пространственной системы. Все несущие элементы и их соединения должны быть рассчитаны на усилия от эксплуатационных нагрузок и ожидаемых неравномерных деформаций грунтов оснований с учетом рекомендаций, приведенных в настоящем выпуске и документах выпуска 0-I серии I.020-I/83.

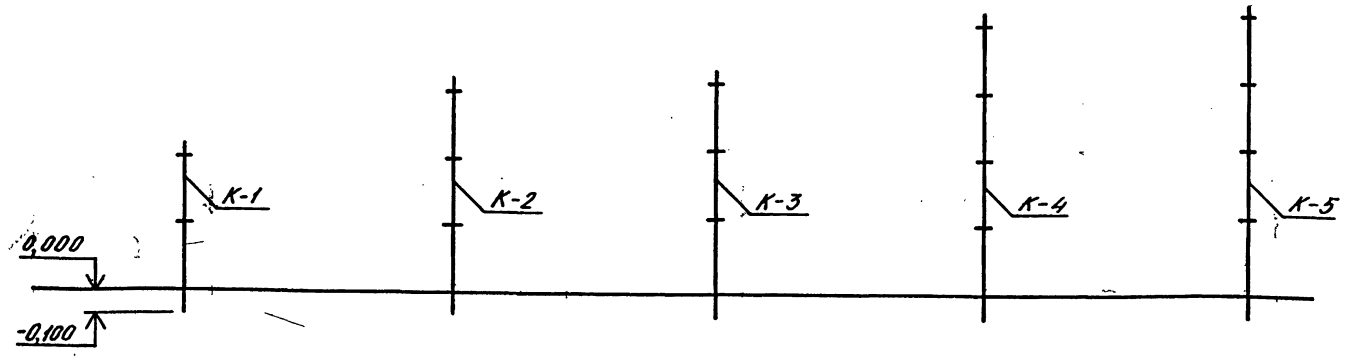
1.020.1-3ПВ.0-1 04ПЗ

ЛИСТ
4

9144/1

26

Схема №1 для зданий высотой этажа 2,8 м



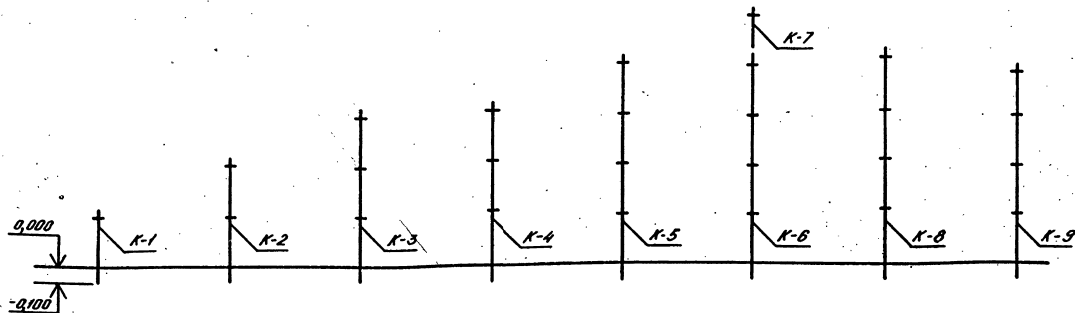
Тип колонны	Крайняя ось		Средняя ось
	Q покр. ≤ 18.5 тс	Q покр. > 18.5 тс	
K-1	2КО 3.28-2.1-ПВ	2КО 3.28-2.3-ПВ	2КД 3.28-2.2-ПВ
K-2	3КО 3.28-2.1-ПВ	3КО 3.28-2.3-ПВ	3КД 3.28-2.2-ПВ
K-3	3КО 3.28(33)-2.1-ПВ	3КО 3.28(33)-2.3-ПВ	3КД 3.28(33)-2.2-ПВ
K-4	4КО 3.28-2.1-ПВ	4КО 3.28-2.2-ПВ	4КД 3.28-2.3-ПВ
K-5	4КО 3.28(33)-2.1-ПВ	4КО 3.28(33)-2.2-ПВ	4КД 3.28(33)-2.3-ПВ

Таблицы расположения расчетных сечений колонн и армирование сечений колонн 300x300 мм приведены в документах 11ПЗ, 12ПЗ выпуска 0-1 серии 1.020-1/83. Для марок ЗКД 3.33(42), ЗКО 3.33(42), ЗК 3.33(42) и 4КД 3.33(42), 4КО 3.33(42), 4К 3.33(42) армирование аналогично армированию сечений колонн марок ЗКД 3.33, ЗКО 3.33, ЗК 3.33, 4КД 3.33, 4КО 3.33, 4К 3.33.

27
9144/1

1.020.1-ЗПВ.0-1 05ПЗ					
НАЧ.ОТД.	Шевченко	МОНТАЖНЫЕ СХЕМЫ КОЛОНН СЕЧЕНИЕМ 300x300 мм	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
И.КОНТР.	Редьков		Р	1	3
ГЛ.СПЕЦ.	Ничипоренко		ГОСГРАЖДАНСТРОИ КиевЗНИИЭП		
ПРОВЕРИП	Ничипоренко				
РАЗРАБ.	Редько				

Схема №2 для зданий с высотой этажа 3,3 м



Тип колонны	Крайняя ось		Средняя ось	Крайняя ось		Средняя ось
	Ц.окр. $\leq 16,5$ м	Ц.окр. $> 16,5$ м		Ц.окр. $\leq 16,5$ м	Ц.окр. $> 16,5$ м	
K-1	1К0 3.33-ПВ	1К0 3.33-ПВ	1КД 3.33-ПВ	1К0 3.33-ПВ	1КД 3.33-ПВ	1КД 3.33-ПВ
K-2	2К0 3.33-2.1-ПВ	2К0 3.33-1.2-ПВ	2КД 3.33-1.1-ПВ	2К0 3.33-2.4-ПВ	2К0 3.33-2.4-ПВ	2КД 3.33-2.3-ПВ
K-3	3К0 3.33-2.2-ПВ	3К0 3.33-1.1-ПВ	3КД 3.33-1.3-ПВ	3К0 3.33-2.2-ПВ	3К0 3.33-2.6-ПВ	3КД 3.33-2.5-ПВ
K-4	3К0 3.33(42)-2.2-ПВ	3К0 3.33(42)-1.1-ПВ	3КД 3.33(42)-1.3-ПВ	3К0 3.33(42)-2.2-ПВ	3К0 3.33(42)-2.6-ПВ	3КД 3.33(42)-2.5-ПВ
K-5	4К0 3.33-1.2-ПВ	4К0 3.33-1.1-ПВ	4КД 3.33-1.3-ПВ	4К0 3.33-2.4-ПВ	4К0 3.33-2.5-ПВ	4КД 3.33-2.7-ПВ
K-6	4КН0 3.33-1.1-ПВ	4КН0 3.33-1.4-ПВ	4КНД 3.33-1.3-ПВ	4КН0 3.33-2.2-ПВ	4КН0 3.33-2.5-ПВ	4КНД 3.33-2.7-ПВ
K-7	1КВ0 3.33-2.1-ПВ	1КВ0 3.33-2.2-ПВ	1КВД 3.33-2.1-ПВ	1КВ0 3.33-2.1-ПВ	1КВ0 3.33-2.2-ПВ	1КВД 3.33-2.2-ПВ
K-8	4К0 3.33(42)-1.2-ПВ	4К0 3.33(42)-1.1-ПВ	4КД 3.33(42)-1.3-ПВ	4К0 3.33(42)-2.4-ПВ	4К0 3.33(42)-2.5-ПВ	4КД 3.33(42)-2.7-ПВ
K-9	4К0 3(20)33-1.2-ПВ	4К0 3(20)33-1.1-ПВ	4КД 3(20)33-1.3-ПВ	4К0 3(20)33-2.4-ПВ	4К0 3(20)33-2.5-ПВ	4КД 3(20)33-2.7-ПВ

Высота = 21 м

Высота = 20 м

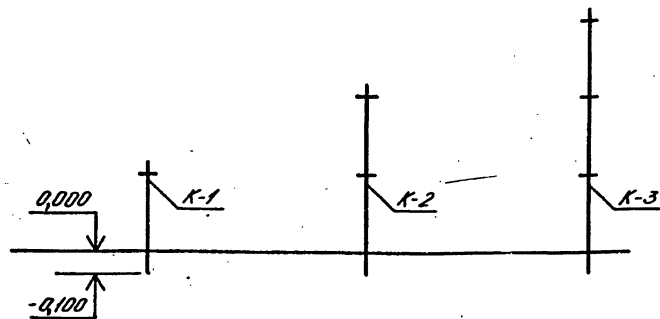
28

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 05ПЗ

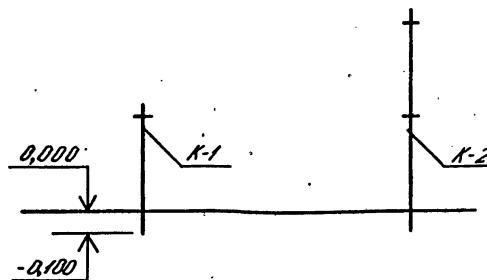
ЛМ
2

Схема N3 для зданий с высотой этажа 3,6 м



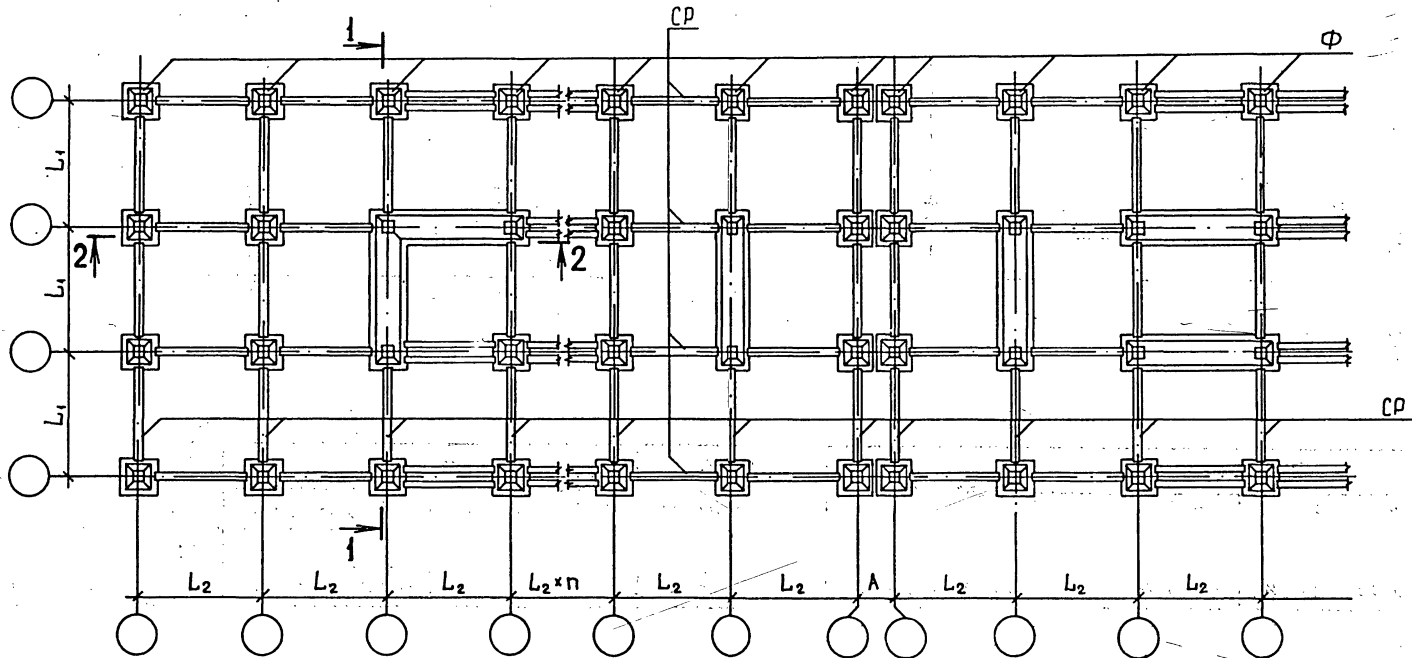
Тип колонны	Крайняя ось		Средняя ось
	Q _{покр.} ≤ 16,5 тс	Q _{покр.} > 16,5 тс	
K-1	1КО 3.36-ПВ		1КД 3.36-ПВ
K-2	2КО 3.36-2.1-ПВ	2КО 3.36-2.2-ПВ	2КД 3.36-2.4-ПВ
K-3	3КО 3.36-2.2-ПВ	3КО 3.36-2.1-ПВ	3КД 3.36-2.3-ПВ

Схема N4 для зданий с высотой этажа 4,2 м



Тип колонны	Крайняя ось		Средняя ось
	Q _{покр.} ≤ 16,5 тс	Q _{покр.} > 16,5 тс	
K-1	1КО 3.42-ПВ		1КД 3.42-ПВ
K-2	2КО 3.42-2.1-ПВ	2КО 3.42-2.2-ПВ	2КД 3.42-2.4-ПВ

СХЕМА РАСПОЛОЖЕНИЯ ФУНДАМЕНТОВ И ФУНДАМЕНТНЫХ СВЯЗЕЙ-РАСПОРК

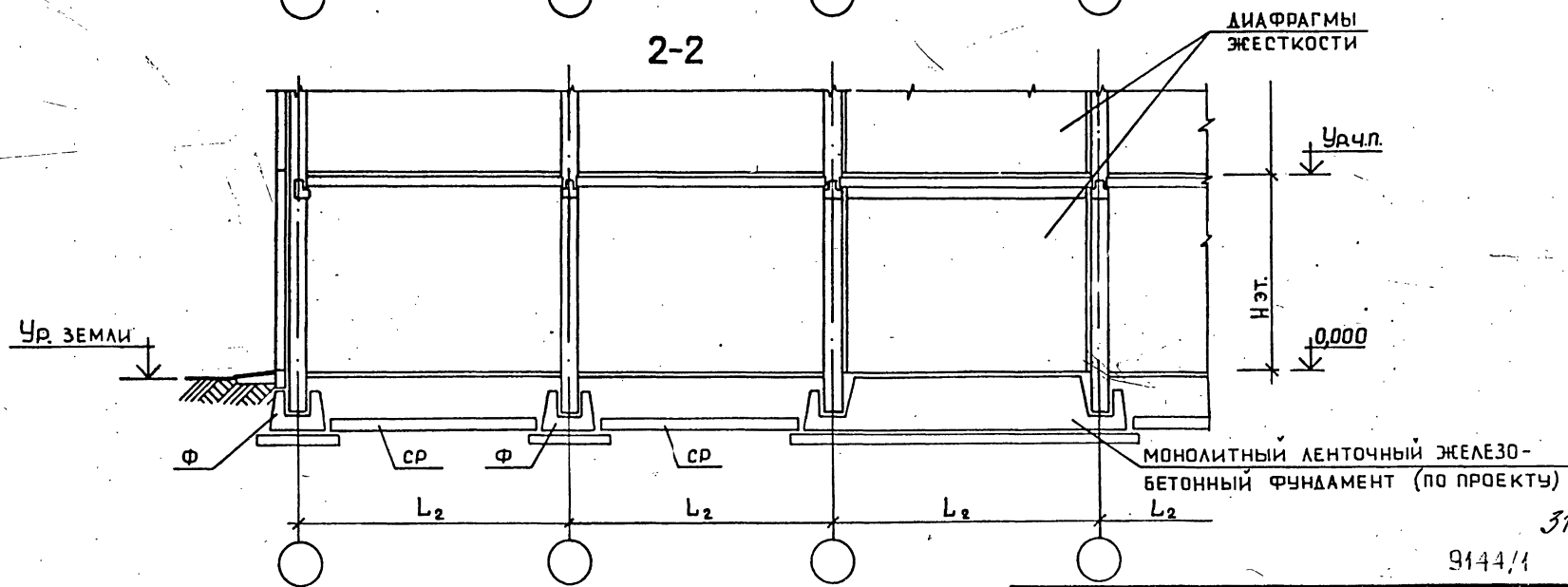
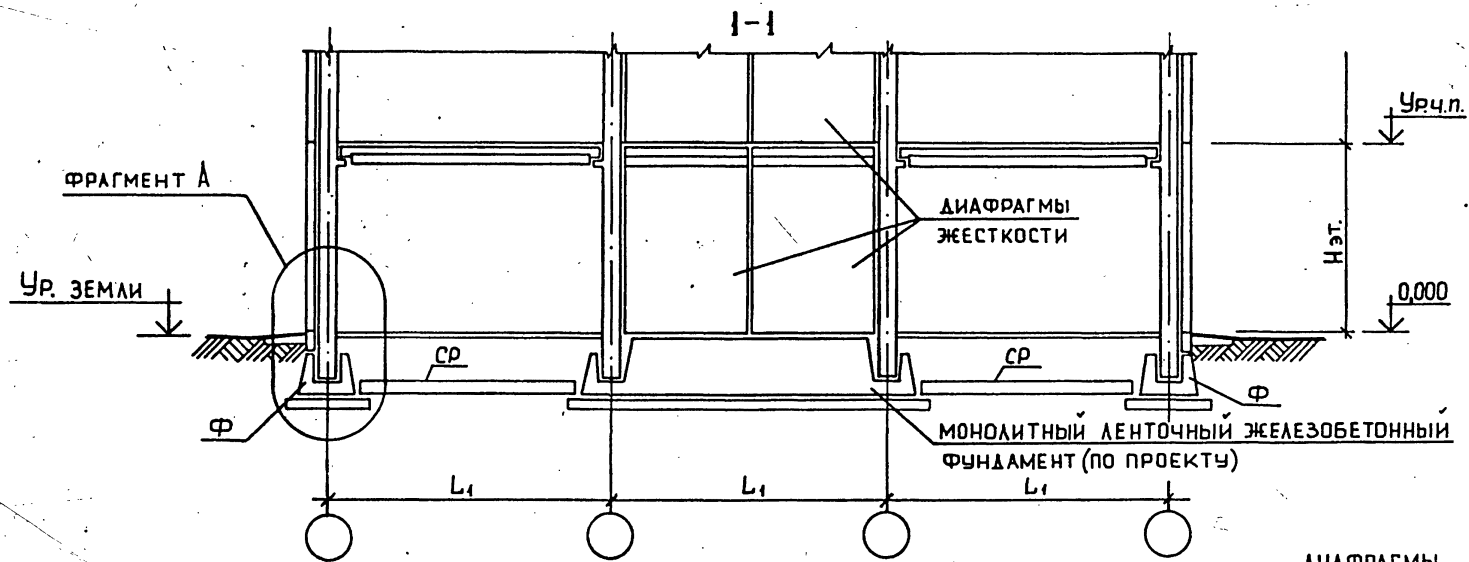


30

9144/1

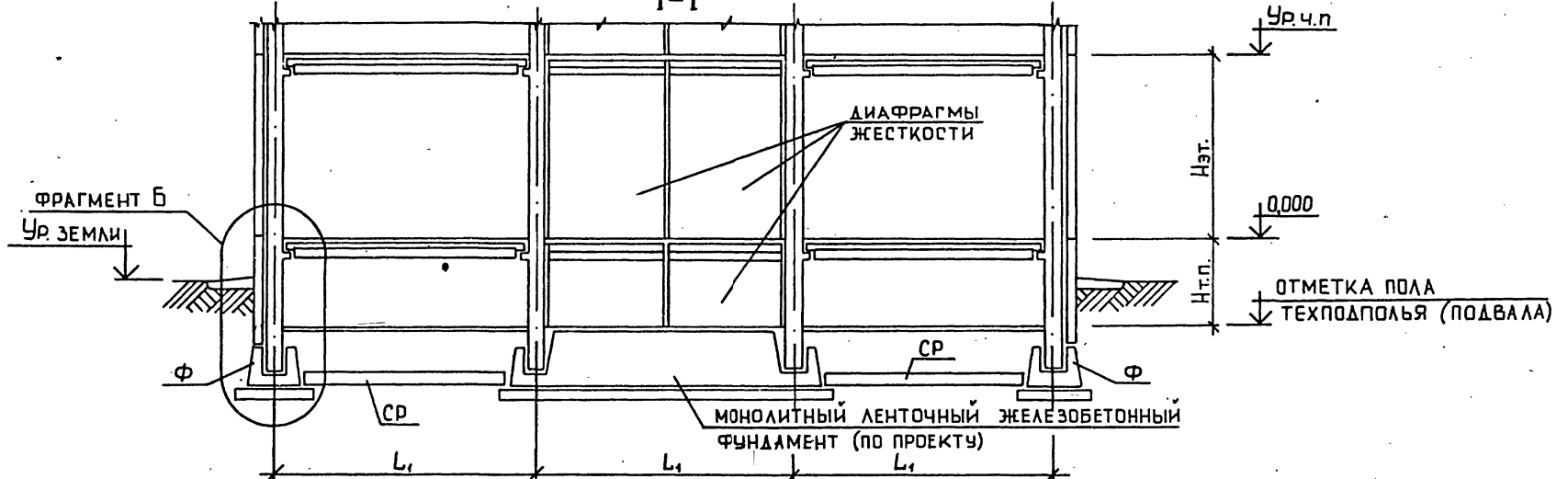
				1.020.1-3ПВ.0-1 06ПЗ			
НАЧ.ОТД.	Шевченко	Р		КОНСТРУКТИВНАЯ СХЕМА ЗДАНИЙ С ФУНДАМЕНТНЫМИ СВЯЗЯМИ-РАСПОРКАМИ	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
И.КОНТР.	Ребров	Р			Р	1	5
ГЛ.СПЕЦ.	Ничипоренко	Р			ГОСГРАЖДАНСТРОЙ		
ПРОВЕРИЛ	Ничипоренко	Р			КиевЗНИИЭП		
РАЗРАБ.	Греський	Р					

ВАРИАНТ С ПОЛАМИ ПО ГРУНТУ

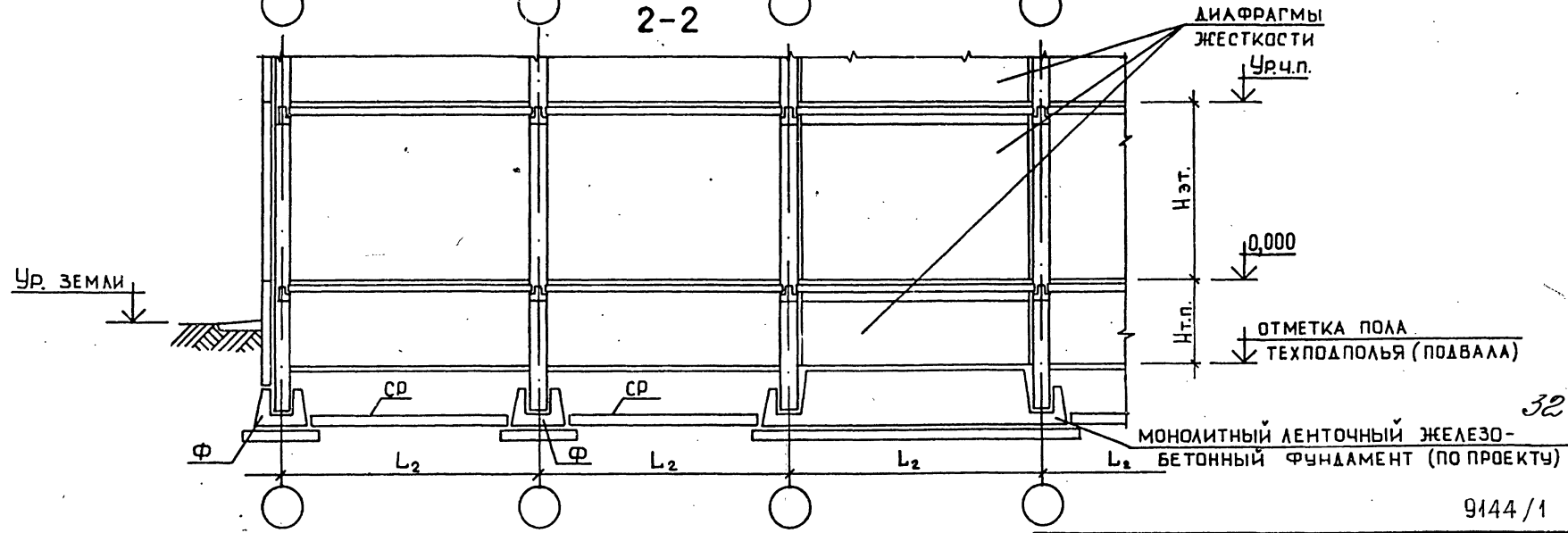


ВАРИАНТ С ТЕХНИЧЕСКИМ ПОДПОЛЕЕМ ИЛИ ПОДВАЛОМ

1-1



2-2

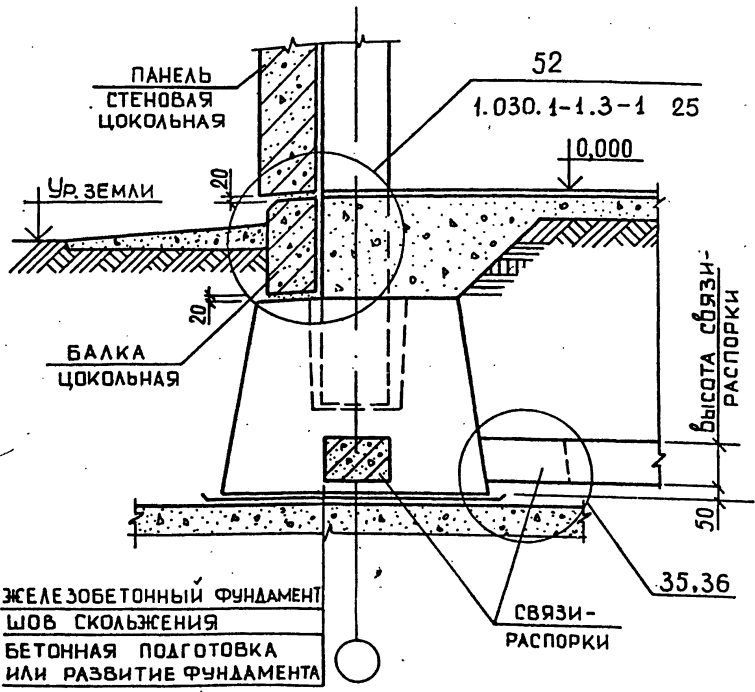


32

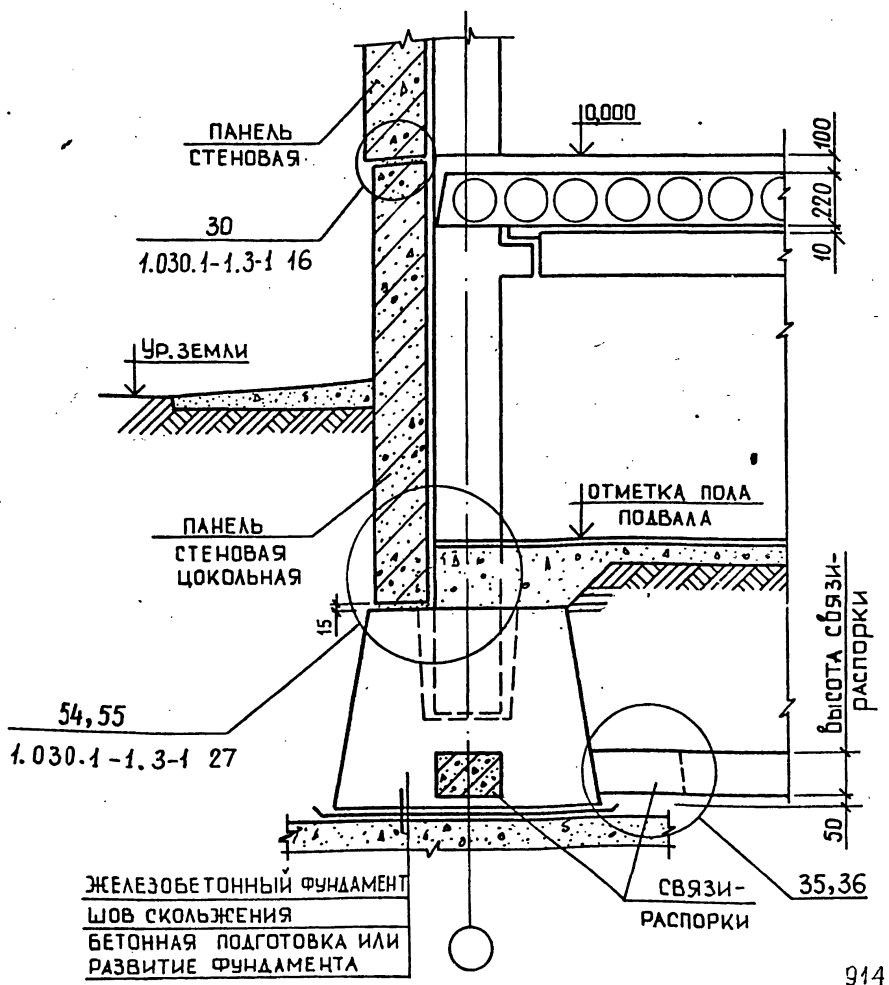
9144 / 1

1.020.1-3ПВ.0-1 06ПЗ		ЛИСТ
		3

ФРАГМЕНТ А



ФРАГМЕНТ Б



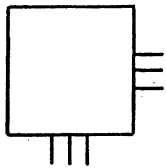
33

9144/1

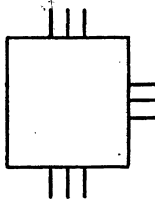
1.020.1-3ПВ.0-1 06ПЗ		ЛИСТ
		4

Типы фундаментов по схемам выпусков

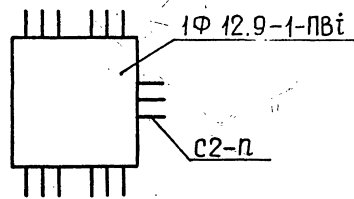
тип 1



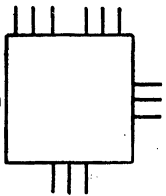
тип 2



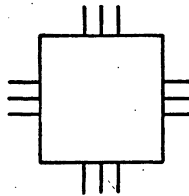
тип 3



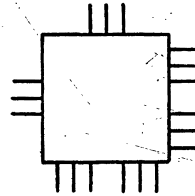
тип 4



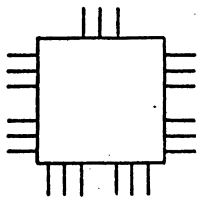
тип 5



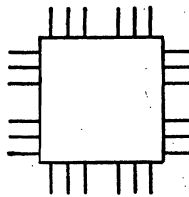
тип 6



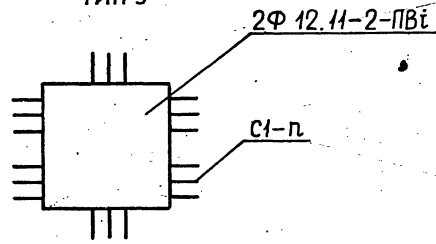
тип 7



тип 8



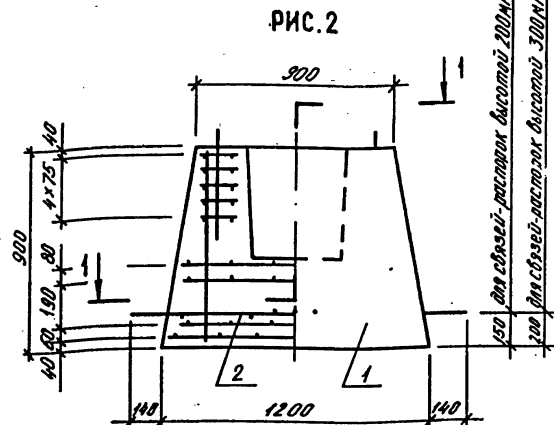
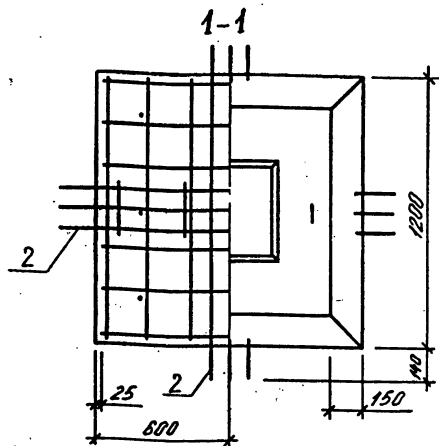
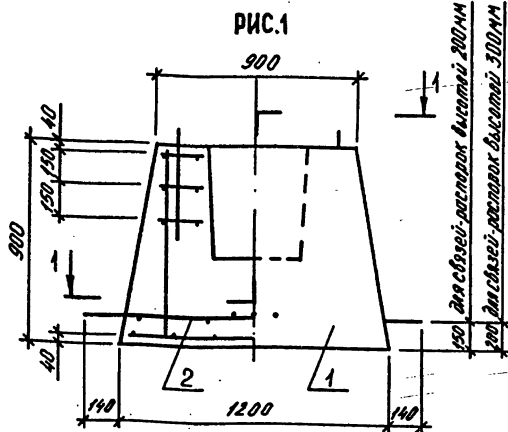
тип 9



Условные обозначения в маркировке фундаментов и закладных сеток:
 1Ф 12.9-1-ПВ, 2Ф 12.11-2-ПВ — марки фундаментов по выпуску 1-1;
 1 — цифровой индекс отражающий тип фундамента по схеме выпусков и несущей способности закладных сеток;
 С1, С2 — тип конструкции закладной сетки;
 П — несущая способность закладной сетки на растяжение в десятках тс (соответствует несущей способности связи-распорки см. выпуск 1-1).

9144/

1.020.1-3ПВ.0-1 06ПЗ



ОБОЗНАЧЕНИЕ	МАРКА	РИС.	МАССА, Т
1.020.1-ЗПВ.0-1 07	1Ф 12.9-1-ПВИ	1	2,27
-01	1Ф 12.9-2-ПВИ	2	2,29
-02	2Ф 12.11-1-ПВИ	3	2,46
-03	2Ф 12.11-2-ПВИ	4	2,49

Цифровой индекс в третьей группе марки отражает тип фундамента по схеме выпусков и несущей способности закладных сеток (см. документ 06ПЗ л.5)

9144/4

1.020.1-ЗПВ.0-1 07ПЗ					
НАЧ.ОТД.	Шевченко		ПРИМЕРЫ УСТАНОВКИ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ СЕТОК В СБОРНЫХ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫХ ФУНДАМЕНТАХ		
Н.КОНТР.	Редров		СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
ГЛ.СПЕЦ.	Ничипоренко		Р	1	2
ПРОВЕРИЛ	Ничипоренко		ГОСГРАЖДАНСТРОЙ КиевЗНИИЭП		
РАЗРАБ.	Федько				

КиевНИИЭП

РИС. 3

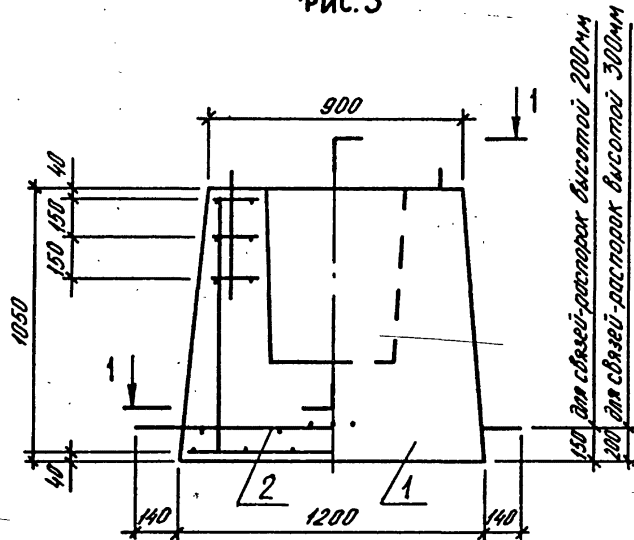
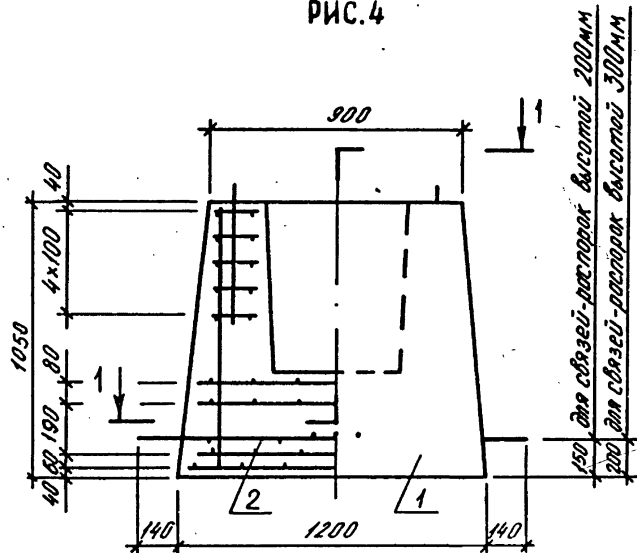


РИС. 4



Сечение 1-1 смотри на листе 1.

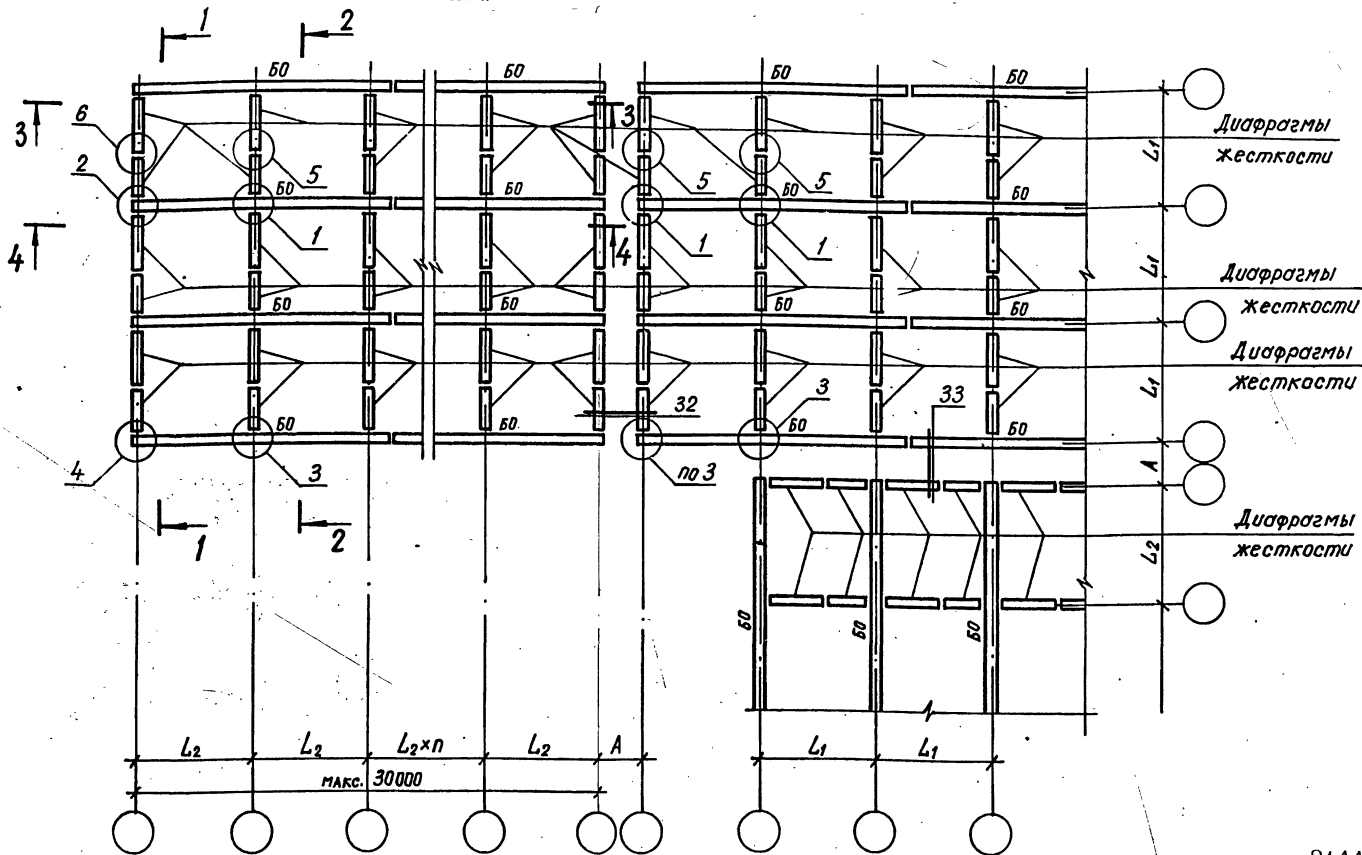
ФОРМАТ	ЗОНА	ПОЗ.	ОБОЗНАЧЕНИЕ	НАИМЕНОВАНИЕ	КОЛ	ПРИМЕЧАНИЕ
A4			I.020.I-ЗПВ.I-I 00Т0 ПЕРЕМЕННЫЕ ДАННЫЕ	ДОКУМЕНТАЦИЯ ТЕХНИЧЕСКОЕ ОПИСАНИЕ ДЛЯ ИСПОЛНЕНИЙ: I.020.I-ЗПВ.0-I 07 IФ I2.9-I-ПВИ		
A4	I		I.020.I-ЗПВ.I-I 20	СБОРОЧНЫЕ ЕДИНИЦЫ ФУНДАМЕНТ IФ I2.9-I-ПВ	I	
A4	2		I.020.I-ЗПВ.I-I 23	СЕТКА ЗАКЛАДНАЯ CI-2 I.020.I-ЗПВ.0-I 07-01 IФ I2.9-2-ПВИ	2	
A4	I		I.020.I-ЗПВ.I-I 20-01	СБОРОЧНЫЕ ЕДИНИЦЫ ФУНДАМЕНТ IФ I2.9-2-ПВ	I	
A4	2		I.020.I-ЗПВ.I-I 23-01	СЕТКА ЗАКЛАДНАЯ CI-4 I.020.I-ЗПВ.0-I 07-02 2Ф I2.II-I-ПВИ	2	
A4	I		I.020.I-ЗПВ.I-I 20-02	СБОРОЧНЫЕ ЕДИНИЦЫ ФУНДАМЕНТ 2Ф I2.II-I-ПВ	I	
A4	2		I.020.I-ЗПВ.I-I 23	СЕТКА ЗАКЛАДНАЯ CI-2 I.020.I-ЗПВ.0-I 07-03 2Ф I2.II-2-ПВИ	2	
A4	I		I.020.I-ЗПВ.I-I 20-03	СБОРОЧНЫЕ ЕДИНИЦЫ ФУНДАМЕНТ 2Ф I2.II-2-ПВ	I	
A4	2		I.020.I-ЗПВ.I-I 23-01	СЕТКА ЗАКЛАДНАЯ CI-4	2	

36

9444/1

I.020.I-ЗПВ.0-1 07ПЗ		ЛИСТ
		2

Схема расположения диафрагм жесткости и обвязочных балок на отм. -0,100



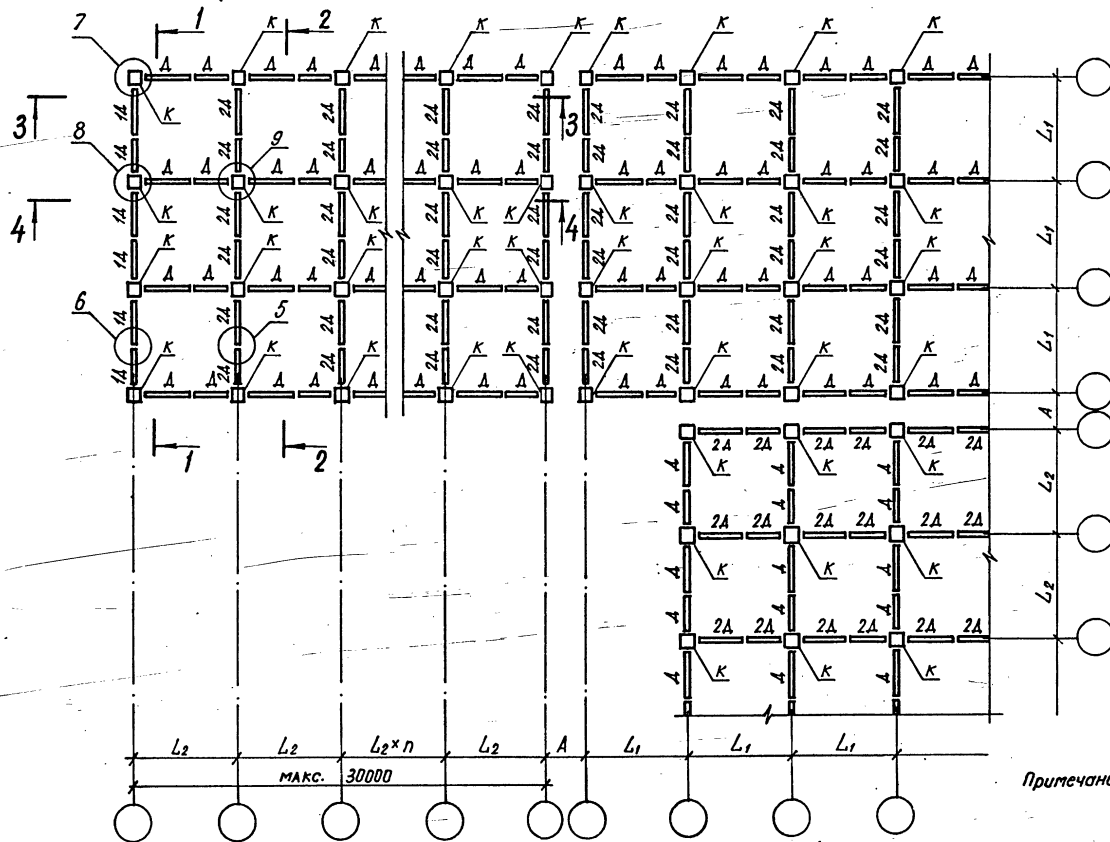
Примечания:

1. На схемах расположения приведены условные марки элементов каркаса нулевого цикла.
2. Рабочие марки диафрагм жесткости в зависимости от различных высот и пролетов подвала см. документ Д9ПЗ; рабочие марки обвязочных балок и колонн нулевого цикла см. выпуск 1-3.

						1.020.1-3ПВ.0-1 08ПЗ			
НАЧ.ОТД.	Шевченко			СБОРНЫЙ ВАРИАНТ КОНСТРУКТИВНОГО РЕШЕНИЯ ФУНДАМЕНТНО-ПОДВАЛЬНОЙ ЧАСТИ ЗДАНИЯ			СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
И.КОНТР.	Редров						Р	1	12
ГП.СПЕЦ.	Иичипоренко						ГОСГРАЖДАНСТРОЙ КиевЗНИИЭП		
ПРОВЕРИЛ	Иичипоренко								
РАЗРАБ.	Литвиненко								

37
9444/1

Схема расположения колонн и диафрагм жесткости нулевого цикла



Примечания см. на л. 1.

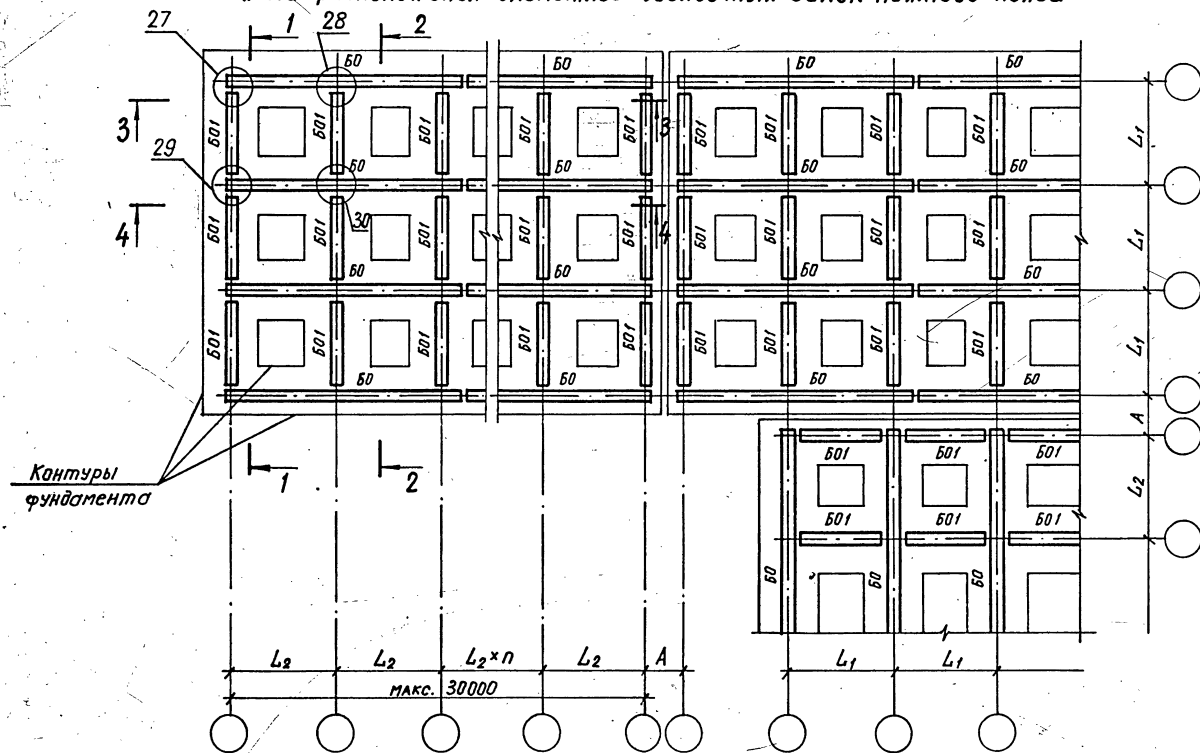
Условные обозначения диафрагм жесткости:

- 2А - двухлопочные;
- 1А - однолопочные;
- А - бесплочные.

38
9144/1

1.020.1 - ЗПВ.0-1 08ПЗ	ЛИСТ 2
------------------------	-----------

Схема расположения элементов обвязочных балок нижнего пояса



Условные обозначения:

Б0 - балка обвязочная продольная;

Б01 - балка обвязочная поперечная.

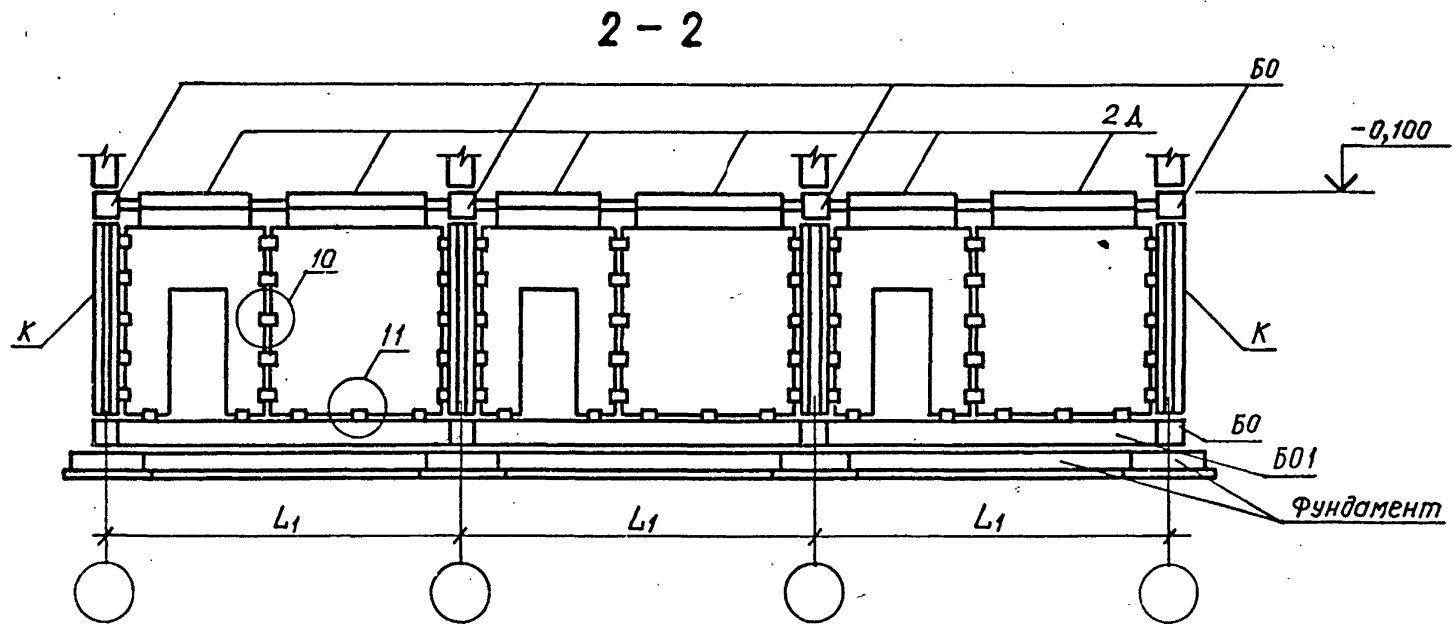
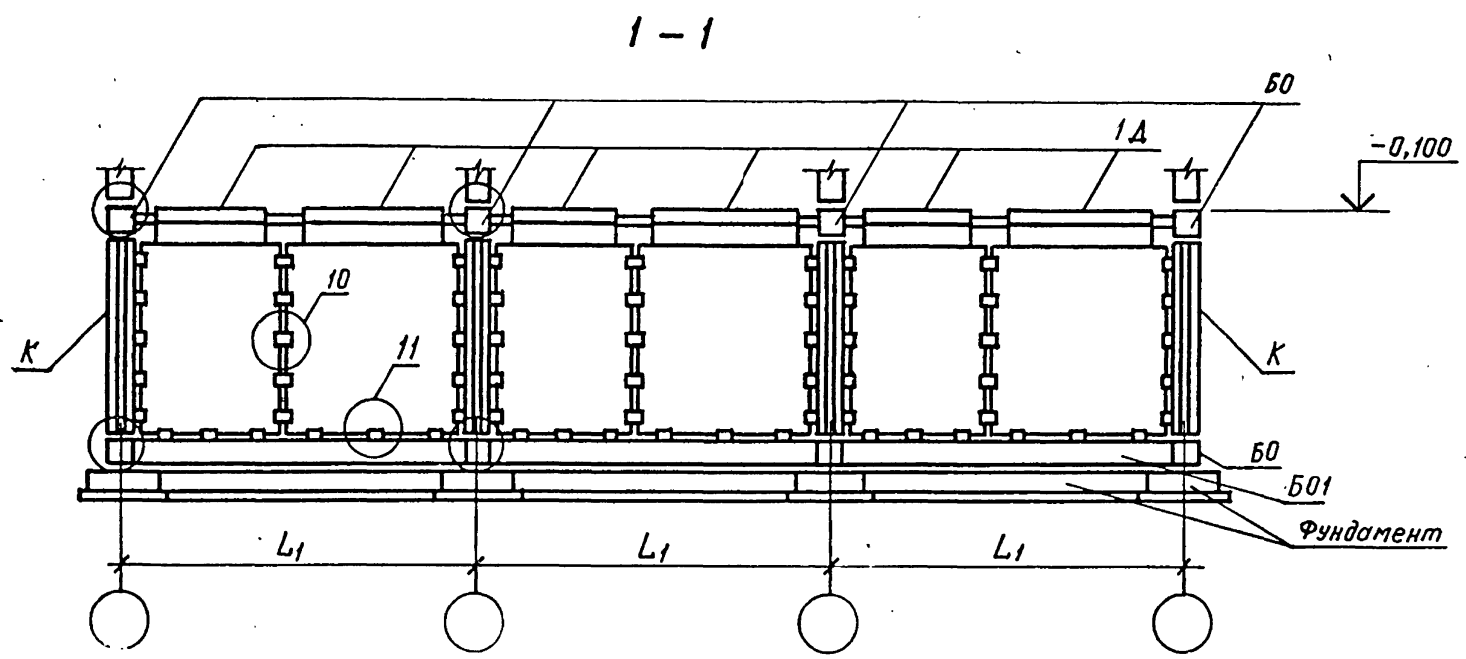
Примечания см. на л. 1.

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 08ПЗ

ЛИСТ

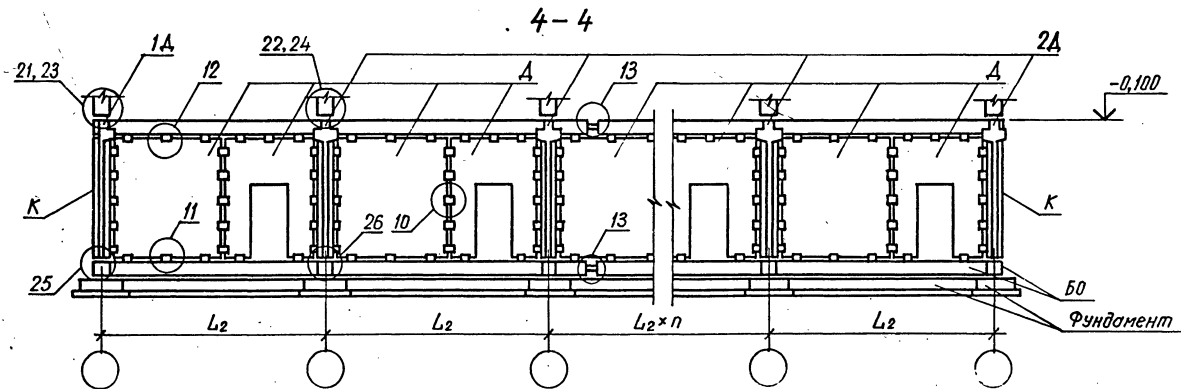
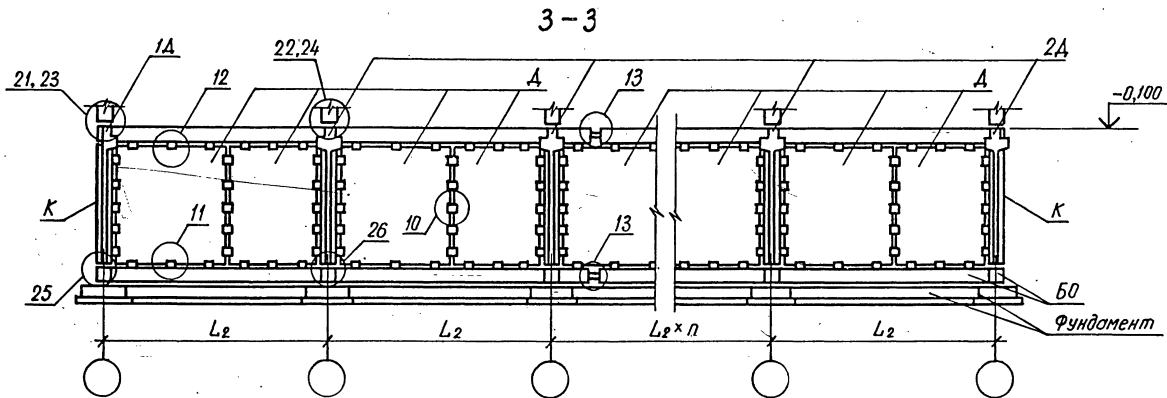
3



Примечания см. на л.1.

АС
 9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 08ПЗ



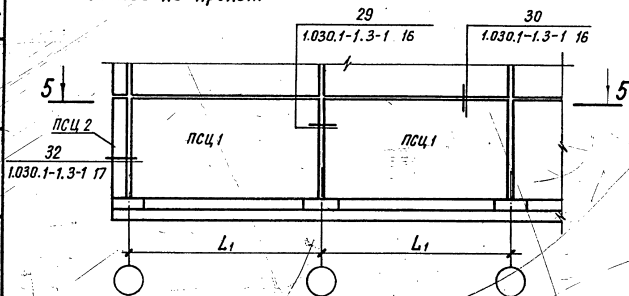
41

9144/1

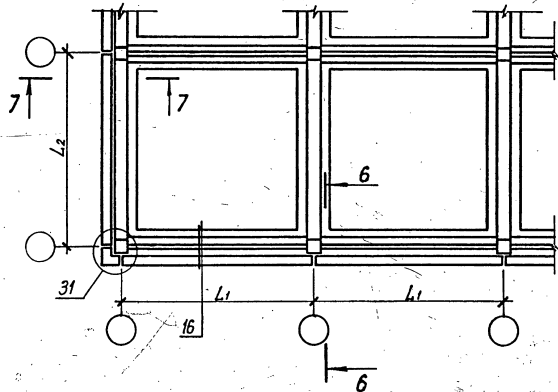
1.020.1-ЗПВ.0-1 08ПЗ

ЛИСТ
5

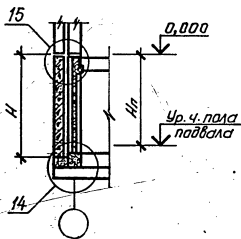
Схема расположения стеновых панелей нулевого цикла
длинной на пролет



5-5



6-6



7-7

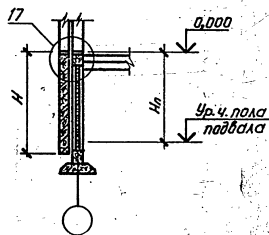
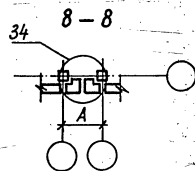
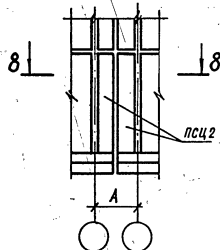


Схема расположения стеновых панелей нулевого цикла
у деформационного шва



На данном листе замаркированы цокальные стеновые панели условно: псц1, псц2; рабочие марки см. вып. 1-2.

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 08ПЗ

ЛИСТ
6

43

Схема расположения стеновых панелей нулевого цикла со стыком в пролете.

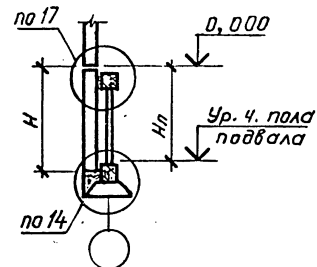
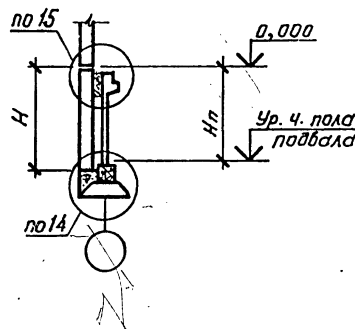
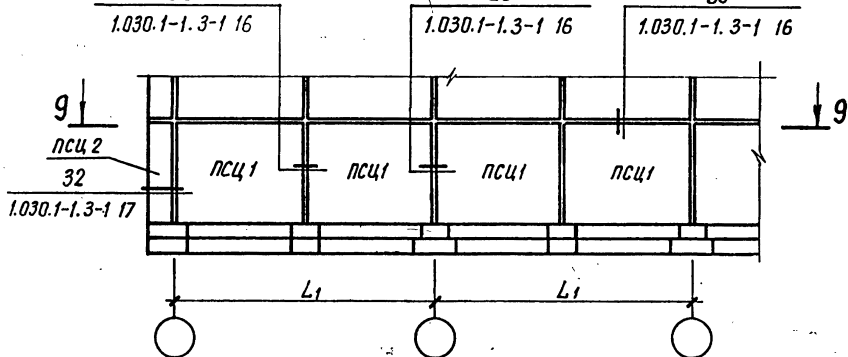
по 29

29

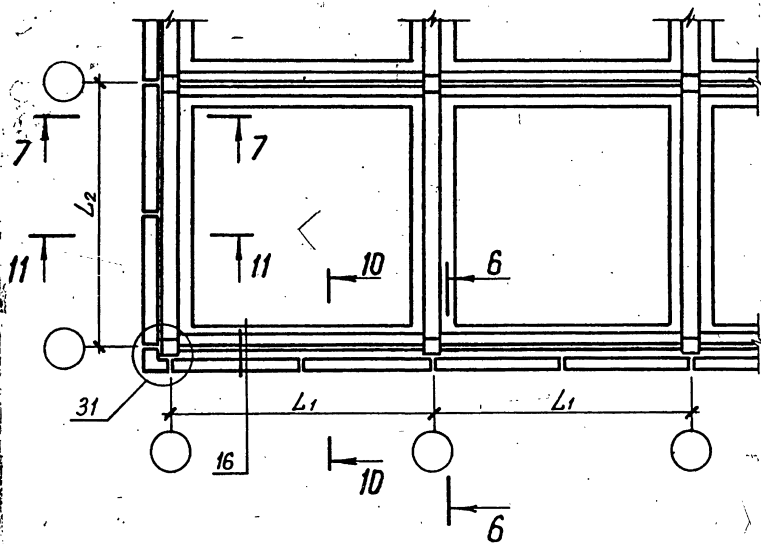
30

10-10

11-11



9-9



Примечания:

1. На данном листе замаркированы цокольные стеновые панели условно ПСЦ1, ПСЦ2; рабочие марки см. вып. 1-2.
2. Разрезы 6-6 и 7-7 см. на л. 6.

43

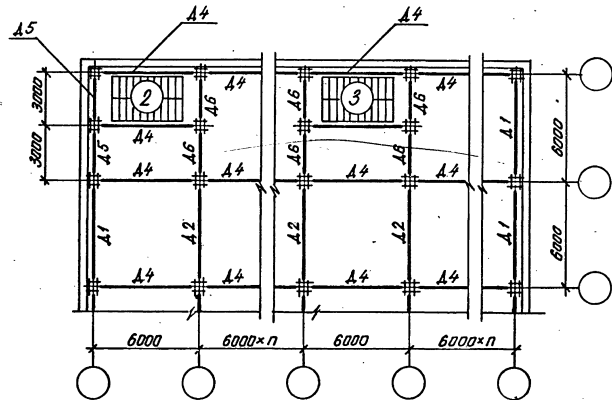
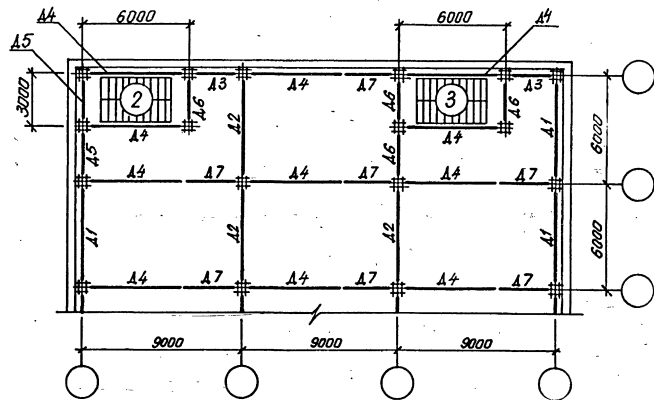
9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 СВПЗ

ЛИСТ

7

Схемы расположения лестничных клеток в плане здания для $H_n = 3,3 \text{ м}$.



Условные марки диафрагм жесткости	Рабочие марки диафрагм жесткости при H_n		
	3,3 м	3,6 м	4,2 м
A1	1А 56.33-1-ПВ		
A2	2А 56.33-1-ПВ		
A3	А 26.29-ПВ	А 26.32-ПВ	А 26.38-ПВ
A4	А 56.29-ПВ	А 56.32-ПВ	
A5	1А 26.33-1-ПВ	1А 26.36-1-ПВ	1А 26.42-1-ПВ
A6	2А 26.33-1-ПВ	2А 26.36-1-ПВ	2А 26.42-1-ПВ
A7	А 30.29-ПВ	А 30.32-ПВ	А 30.38-ПВ
A8		2А 30.36-ПВ	2А 30.42-1-ПВ
A9		1А 30.36-ПВ	1А 30.42-1-ПВ

Примечания:

1. На данном листе приведены рабочие марки диафрагм жесткости первого типа армирования без проемов.
2. Наличие проемов и типы армирования определяются в конкретном проекте в соответствии с выпуском 4-3.

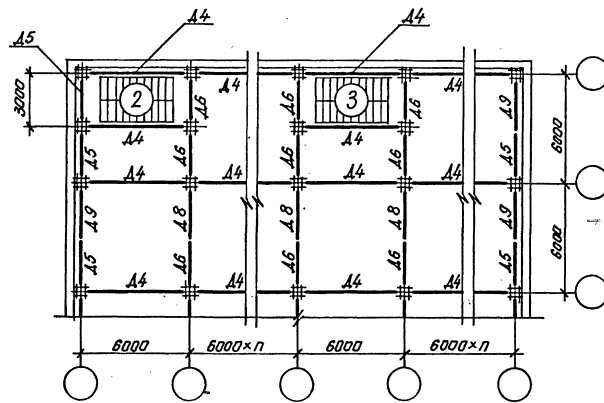
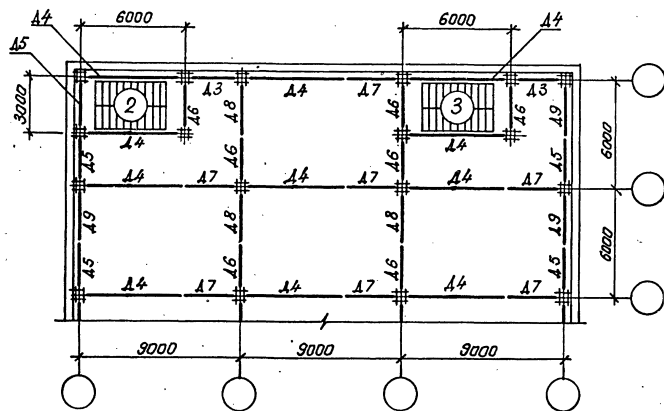
44
9144/

1.020.1-3ПВ.0-1 08ПЗ

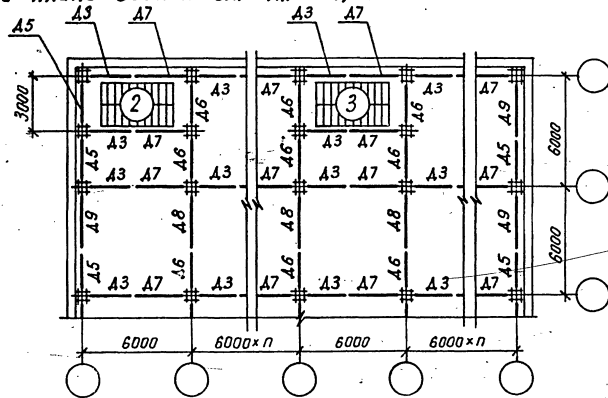
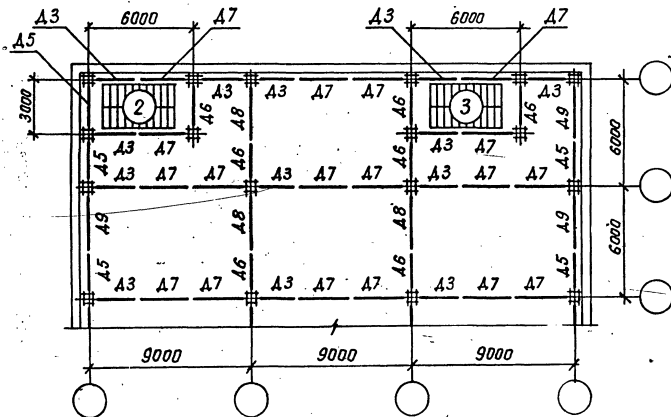
ЭПВЦ
КиевЗНИИЭП
ОПЕРАТОР
ТЛП КОРТ
Федько
Август

ИЗВ. ИСТОЧ. ПОДЛ. И ДАТА
БЛАНК. ИЛИ №

Схемы расположения лестничных клеток в плане здания для $H_n = 3,6$ м.



Схемы расположения лестничных клеток в плане здания для $H_n = 4,2$ м.

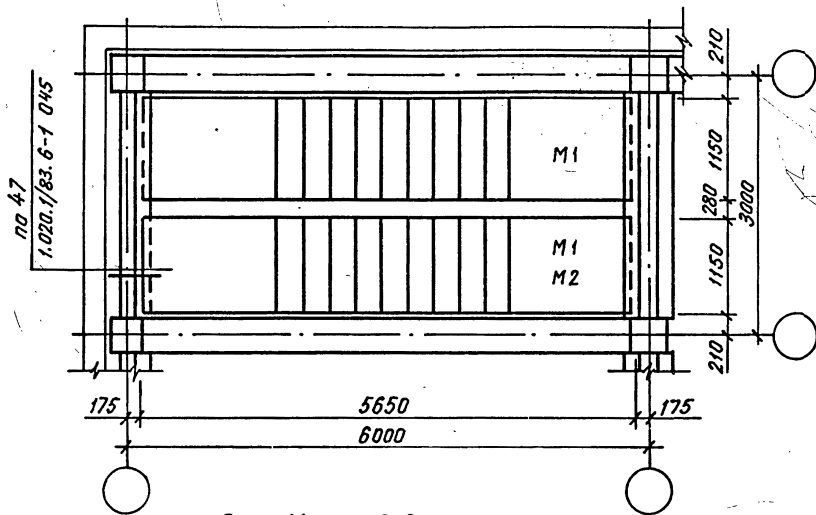


9444/1

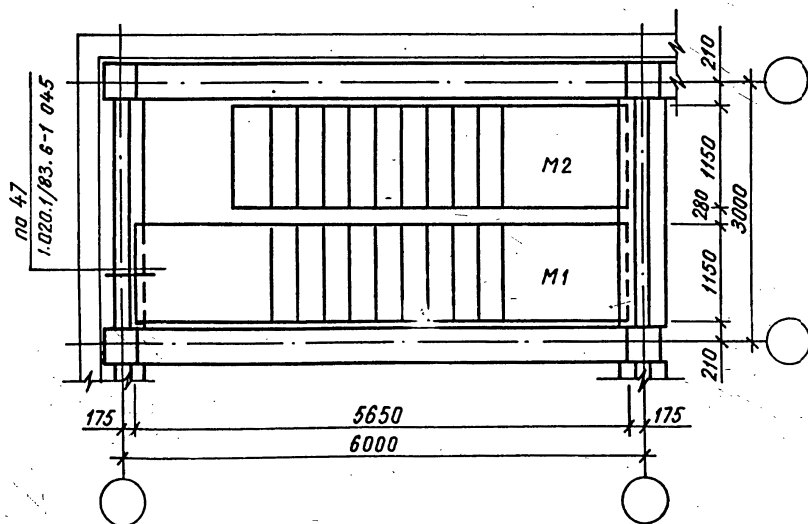
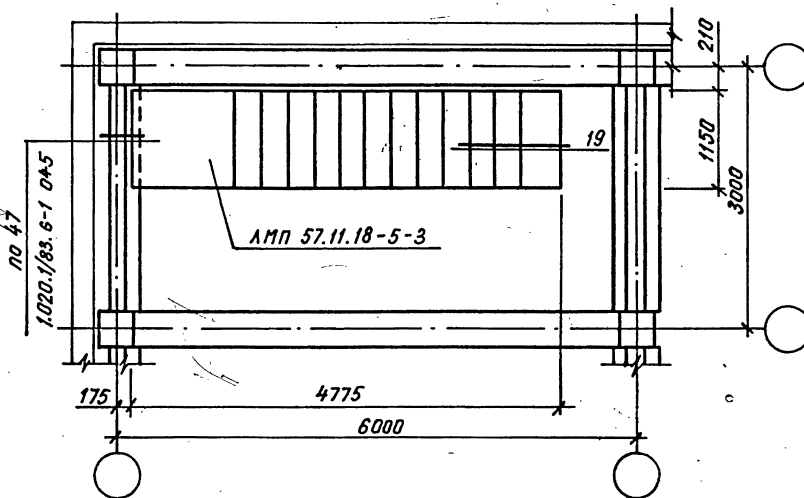
1.020.1-ЭПВ.0-1 08ПЗ

ЛИСТ
9

Схемы расположения лестничных маршей в плане
 для $H_n = 4,2$ м для $H_{mn} = 2,0$ м



для $H_n = 3,3$ м; $3,6$ м



H_n	Условные марки лестничных маршей	
	M1	M2
M	Рабочие марки лестничных маршей по серии 1.050.1-2 вып.1	
3,3	ЛМП 57.11.17-5	ЛМП 57.11.17-5-3
3,6	ЛМП 57.11.18-5	ЛМП 57.11.18-5-3
4,2	ЛМП 57.11.14-5	ЛМП 57.11.14-5-3

Схемы расположения проступей и схемы ограждения лестниц аналогичны решениям, приведенным в документе 20ПЗ выпуска 0-1 серии 1.020-1/83.

9144 / 1

1.020.1 - 3ПВ. 0 - 1 08ПЗ

ЛИС

10

Схемы расположения лестничных маршей для зданий с высотой подвала 3,3 м и 3,6 м

Тип ②

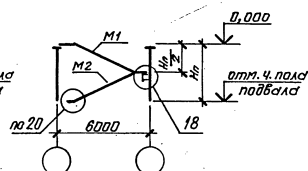
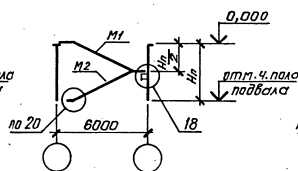
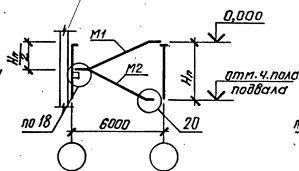
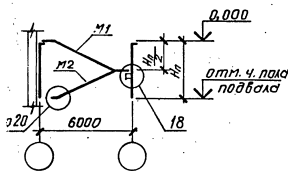
Тип ③

Вариант 1

Вариант 2

Вариант 1

Вариант 2



Схемы расположения лестничных маршей для зданий с высотой подвала 4,2 м

Тип ②

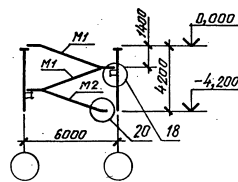
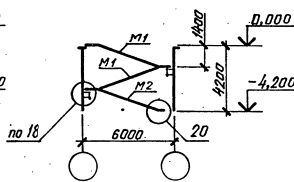
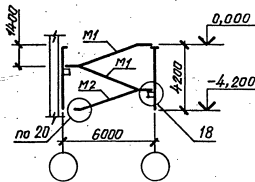
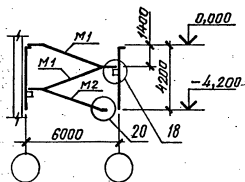
Тип ③

Вариант 1

Вариант 2

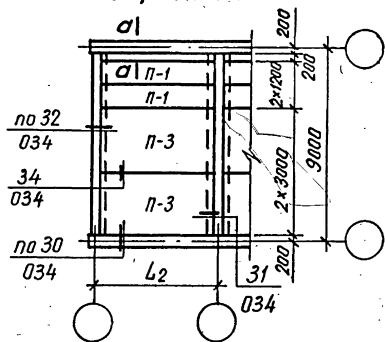
Вариант 1

Вариант 2

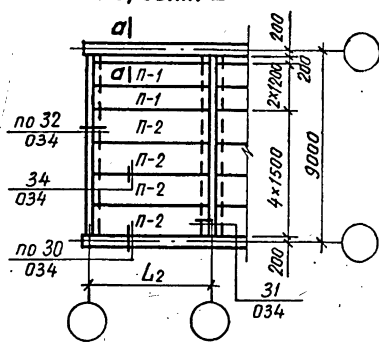


Схемы расположения плит перекрытия на отметке -0,100

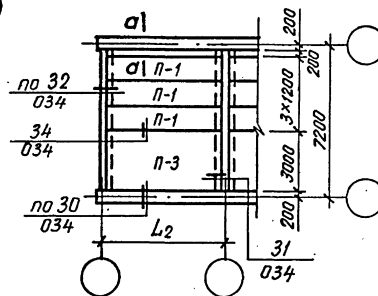
Вариант 1



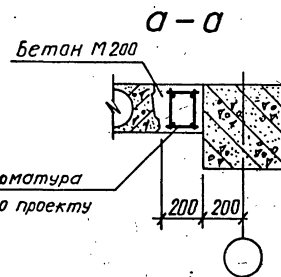
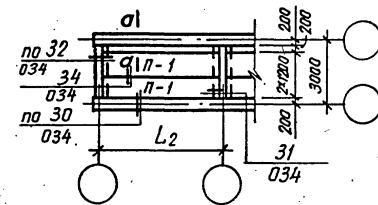
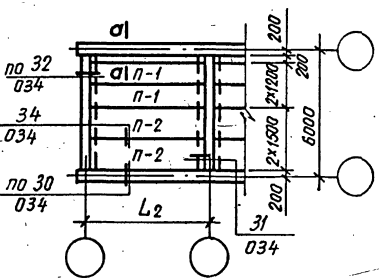
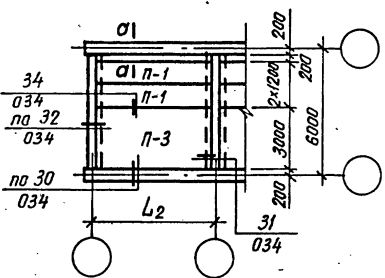
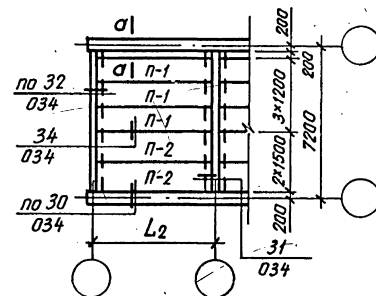
Вариант 2



Вариант 1



Вариант 2



L ₂ мм	Условная марка плит перекрытия		
	П-1	П-2	П-3
	Рабочая марка плит перекрытия по серии 1.041.1-2		
3000	ПК 26.12...	ПК 26.15...	ПК 26.30...
6000	ПК 56.12...	ПК 56.15...	ПК 56.30...
7200	ПК 68.12...	ПК 68.15...	ПК 68.30...
9000	ПК 86.12...	ПК 86.15...	ПК 86.30...

Узлы, замаркированные на данном листе, см. серия 1.020-1/83 выпуск 6-1.

48

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 08ПЗ

ЛИСТ
12

РАССТОЯНИЕ МЕЖДУ ОСЯМИ КОЛОНН, М

ВЫСОТА ПОДВАЛА

М

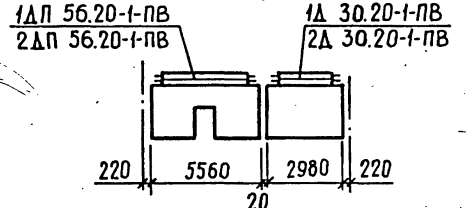
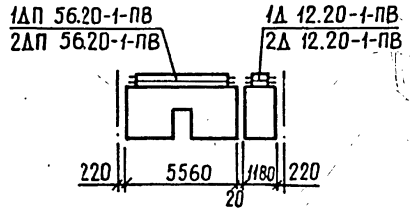
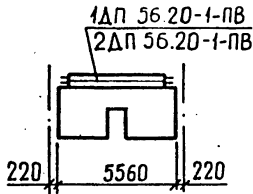
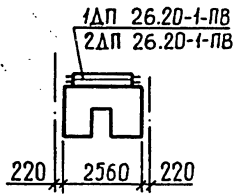
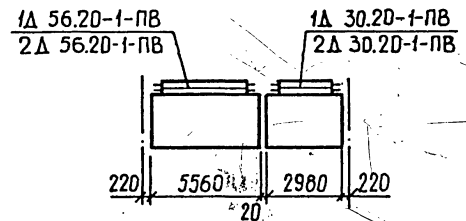
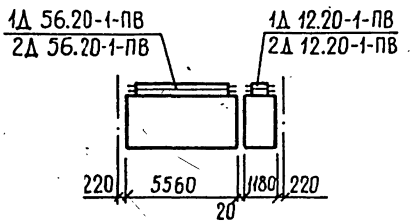
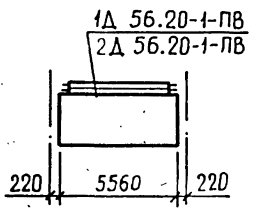
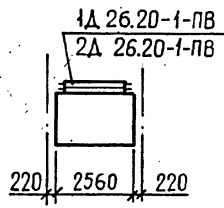
3,0

6,0

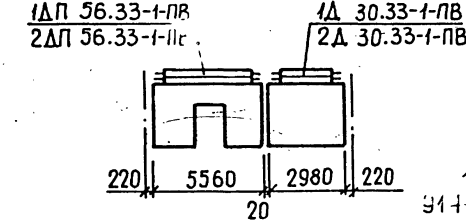
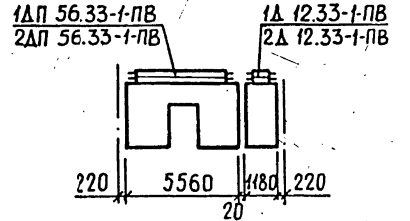
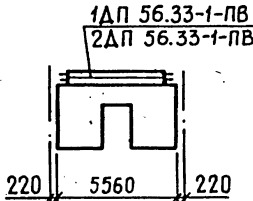
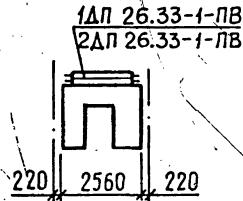
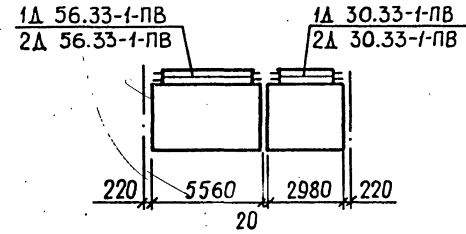
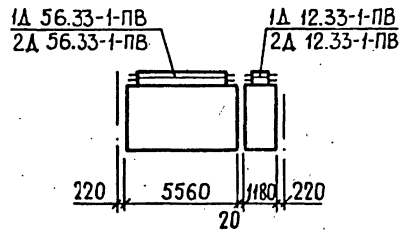
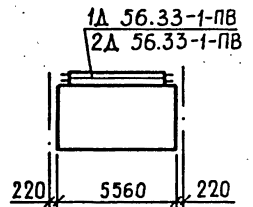
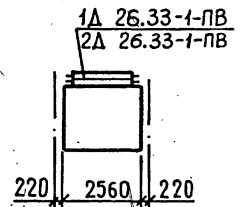
7,2

9,0

2,0
(техподполье)



3,3



1.020.1-3ПВ.0-1 09ПЗ

ИЗДА	Шевченко
И.КОНТР	Ребров
ГЛ СПЕЦ	Ничипоренко
ПРОВЕРИЛ	Ничипоренко
РАЗРАБ	Греськив

СХЕМЫ КОМПОНОВКИ ДИАФРАГМ ЖЕСТКОСТИ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНОГО ВАРИАНТА ДЛЯ РАЗЛИЧНЫХ ВЫСОТ ПОДВАЛОВ И ПРОЛЕТОВ

СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
Р	1	6
ГОСГРАЖДАНСТРОЙ		
КиевЗНИИЭП		

ОПЕРАТОР
 ТИП КОРП
 КИ-3-НИЭЭ

ВЫСОТА
 ПОДВАЛА
 М

РАССТОЯНИЕ МЕЖДУ ОСЯМИ КОЛОНН, М

Высота подвала, м	3,0	6,0	7,2	9,0
3,3		1ΔПК 56.33А-1-ПВ 2ΔПК 56.33-1-ПВ 	1ΔПК 56.33А-1-ПВ 2ΔПК 56.33-1-ПВ 1Δ 12.33-1-ПВ 2Δ 12.33-1-ПВ 	1ΔПК 56.33А-1-ПВ 2ΔПК 56.33-1-ПВ 1Δ 30.33-1-ПВ 2Δ 30.33-1-ПВ
3,6	1Δ 26.36-1-ПВ 2Δ 26.36-1-ПВ 	1Δ 26.36-1-ПВ 2Δ 26.36-1-ПВ 1Δ 30.36-1-ПВ 2Δ 30.36-1-ПВ 	1Δ 30.36-1-ПВ 2Δ 30.36-1-ПВ 1Δ 12.36-1-ПВ 2Δ 12.36-1-ПВ 1Δ 26.36-1-ПВ 2Δ 26.36-1-ПВ 	1Δ 26.36-1-ПВ 2Δ 26.36-1-ПВ 1Δ 30.36-1-ПВ 2Δ 30.36-1-ПВ
4,2	1Δ 26.42-1-ПВ 2Δ 26.42-1-ПВ 	1Δ 26.42-1-ПВ 2Δ 26.42-1-ПВ 1Δ 30.42-1-ПВ 2Δ 30.42-1-ПВ 	1Δ 30.42-1-ПВ 2Δ 30.42-1-ПВ 1Δ 12.42-1-ПВ 2Δ 12.42-1-ПВ 1Δ 26.42-1-ПВ 2Δ 26.42-1-ПВ 	1Δ 26.42-1-ПВ 2Δ 26.42-1-ПВ 1Δ 30.42-1-ПВ 2Δ 30.42-1-ПВ

9144 / 1
 50

1.020.1-3ПВ.0-1 09ПЗ

лист
 2

Высота подвала
М

Расстояние между осями колонн, м

3,0

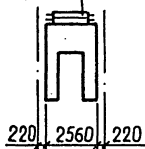
6,0

7,2

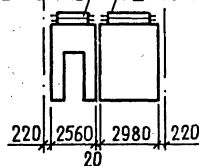
9,0

4,2

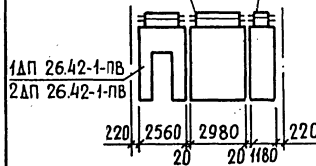
1ДП 26.42-1-ПВ
2ДП 26.42-1-ПВ



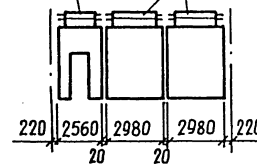
1ДП 26.42-1-ПВ
2ДП 26.42-1-ПВ 1ДП 30.42-1-ПВ
2ДП 30.42-1-ПВ



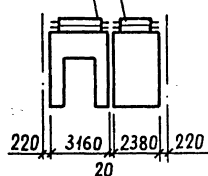
1А 30.42-1-ПВ
2А 30.42-1-ПВ 1А 12.42-1-ПВ
2А 12.42-1-ПВ



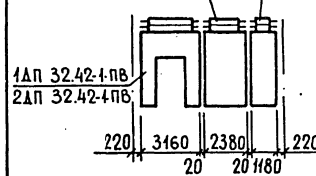
1ДП 26.42-1-ПВ
2ДП 26.42-1-ПВ 1А 30.42-1-ПВ
2А 30.42-1-ПВ



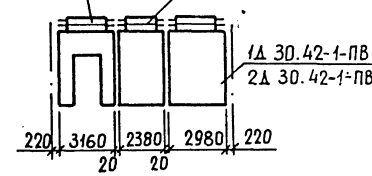
1ДП 32.42-1-ПВ
2ДП 32.42-1-ПВ 1ДП 24.42-1-ПВ
2ДП 24.42-1-ПВ



1А 24.42-1-ПВ
2А 24.42-1-ПВ 1А 12.42-1-ПВ
2А 12.42-1-ПВ



1ДП 32.42-1-ПВ
2ДП 32.42-1-ПВ 1А 24.42-1-ПВ
2А 24.42-1-ПВ



На данных схемах компоновки приведены марки диафрагм жесткости, по первому типу армирования. Марки диафрагм жесткости по типу армирования см. в выпуске 4-3.

51

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 09ПЗ

ЛИСТ
3

Высота подвала м

РАССТОЯНИЕ МЕЖДУ ОСЯМИ КОЛОНН, м

3,0

6,0

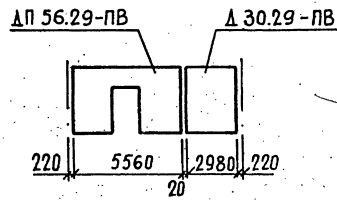
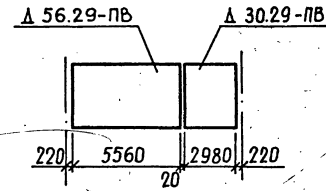
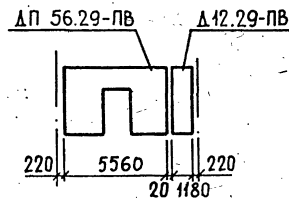
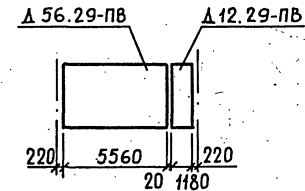
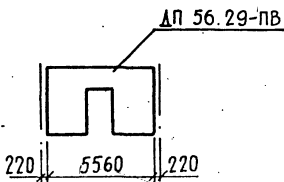
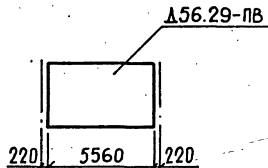
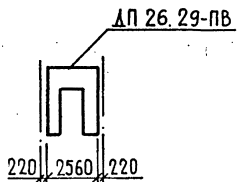
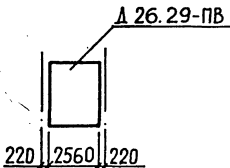
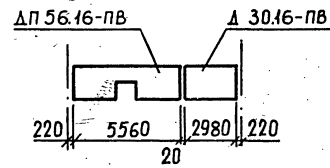
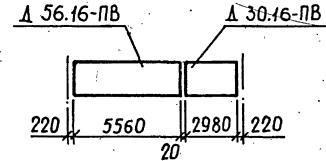
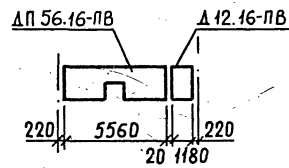
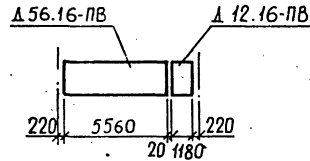
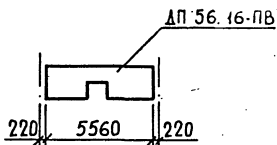
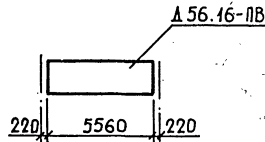
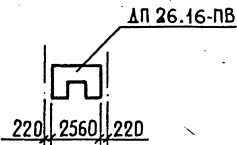
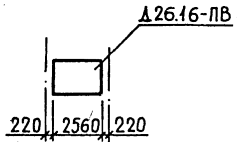
7,2

9,0

2,0

(Техподполье)

3,3



52

9144 / 11

1.020.1-3ПВ. 0-1 09ПЗ

ЛИСТ 4

Высота подвала
М

Расстояние между осями колонн, м

3,0

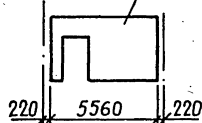
6,0

7,2

9,0

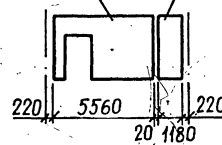
3,3

ΔПК 56.29-ПВ



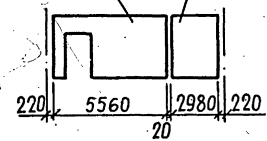
ΔПК 56.29-ПВ

Δ 42.29-ПВ



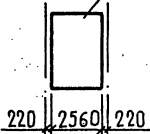
ΔПК 56.29-ПВ

Δ 30.29-ПВ

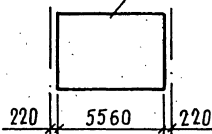


3,6

Δ 26.32-ПВ

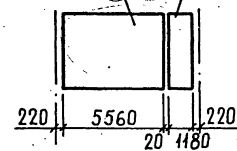


Δ 56.32-ПВ



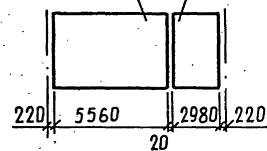
Δ 56.32-ПВ

Δ 42.32-ПВ



Δ 56.32-ПВ

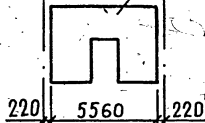
Δ 30.32-ПВ



ΔП 26.32-ПВ

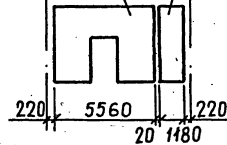


ΔП 56.32-ПВ



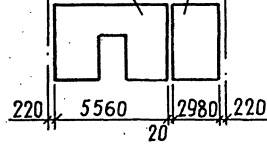
ΔП 56.32-ПВ

Δ 42.32-ПВ

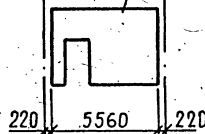


ΔП 56.32-ПВ

Δ 30.32-ПВ

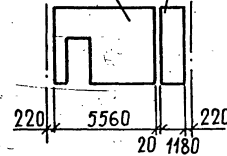


ΔПК 56.32-ПВ



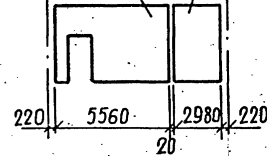
ΔПК 56.32-ПВ

Δ 42.32-ПВ



ΔПК 56.32-ПВ

Δ 30.32-ПВ



53

9144/1

1.020.1-3ПВ. 0-1 09ПЗ

ЛИСТ

5

КиевНИИЭП ТЛП КОРТ

Высота подвала
М

Расстояние между осями колонн, м.

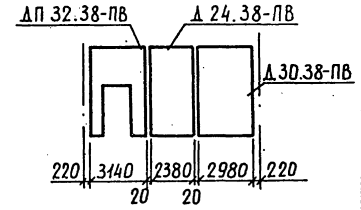
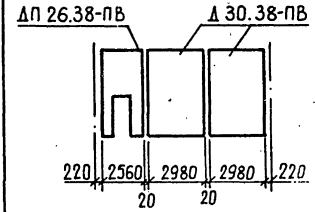
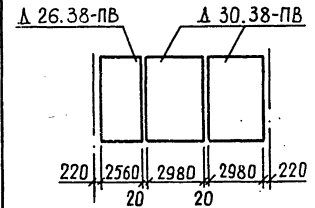
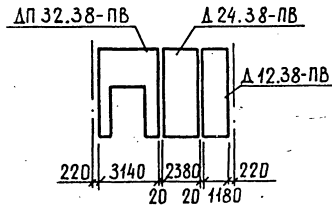
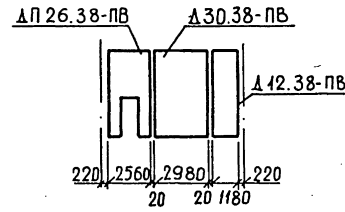
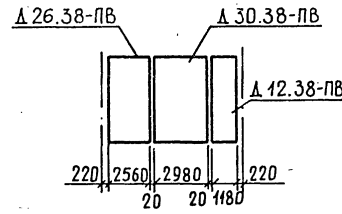
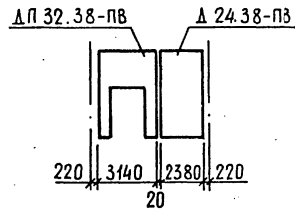
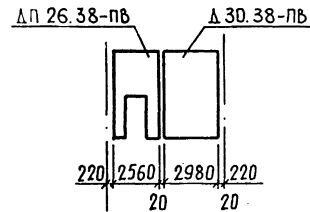
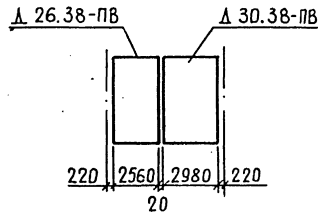
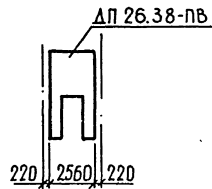
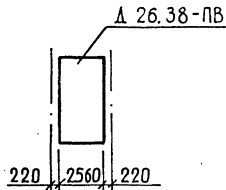
3,0

6,0

7,2

9,0

4,2



54

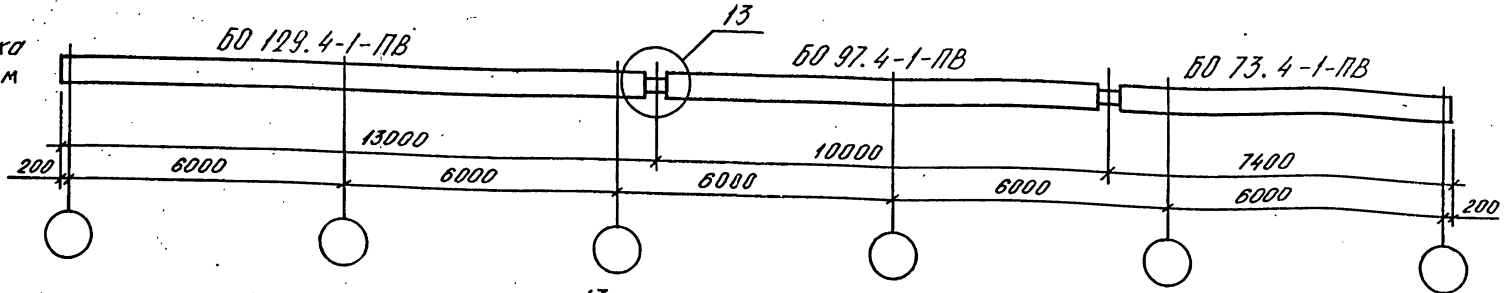
9144 / 1

1.020.1-3ПВ. 0-1 09ПЗ

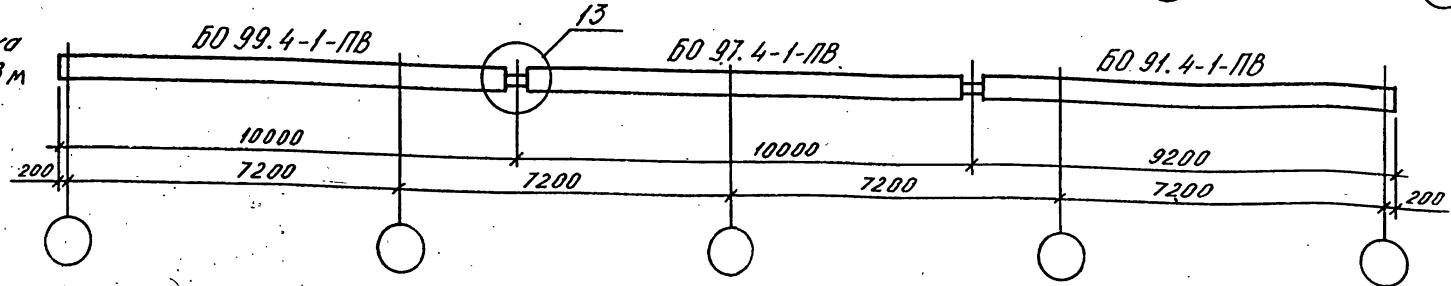
ЛИСТ
6

ФОРМАТ А3

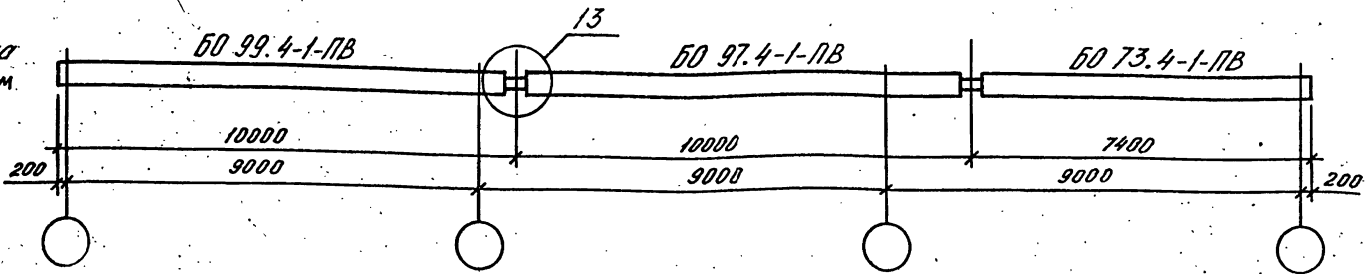
Для отсека
L = 30,0 м



Для отсека
L = 28,8 м



Для отсека
L = 27,0 м

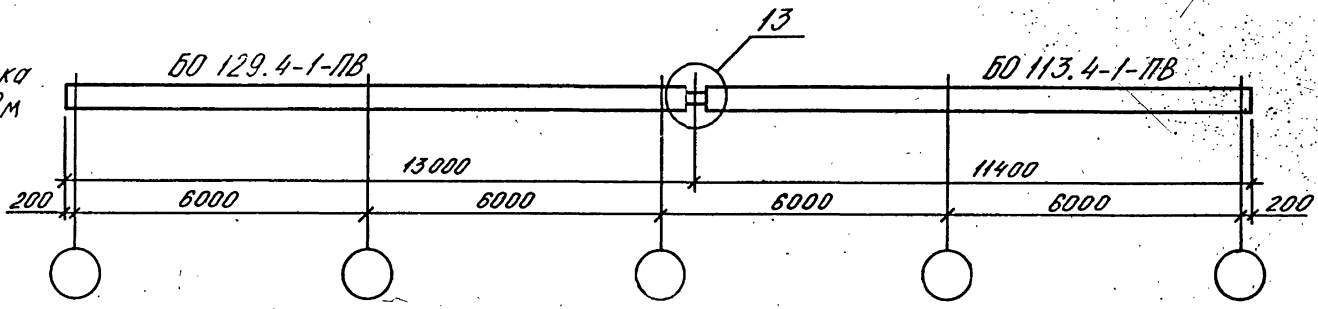


На данной схеме компоновки замаркированы
обвязочные балки по первому типу армирования.
Марки обвязочных балок по типам армирования
см. выпуск 1-3

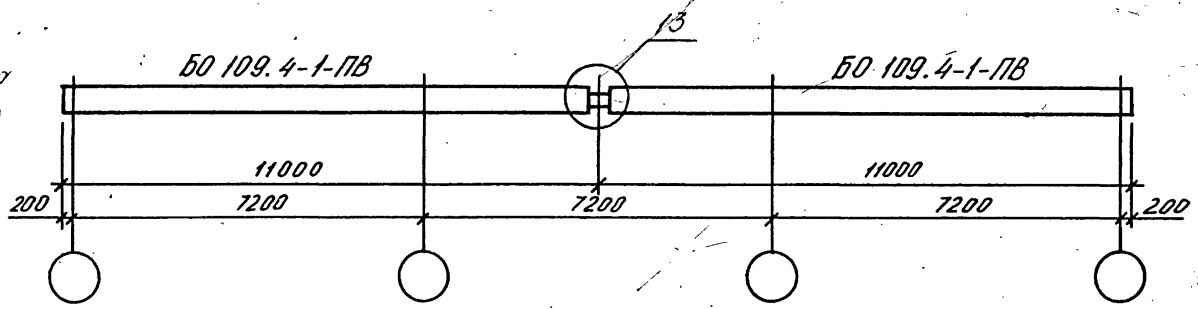
				1.020.1-3ПВ.0-1.10ПЗ			
НАЧ.ОТД.	Шевченко			ПРИМЕРЫ СХЕМ КОМ- ПОНОВКИ ОБВЯЗОЧНЫХ БАЛОК НУЛЕВОГО ЦИКЛА ДЛЯ РАЗ- ЛИЧНЫХ ДЛИН ОТСЕКОВ	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
И.КОНТР.	Рейдров				Р	1	2
ГЛ.СПЕЦ.	Ивчиловская				ГОСГРАЖДАНСТРОИ		
ПРОВЕРИЛ	Ивчиловская				КиевЗНИИЭП		
РАЗРАБ.	Рейдров						

УПРАВЛЕНИЕ
КиевЭНИИЭП
ТЛП КОРТ

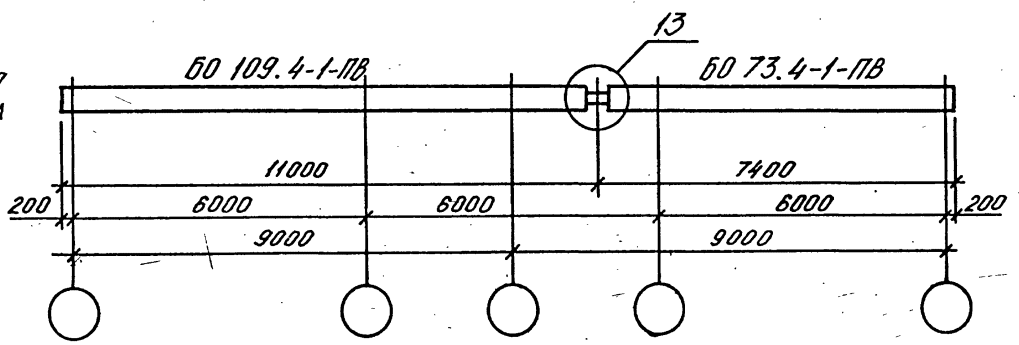
Для отсека
L=24,0 м



Для отсека
L=21,6 м



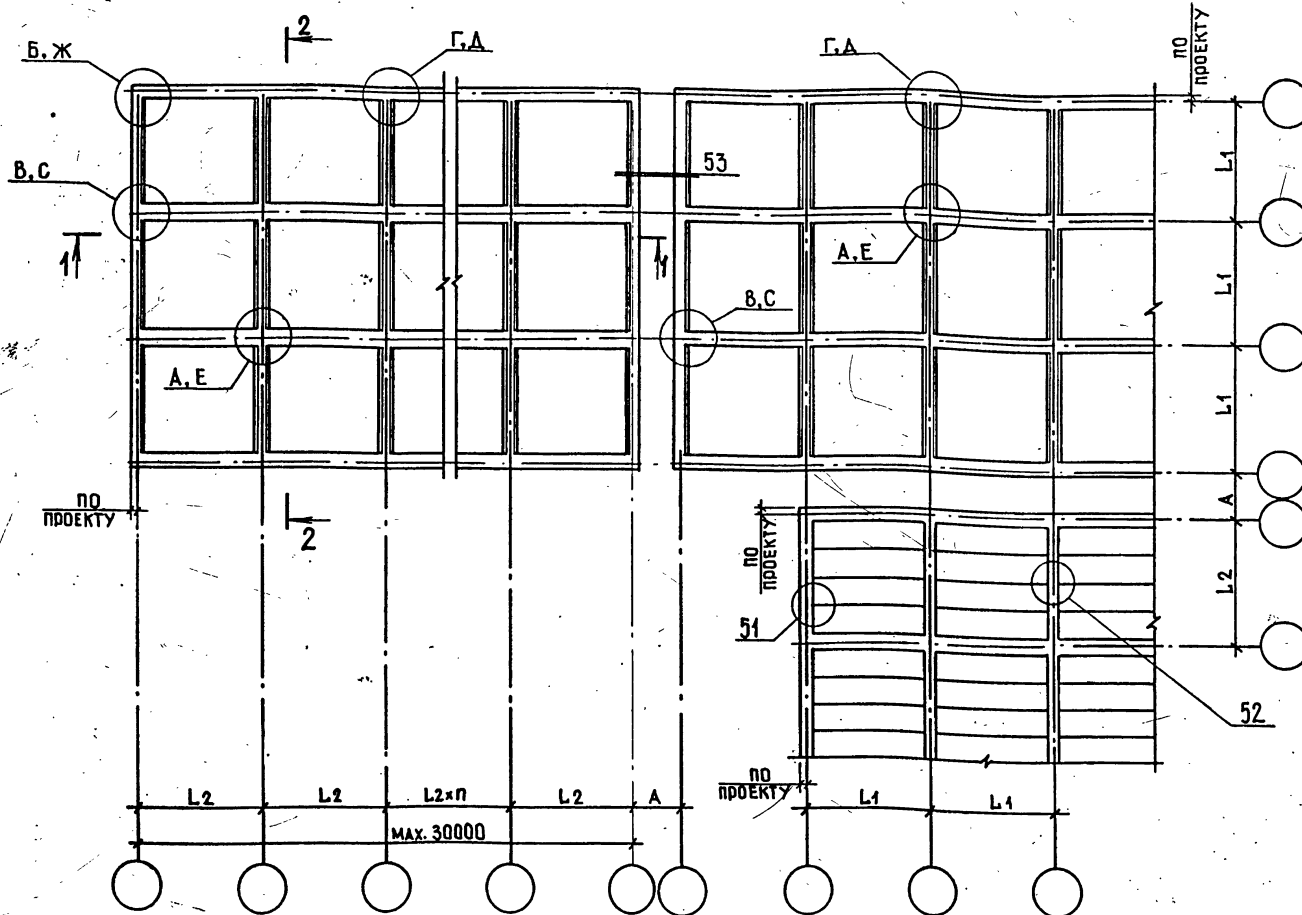
Для отсека
L=18,0 м



Примечание см. на листе 1.

1.020.1-3ПВ.0-1 10ПЗ	ЛИС 2
----------------------	----------

СХЕМА РАСПОЛОЖЕНИЯ ВЕРХНЕГО МОНОЛИТНОГО ПОЯСА И ПАНЕЛЕЙ ПЕРЕКРЫТИЯ НА ОТМ. -0,100



Узлы, имеющие буквенные обозначения на схемах расположения конструкций, приведены на листах 44-48.

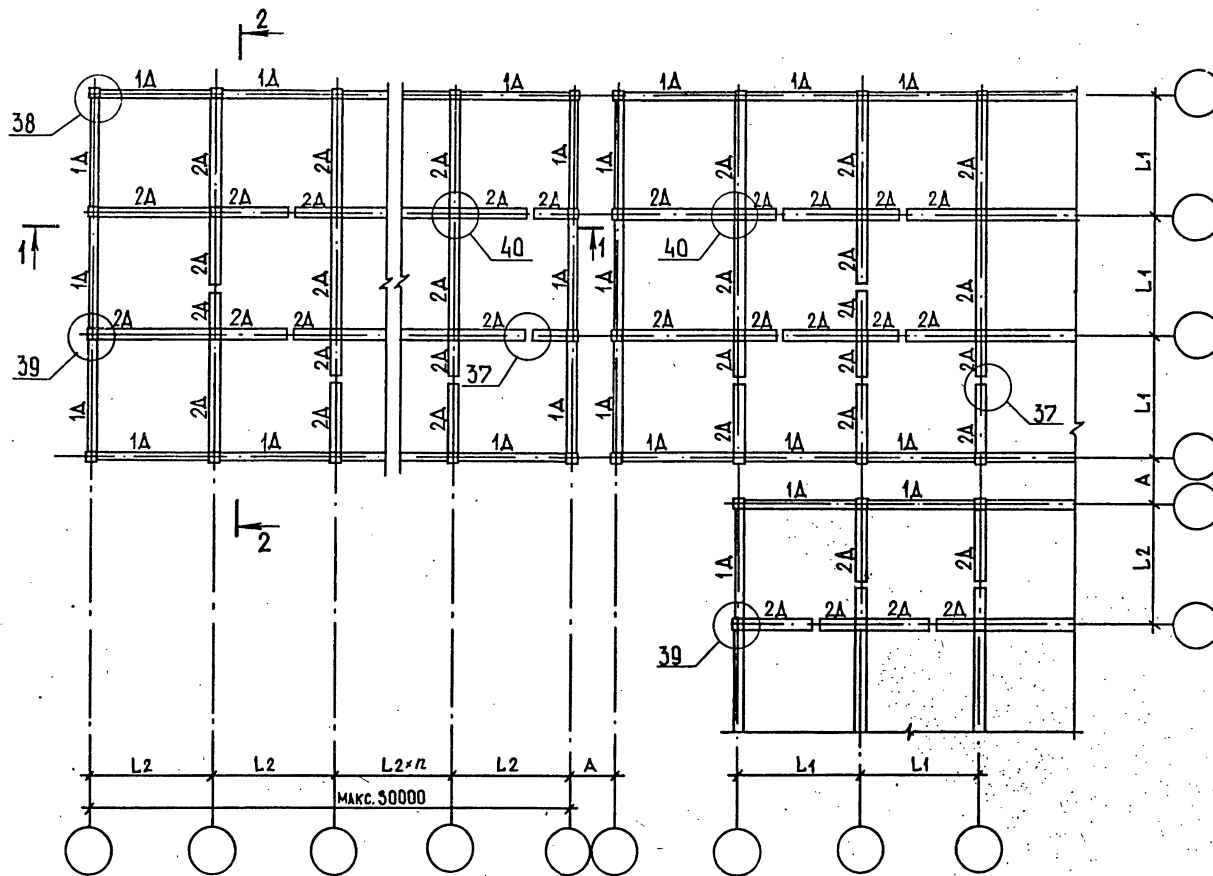
НАЧ.ОТД.	ШЕВЧЕНКО	<i>[Signature]</i>
И.КОНТР.	ДЕБРОФ	<i>[Signature]</i>
ГЛ.СПЕЦ.	НИЧИПОРЕНКО	<i>[Signature]</i>
ПРОВЕРИЛ	НИЧИПОРЕНКО	<i>[Signature]</i>
РАЗРАБ.	СКОРОБОГАТ	<i>[Signature]</i>

1.020.1-3 ПБ.0-1 - 11ПЗ

СБОРНО-МОНОЛИТНЫЙ И МОНОЛИТНЫЙ ВАРИАНТЫ КОНСТРУКТИВНЫХ РЕШЕНИЙ ФУНДАМЕНТНО-ПОДВАЛЬНОЙ ЧАСТИ ЗДАНИЯ

СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
Р	1	18
ГОСГРА - СТРОИ		
КиевЗНИИЭП		

СХЕМА РАСПОЛОЖЕНИЯ ДИАФРАГМ ЖЕСТКОСТИ НУЛЕВОГО ЦИКЛА



Примечания:

1. Наружные цокольные панели условно не показаны.
2. Условные марки диафрагм 1А соответствуют маркам однополочных диафрагм, а марки 2А – маркам двухполочных диафрагм выпуска 4-1.
3. Примеры расположения наружных цокольных панелей см. на листах 7,8.

58

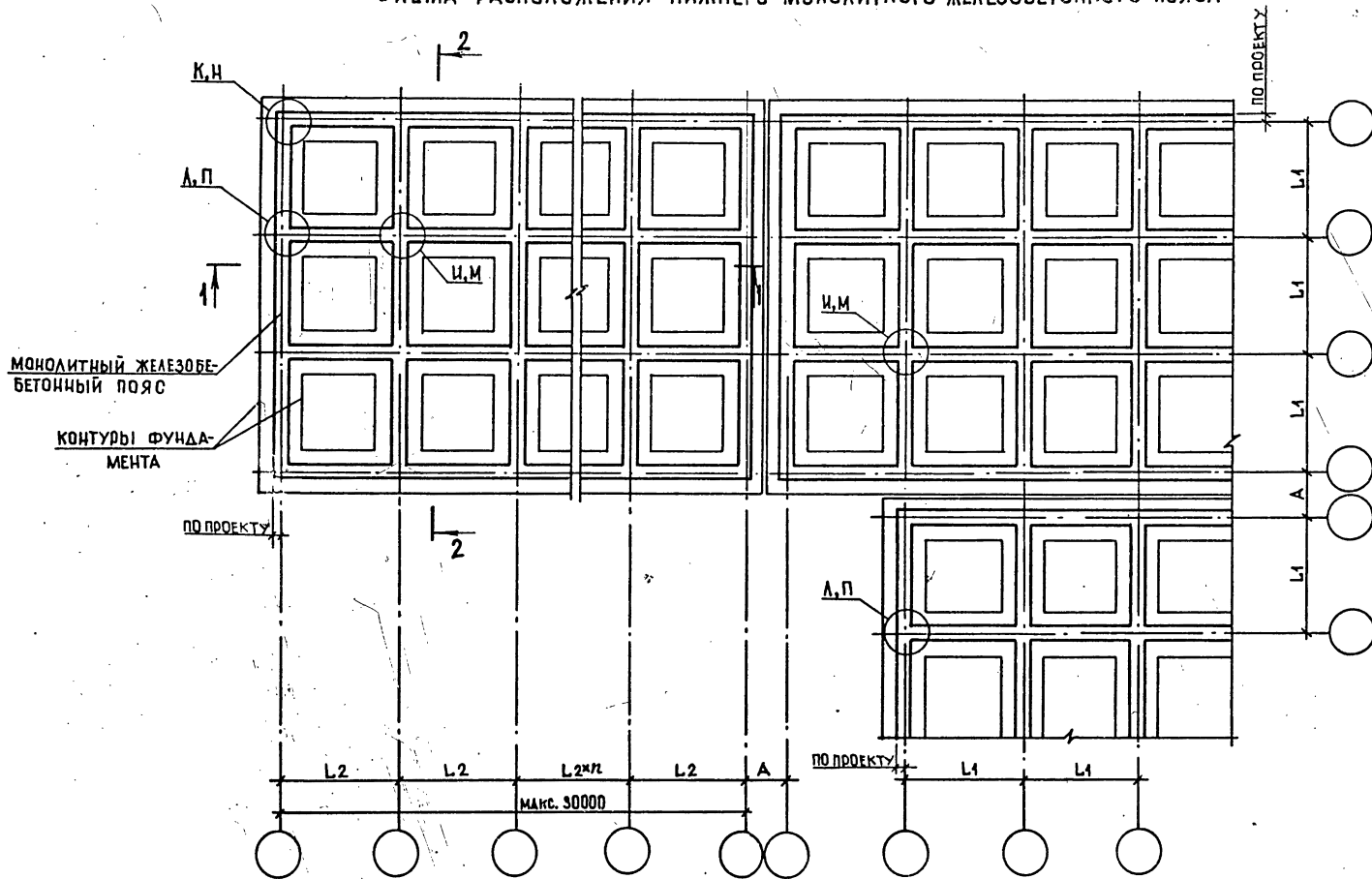
9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 11ПЗ

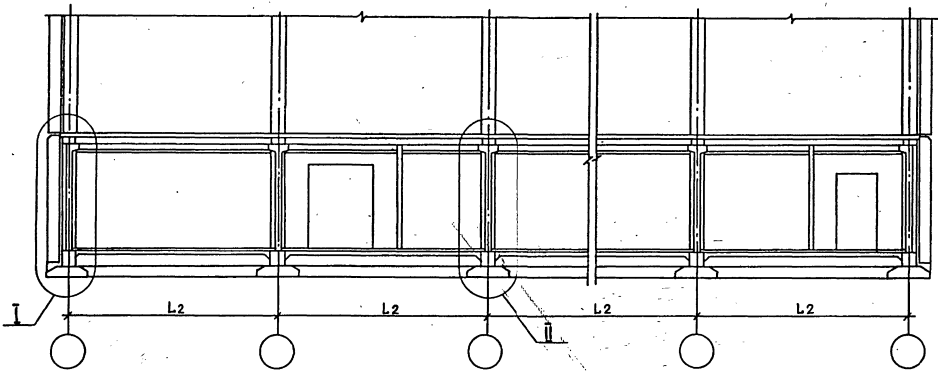
ЛИСТ

2

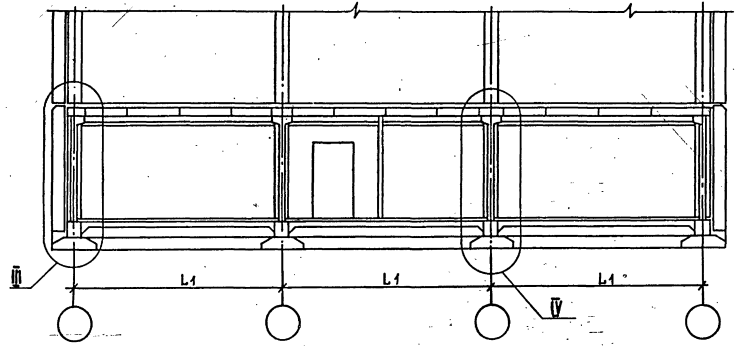
СХЕМА РАСПОЛОЖЕНИЯ НИЖНЕГО МОНОЛИТНОГО ЖЕЛЕЗОБЕТОННОГО ПОЯСА



1-1



2-2

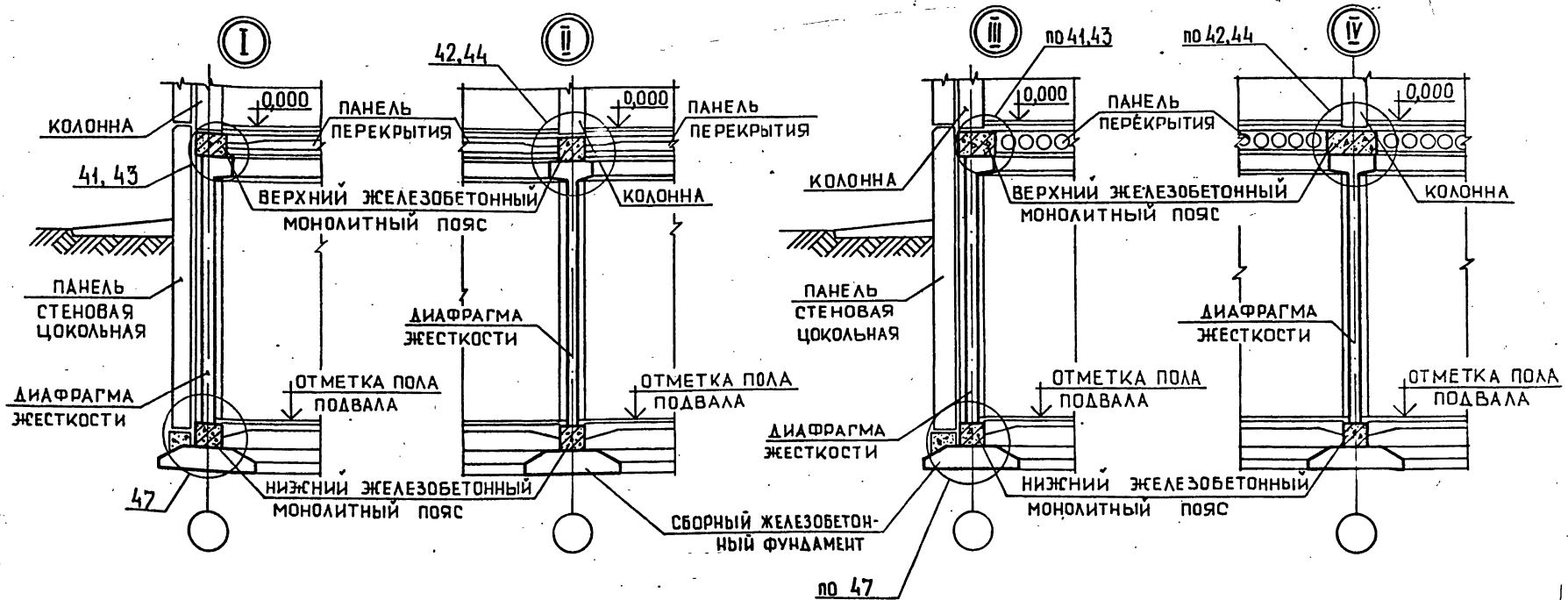


60

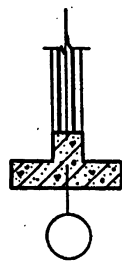
9144/1

1. 020.1-3ПВ.0-1 II ПЗ		Лист
		4

Для сборно-монолитного варианта



ВАРИАНТ РЕШЕНИЯ СОВМЕЩЕННОГО
МОНОЛИТНОГО ПОЯСА С ФУНДАМЕНТОМ



61
9144/1

Для монолитного варианта

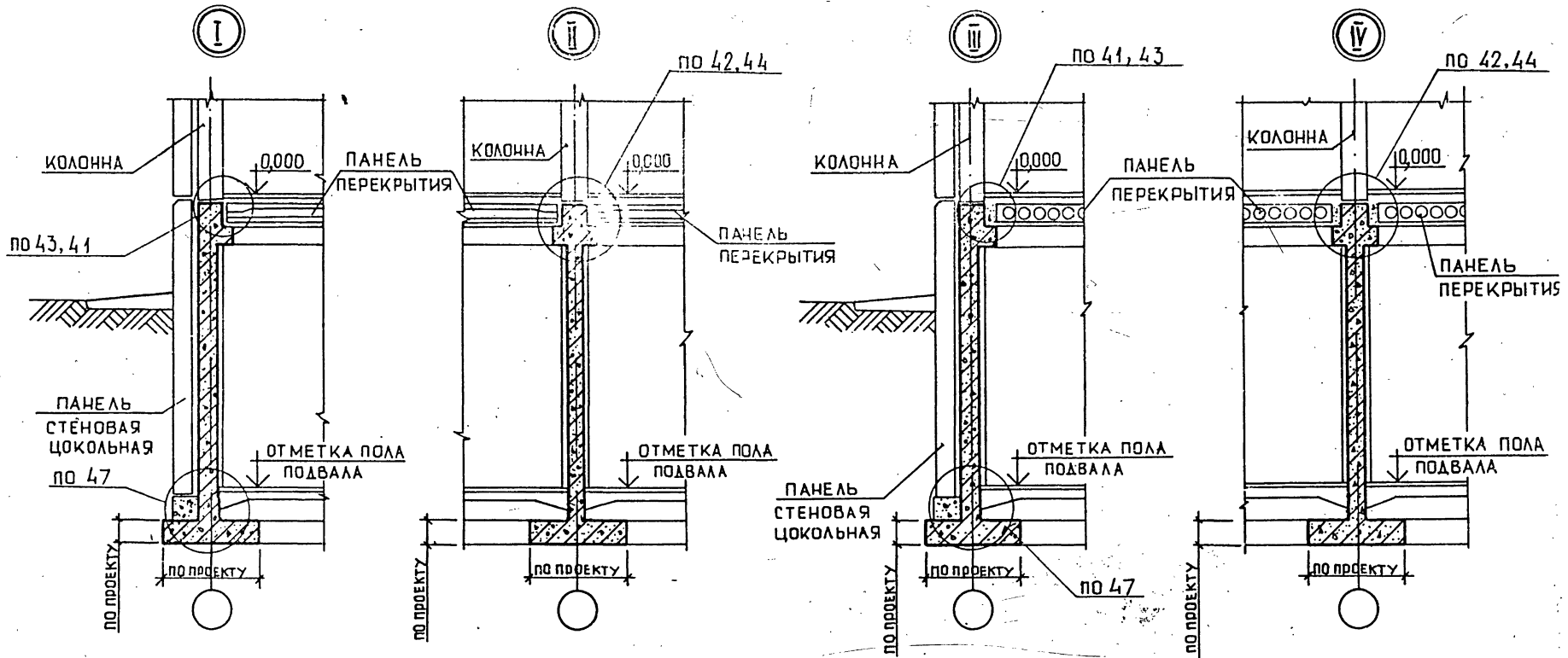
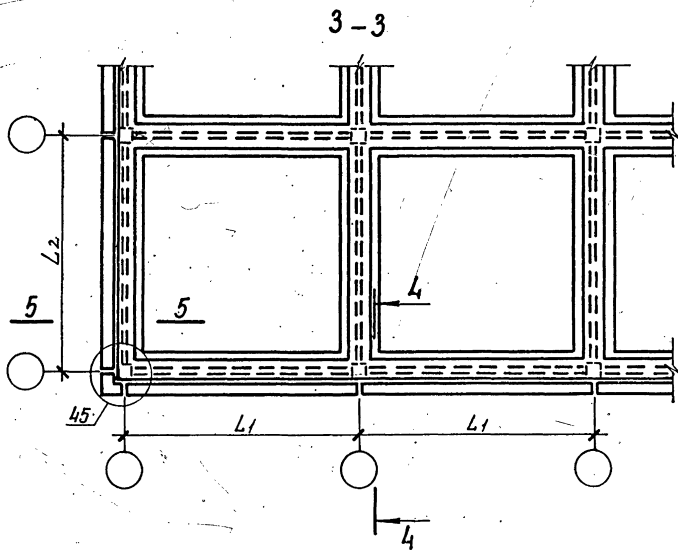
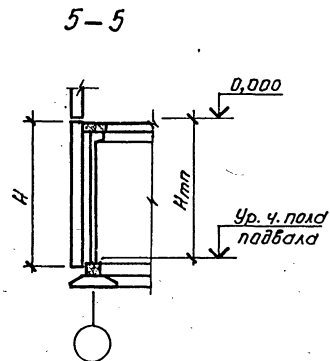
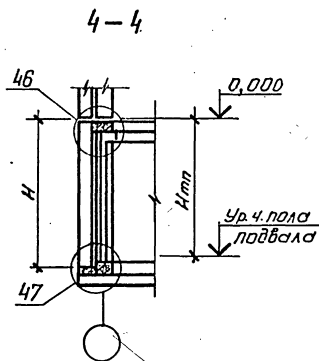
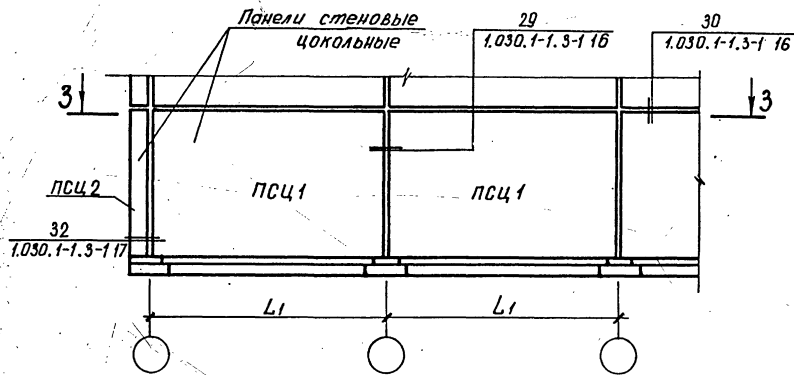


Схема расположения стеновых панелей нулевого цикла длиной на пролет



Примечания:

1. На данном листе замаркированы цокольные стеновые панели условно: ПСЦ 1, ПСЦ 2; рабочие марки см. вып 1-2
2. Схему расположения стеновых панелей нулевого цикла и деформационного шва см. 08ПЗ л. 6.

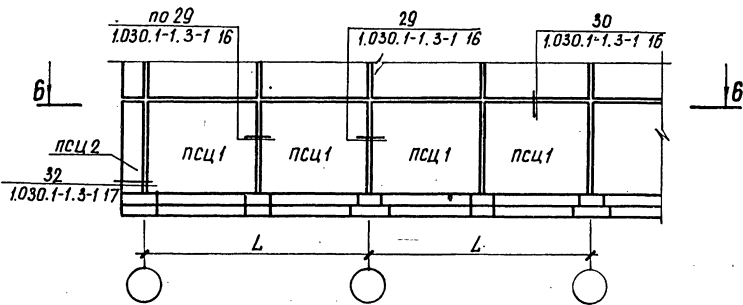
63

9144/1

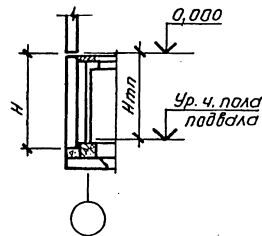
1.020.1-3ПВ.0-1 11П3

ЛИСТ
7

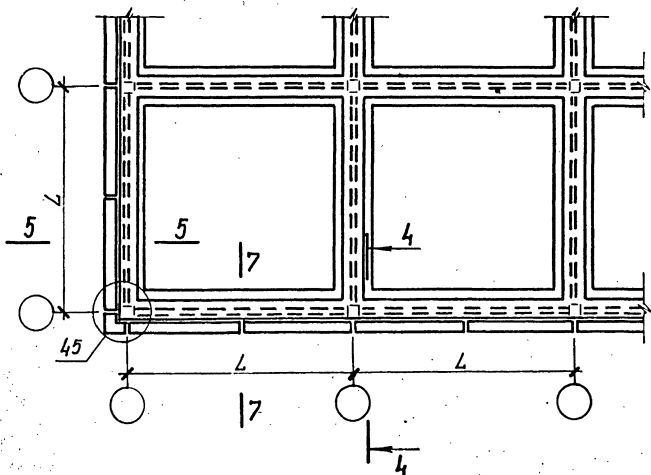
Схема расположения стеновых панелей нулевого цикла со стыком в пролете



7 - 7



6 - 6



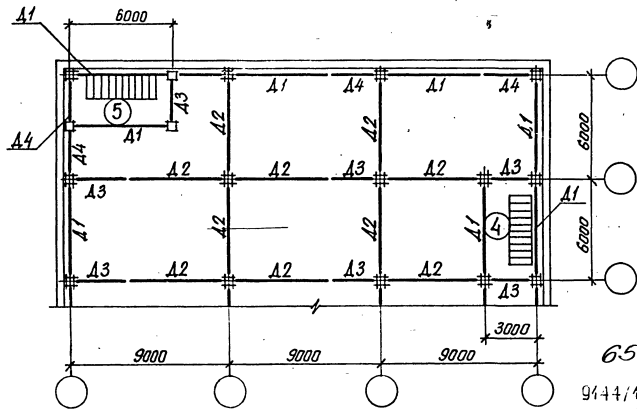
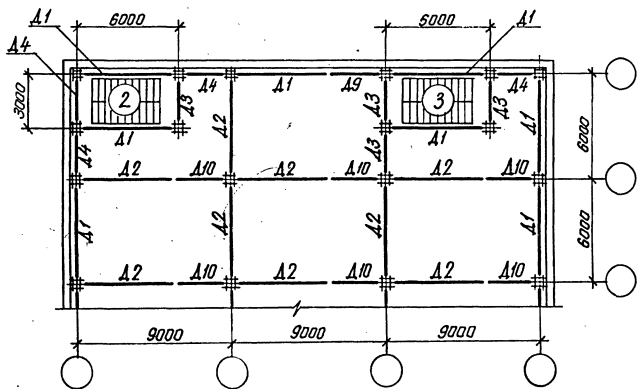
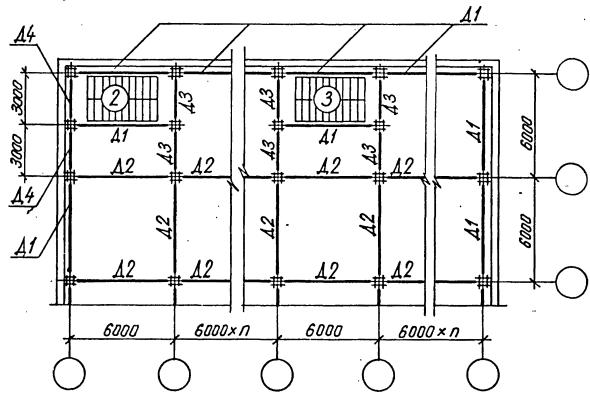
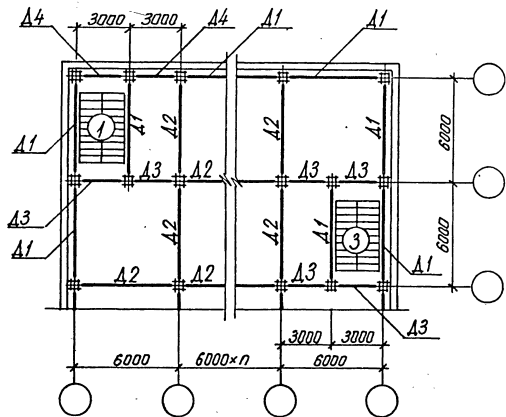
Примечания:

1. На данном листе замаркированы цокольные стеновые панели условно: ПСЦ1, ПСЦ2; рабочие марки см. вып. 1-2
2. Разрезы 4-4 и 5-5 см. на листе 7

1.020.1-3 ПВ. 0-1 11 ПЗ		ЛИСТ
		8

Классификация 1.030.1-1.3-1 16

Схемы расположения лестничных клеток в плане здания для $H_n = 2,0\text{м}; 2,8\text{м}; 3,3\text{м}$

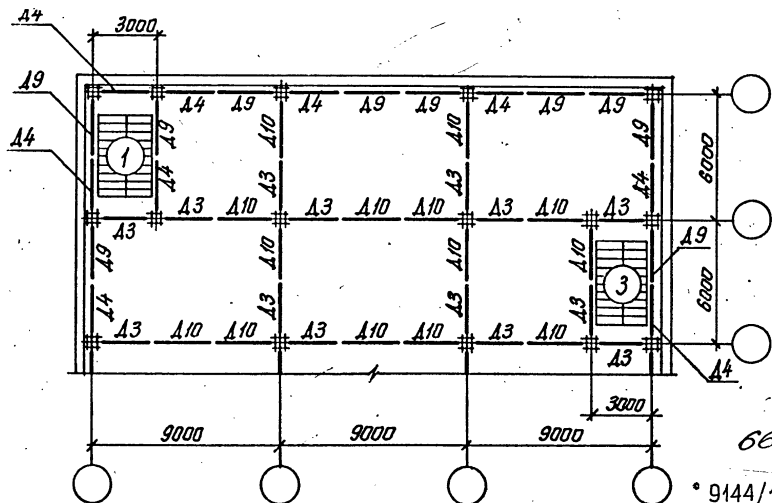
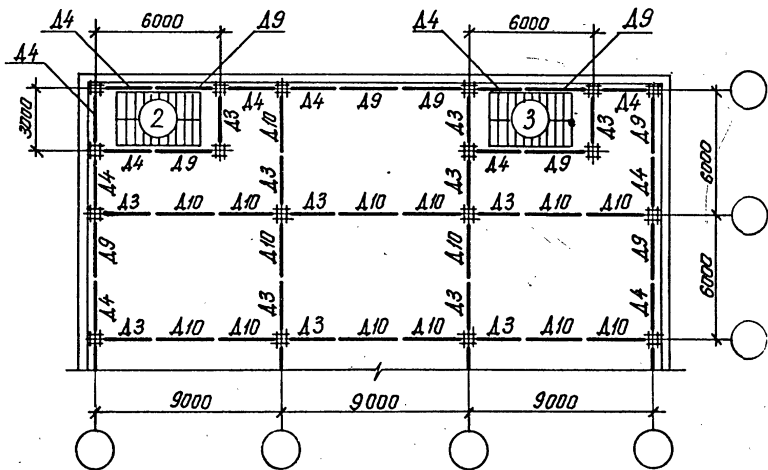
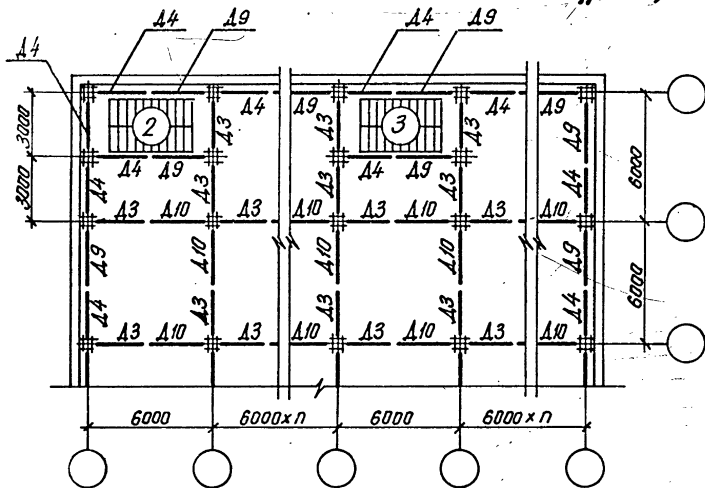
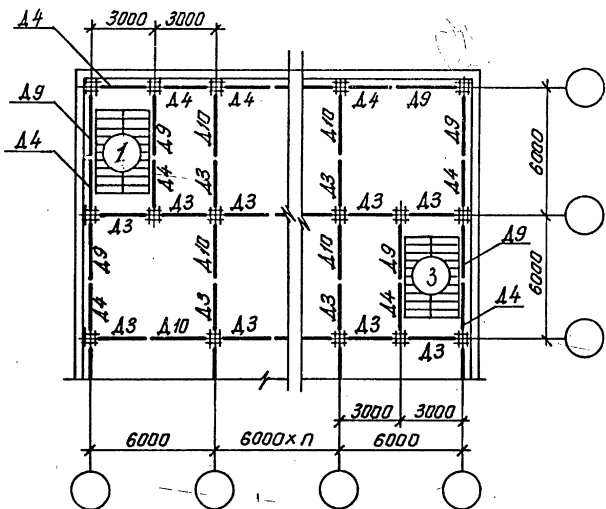


Примечания см. на листе 11

1.020.1-3ПВ.0-1 11ПЗ

65
9444/1
ЛИСТ
9

Схемы расположения лестничных клеток в плане здания для $H_n = 3,6м; 4,2м$



Примечания см. на листе 11

1.020.1-3 ПВ.0-1 11П3

66
° 9144/1

ЛИС
10

Схема расположения лестничного марша в плане здания для $H_{\text{лп}}=2,0$

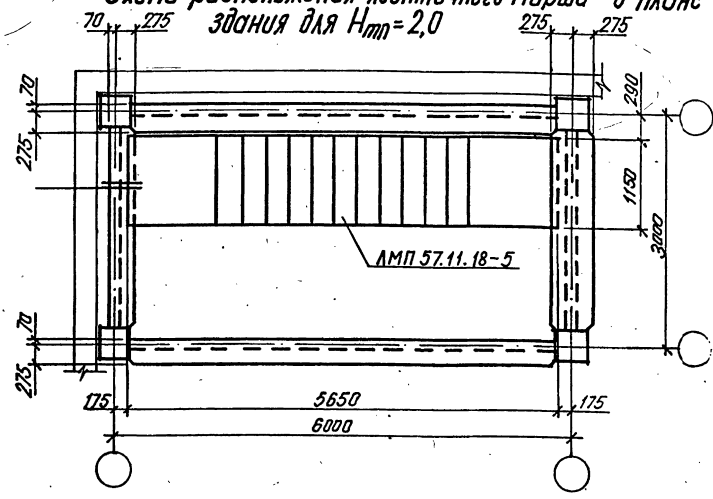
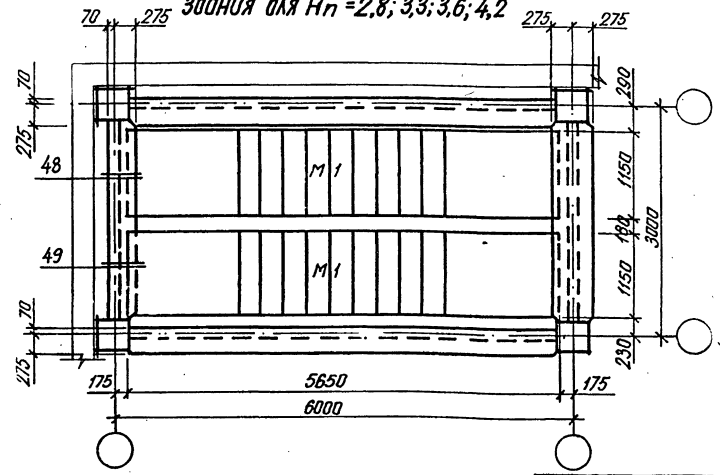


Схема расположения лестничных маршей в плане здания для $H_{\text{лп}}=2,8; 3,3; 3,6; 4,2$



Примечания:

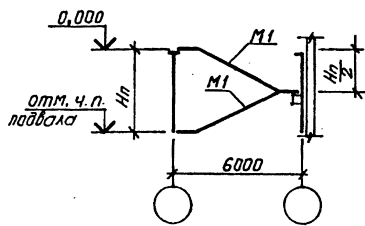
1. На схемах расположения приведены условные марки диафрагм жесткости нулевого цикла.
2. Марки диафрагм жесткости нулевого цикла для сборно-монолитного варианта, в зависимости от различных высот подвала и различных пролетов, смотри документ 12ЛЗ.
3. Схемы расположения проступей и схемы ограждения лестниц аналогичны решениям приведенным в документе 20ЛЗ выпуска 0-1 серии 1.020-1/83.

$H_{\text{лп}}$	Условная марка лестничных маршей
M	$M 1$
	Рабочие марки лестничных маршей по серии 1.050.1-2 вып. 1
2,8	ЛМП 57.11.14-5
3,3	ЛМП 57.11.17-5
3,6	ЛМП 57.11.18-5
4,2	ЛМП 57.11.14-5

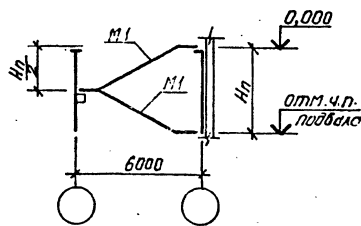
Схемы расположения лестничных маршей для зданий с высотами подвалов 2,0 м; 2,8 м; 3,3 м; 3,6 м.

Тип ①

Вариант 1

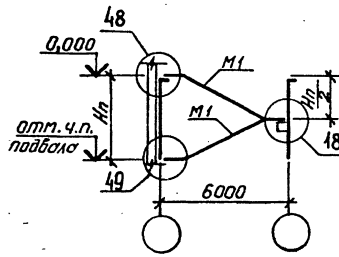


Вариант 2

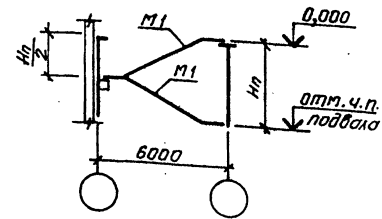


Тип ②

Вариант 1

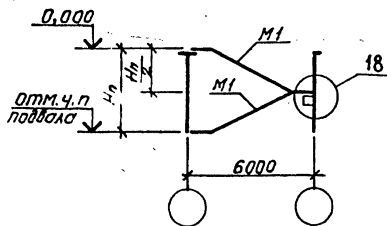


Вариант 2

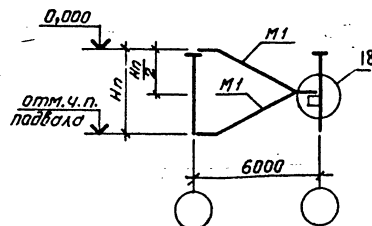


Тип ③

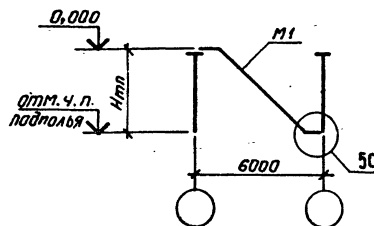
Вариант 1



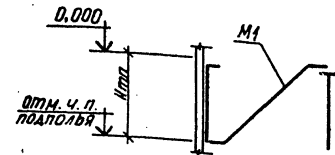
Вариант 2



Тип ④



Тип ⑤



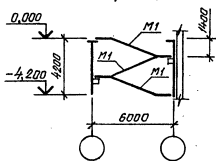
Примечания:

1. Типы лестничных клеток в зависимости от расположения в плане здания, см. листы 9,10.
2. Расположение лестничных маршей в плане см. лист 11.
3. Марки лестничных маршей см. таблицу на листе 11.

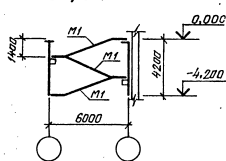
Схемы расположения лестничных маршей для зданий с высотой подвала 4,2 м.

Тип ①

Вариант 1

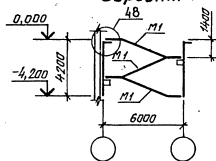


Вариант 2

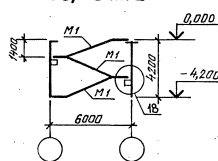


Тип ②

Вариант 1

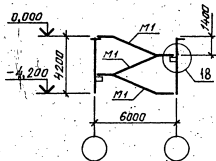


Вариант 2

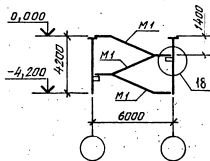


Тип ③

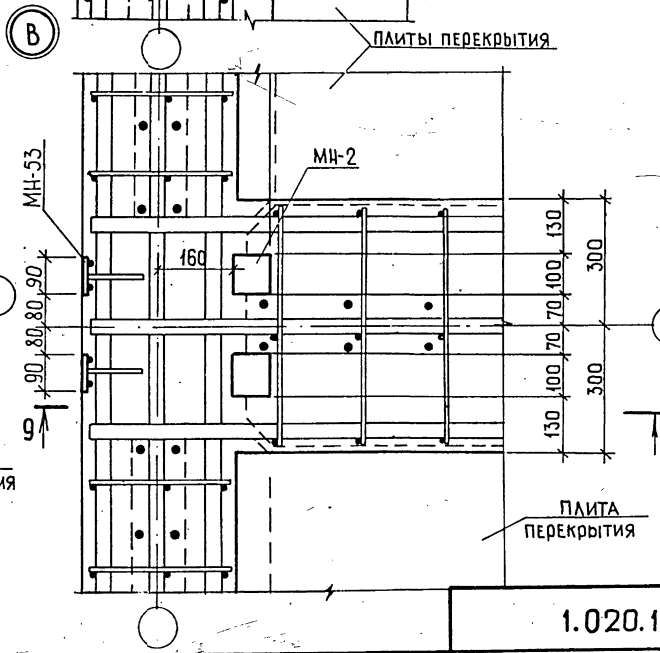
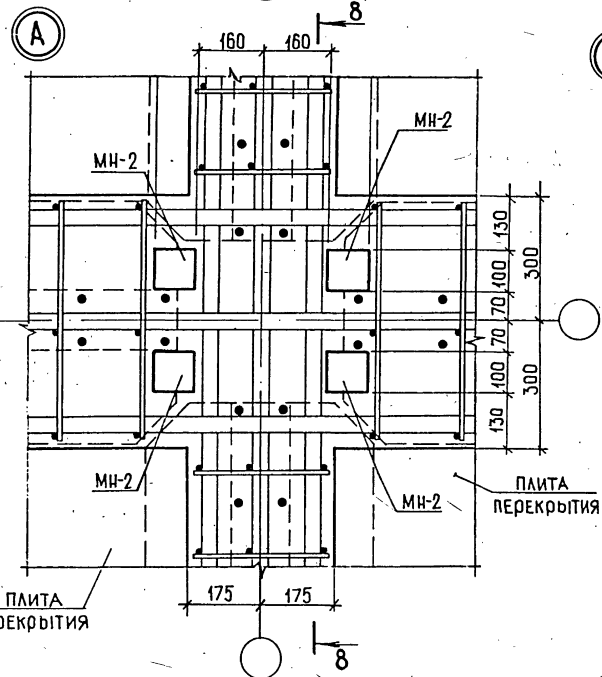
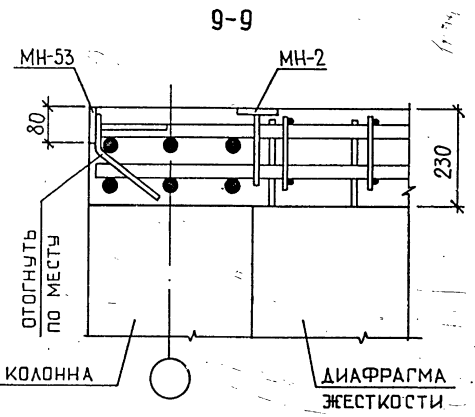
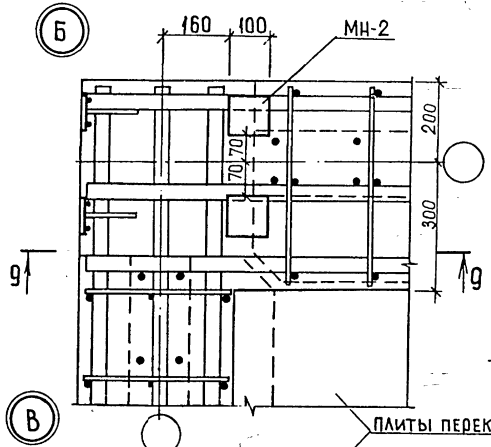
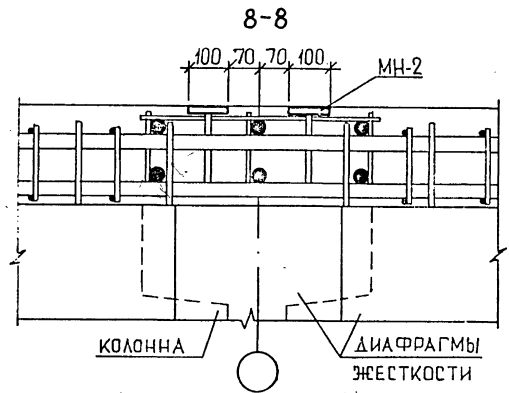
Вариант 1



Вариант 2



ПРИМЕРЫ РАСПОЛОЖЕНИЯ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ В ВЕРХНЕМ МОНОЛИТНОМ ЖЕЛЕЗОБЕТОННОМ ПОЯСЕ ДЛЯ КРЕПЛЕНИЯ КОЛОНН СЕЧЕНИЕМ 400x400 мм



- ПРИМЕЧАНИЯ:**
1. Амирование верхнего пояса определяется в конкретном проекте.
 2. Рабочие чертежи дополнительных закладных изделий см. выпуск 2-15 серии 1.020-1/83 и выпуск 1-3 серии 1.020.1-3ПВ.

70

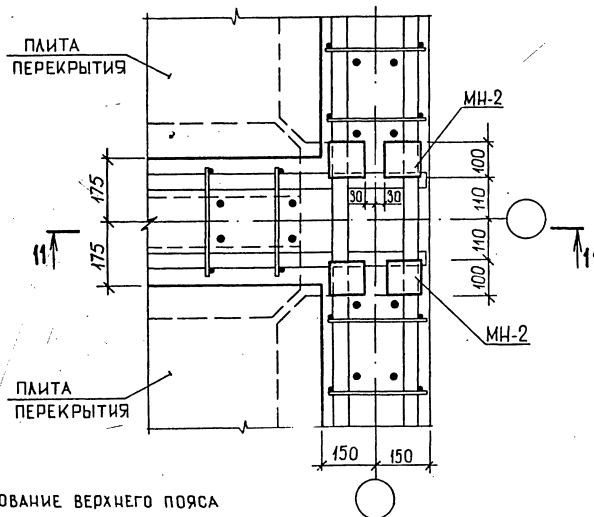
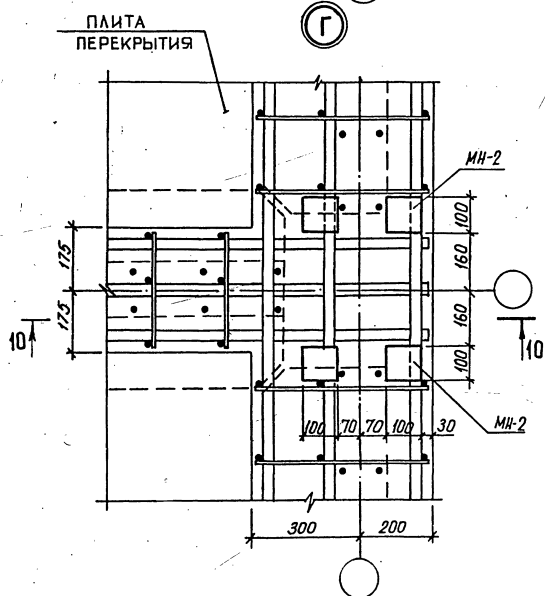
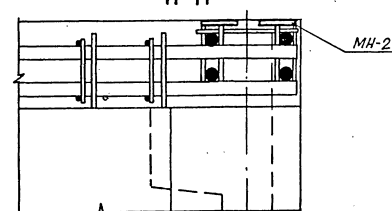
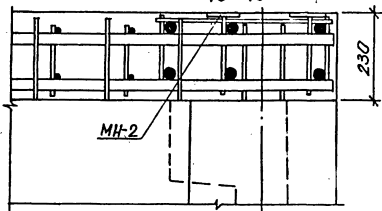
9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 1ПЗ

ЛИСТ

14

Примеры расположения закладных изделий в верхнем монолитном железобетонном поясе для крепления колонн сечением 400×400 мм
сечением 300×300 мм



Армирование верхнего пояса определяется в конкретном проекте

9444/1

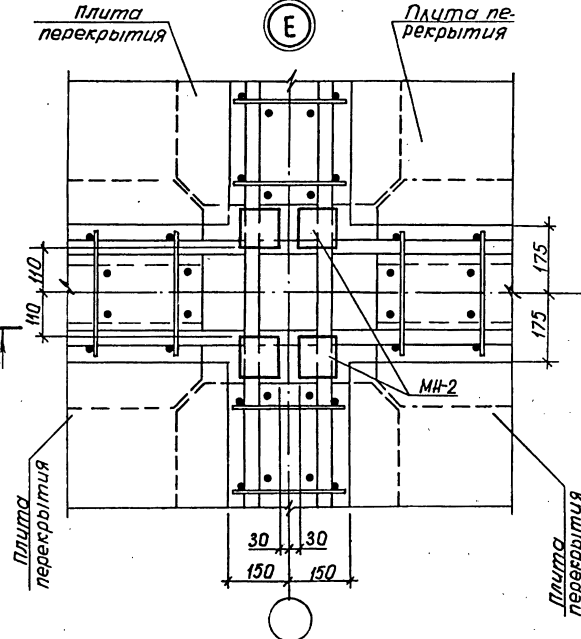
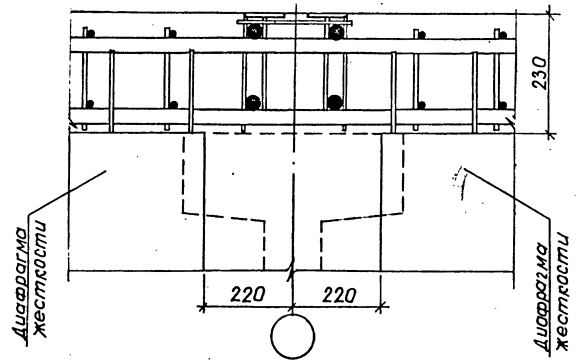
1.020.1-3ПВ.0-1 11 ПЗ

ЛИСТ	15
------	----

КиевНИИЭП ТЛП КОРТ

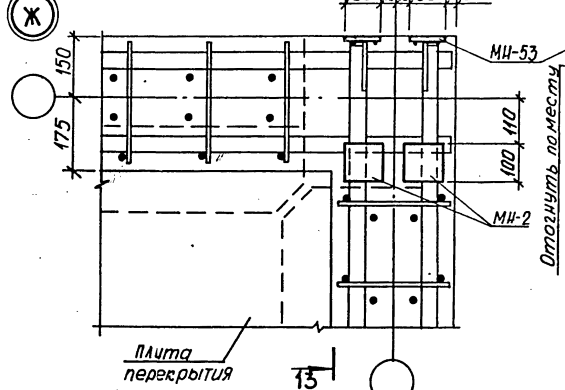
Примеры расположения закладных изделий в верхнем монолитном железобетонном поясе для крепления колонн

12-12

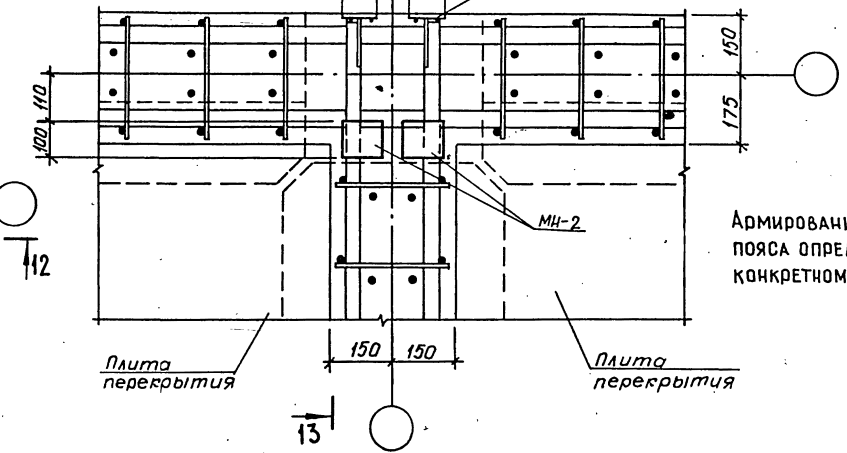


СЕЧЕНИЕМ 300x300мм

Ж



С



13-13

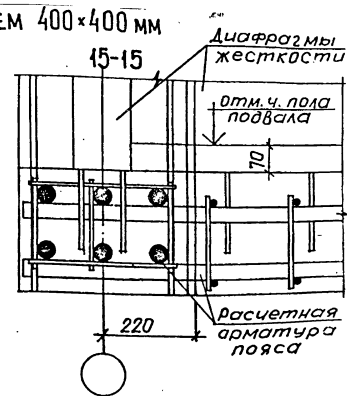
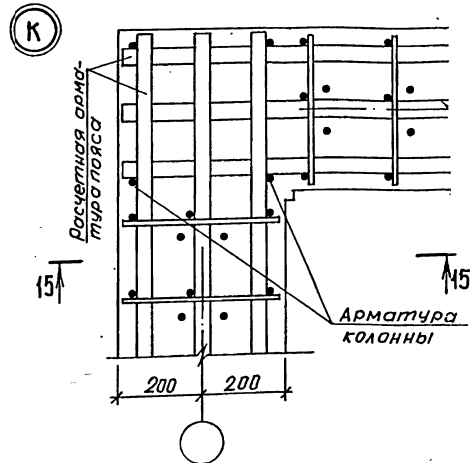
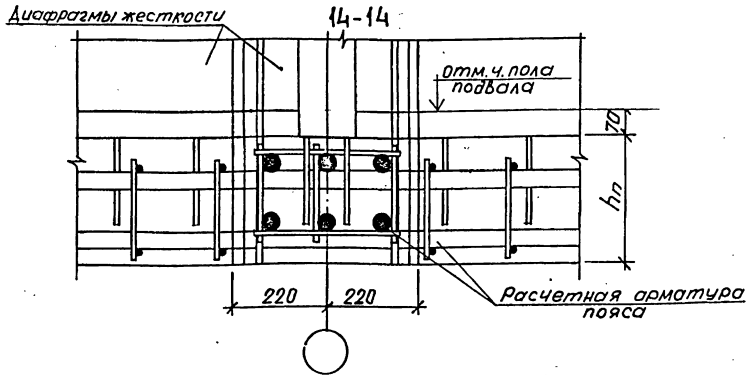
Армирование верхнего пояса определяется в конкретном проекте

72

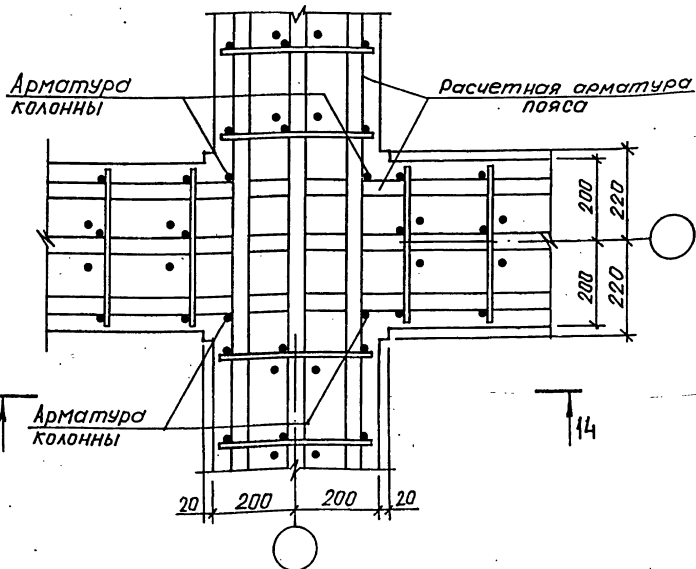
9144/1

1.020.1-3 ПВ. 0-1 И ПЗ		лис
		16

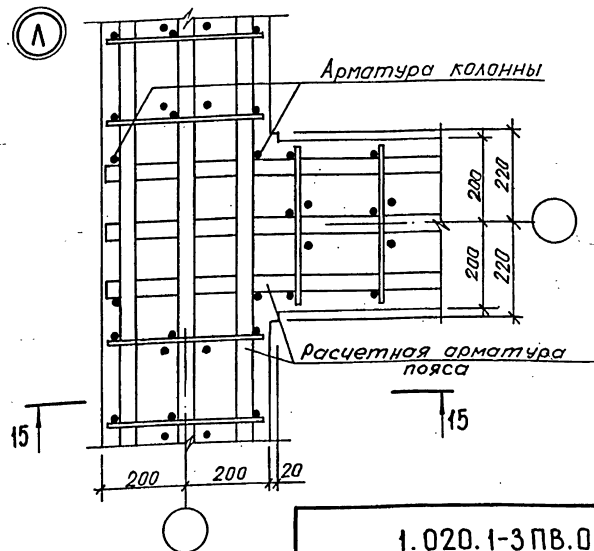
Примеры решения нижнего монолитного железобетонного пояса при колоннах наземной части сечением 400×400 мм



И



Л



73

9144 / 1

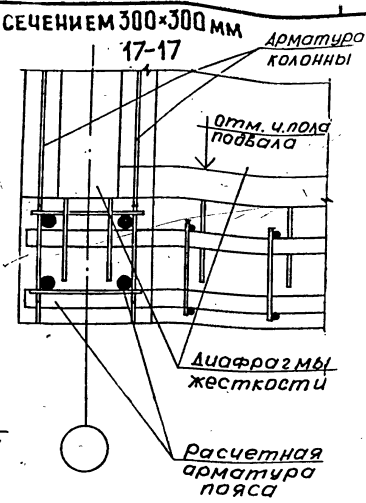
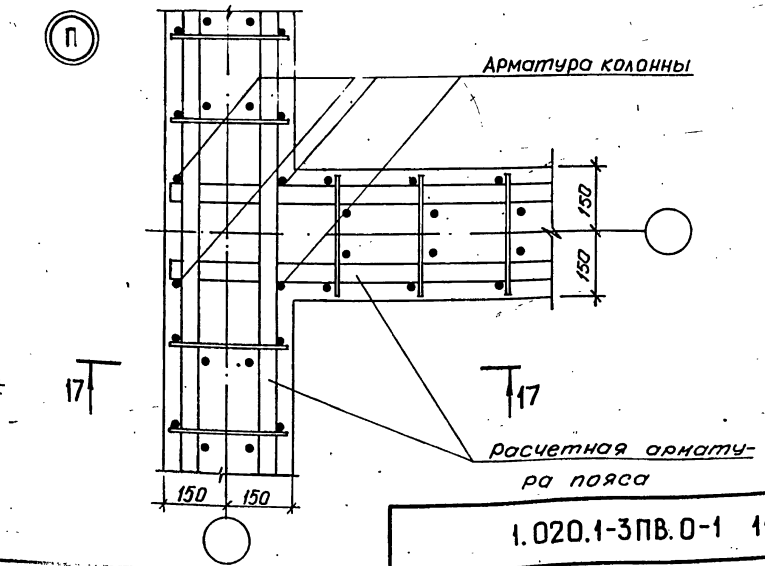
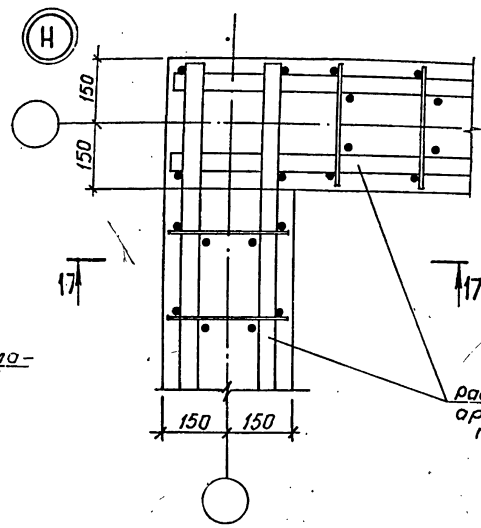
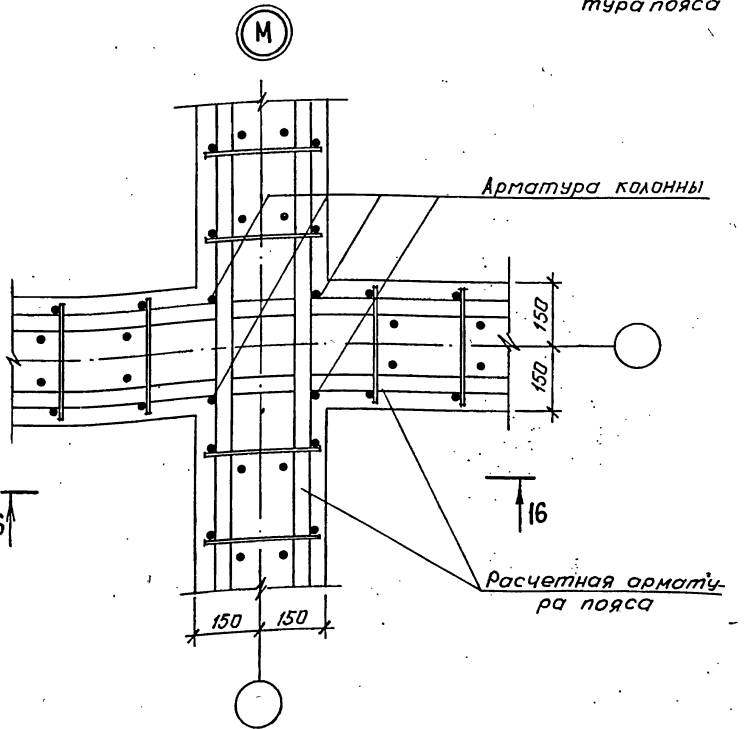
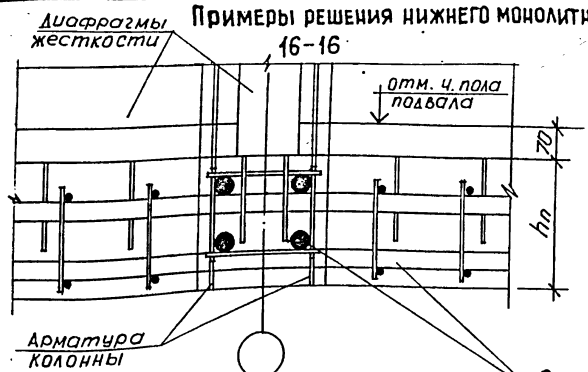
1.020.1-3 ПВ.0-1 11 ПЗ

ЛИСТ

17

КиевНИИЭП ТЛП КОРТ

Примеры решения нижнего монолитного железобетонного пояса при колоннах надземной части сечением 300x300 мм



9144/1

Высота
подвала,
м

Расстояние между осями колонн, м

	3,0	6,0	7,2	9,0
2,0 (тех-подполье)				
2,8				

				1.020.1-3ПВ.0-1 12ПЗ			
НАЧ.ОТД.	ШЕВЧЕНКО			СХЕМЫ КОМПОНОВКИ ДИАФРАГМ ЖЕСТКОСТИ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНО-МОНОЛИТНОГО ВАРИАНТА ДЛЯ РАЗЛИЧНЫХ ВЫСОТ ПС.ВАЛОВ И ПРОЛЕТОВ	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
Н.КОНТР.	РЕБРОВ				Р	1	4
ГЛ.СПЕЦ.	НИЧИПОРЕНКО				ГОСГРАЖДАНСТРОИ КиевЗНИИЭП		
ПРОВЕРИЛ	НИЧИПОРЕНКО						
РАЗРАБ.	ФЕДЬКО						

ИВБЦ КвезЗНИИЭП
 ОПЕРАТОР ТЛП КОРТ
 ВЗАМ ИНВ №
 ПОДПИСЬ И ДАТА
 ИВБЦ ПОДЛ

Высота подвала, м

Расстояние между осями колонн, м

Высота подвала, м	3,0	6,0	7,2	9,0
2,8				
3,3				

1.020.1-3.ПВ.0-1 12ПЗ

9144/ ЛИЧ 2

ФОРМАТ А3

Высота подвала, м

Расстояние между осями колонн, м

м	3,0	6,0	7,2	9,0
3,6	<p>2А 26.33-ПБ 1А 26.33-ПБ</p> <p>220 2560 220</p>	<p>2А 26.33-ПБ 2А 29.33-ПБ 1А 26.33-ПБ 1А 29.33-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150</p>	<p>2А 29.33-ПБ 2А 11.33-ПБ 1А 29.33-ПБ 1А 11.33-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150 150 1050</p>	<p>2А 26.33-ПБ 2А 29.33-ПБ 1А 26.33-ПБ 1А 29.33-ПБ</p> <p>220 2560 2850 2850 220</p> <p>150 150</p>
	<p>2АП 26.33-ПБ 1АП 26.33-ПБ</p> <p>220 2560 220</p>	<p>2АП 26.33-ПБ 2А 29.33-ПБ 1АП 26.33-ПБ 1А 29.33-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150</p>	<p>2АП 26.33-ПБ 2А 11.33-ПБ 1АП 26.33-ПБ 1А 11.33-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150 150 1050</p>	<p>2АП 26.33-ПБ 2А 29.33-ПБ 1АП 26.33-ПБ 1А 29.33-ПБ</p> <p>220 2560 2850 2850 220</p> <p>150 150</p>
		<p>2АП 32.33-ПБ 2А 23.33-ПБ 1АП 32.33-ПБ 1А 23.33-ПБ</p> <p>220 3160 2250 220</p> <p>150</p>	<p>2А 23.33-ПБ 2А 11.33-ПБ 1А 23.33-ПБ 1А 11.33-ПБ</p> <p>220 3160 2250 220</p> <p>150 150 1050</p>	<p>2А 29.33-ПБ 2А 23.33-ПБ 1А 29.33-ПБ 1А 23.33-ПБ</p> <p>220 3160 2850 2250 220</p> <p>150 150</p>
4,2	<p>2А 26.39-ПБ 1А 26.39-ПБ</p> <p>220 2560 220</p>	<p>2А 26.39-ПБ 2А 29.39-ПБ 1А 26.39-ПБ 1А 29.39-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150</p>	<p>2А 29.39-ПБ 2А 11.39-ПБ 1А 29.39-ПБ 1А 11.39-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150 150 1050</p>	<p>2А 26.39-ПБ 2А 29.39-ПБ 1А 26.39-ПБ 1А 29.39-ПБ</p> <p>220 2560 2850 2850 220</p> <p>150 150</p>
	<p>2АП 26.39-ПБ 1АП 26.39-ПБ</p> <p>220 2560 220</p>	<p>2АП 26.39-ПБ 2А 29.39-ПБ 1АП 26.39-ПБ 1А 29.39-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150</p>	<p>2АП 26.39-ПБ 2А 11.39-ПБ 1АП 26.39-ПБ 1А 11.39-ПБ</p> <p>220 2560 2850 220</p> <p>150 150 1050</p>	<p>2АП 26.39-ПБ 2А 29.39-ПБ 1АП 26.39-ПБ 1А 29.39-ПБ</p> <p>220 2560 2850 2850 220</p> <p>150 150</p>

1.020.1-3ПБ.0-1 12П3

9144/1

ЛИСТ
3

ФОРМАТ А3

ОПЕРАТОР
 ТПП КОРТ
 КвирЗНИИЭП

Высота подвала,

м

4,2

Расстояние между осями колонн, м

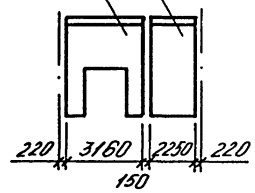
3,0

6,0

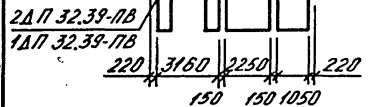
7,2

9,0

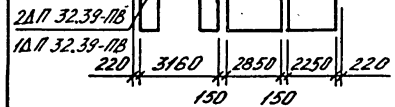
$\frac{2\Delta П 32.39-ПВ}{1\Delta П 32.39-ПВ}$ $\frac{2\Delta 23.39-ПВ}{1\Delta 23.39-ПВ}$



$\frac{2\Delta 23.39-ПВ}{1\Delta 23.39-ПВ}$ $\frac{2\Delta 11.39-ПВ}{1\Delta 11.39-ПВ}$



$\frac{2\Delta 29.39-ПВ}{1\Delta 29.39-ПВ}$ $\frac{2\Delta 23.39-ПВ}{1\Delta 23.39-ПВ}$



78

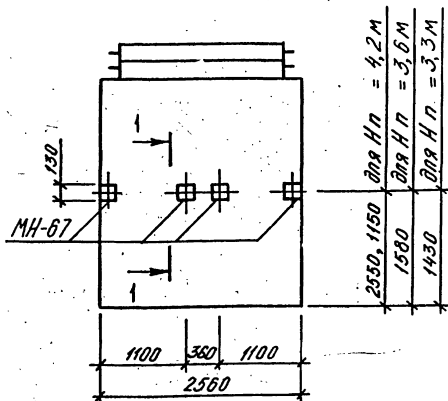
9144/1

1.020.1-3ПВ. 0-1 12ПЗ

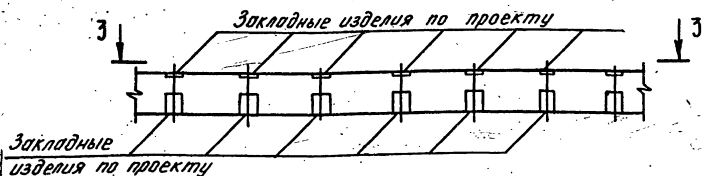
ЛИС
4

ФОРМАТ А3

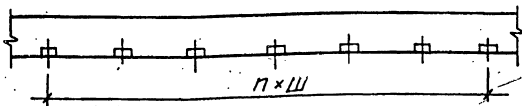
В диафрагмах жесткости нулевого цикла для крепления лестничного марша



В верхней обвязочной балке для решения деформационного шва

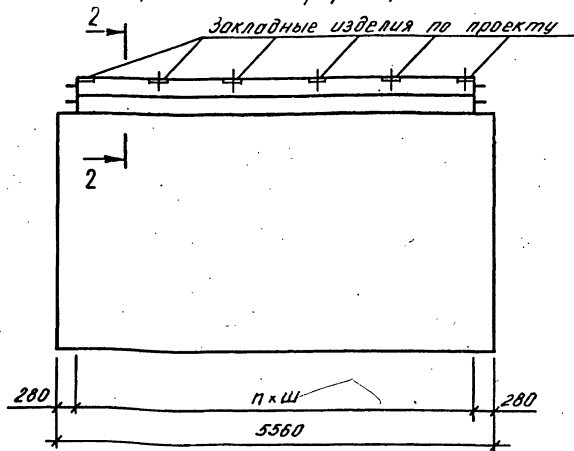


3-3



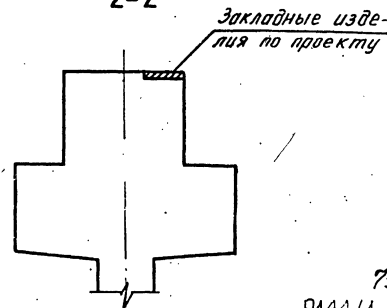
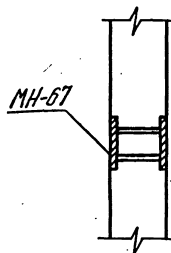
Примечания см. на листе 2

В диафрагмах жесткости нулевого цикла для решения деформационного шва



1-1

2-2



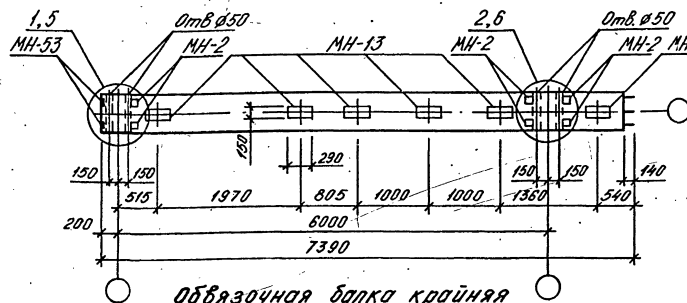
79

9144/1

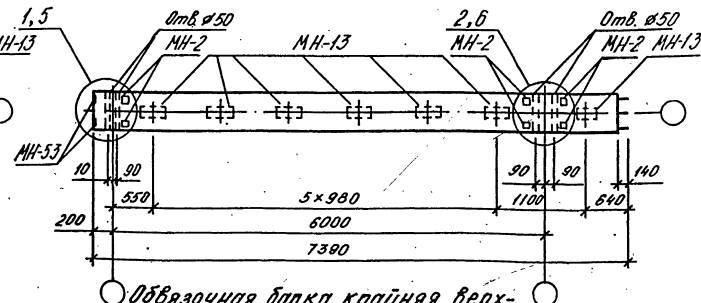
				1.020.1-3ПВ.0-1 13ПЗ			
НАЧ.ОТД.	Шевченко			ПРИМЕРЫ РАСПОЛОЖЕНИЯ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ В КОНСТРУКЦИЯХ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНОГО ВАРИАНТА	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
И.КОНТР.	Редько				Р	1	4
ГЛАВ.СПЕЦ.	Ничипоренко				ГОСГРАЖДАНСТРОИ КИЕВЗНИИ		
ПРОВЕРИЛ	Ничипоренко						
РАЗРАБ.	Редько						

В обвязочных балках для крепления диафрагм жесткости нулевого цикла и колонн

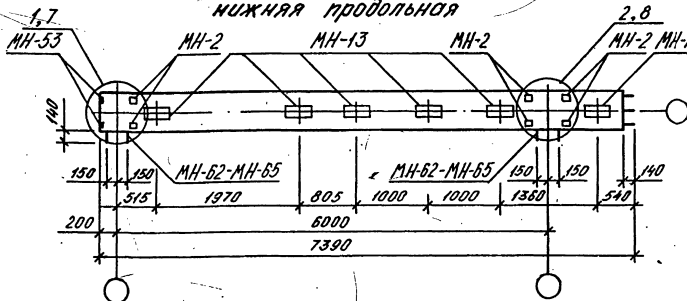
Обвязочная балка средняя нижняя продольная



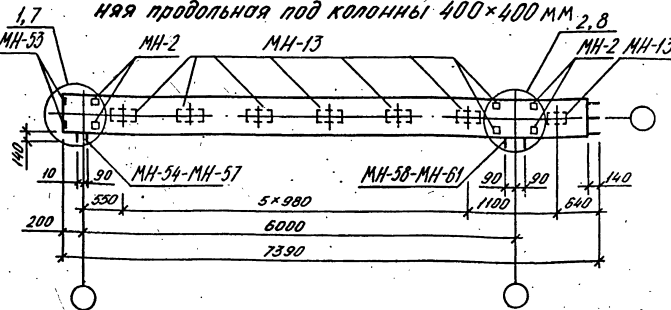
Обвязочная балка средняя верхняя продольная под колонны 400×400мм



Обвязочная балка крайняя нижняя продольная



Обвязочная балка крайняя верхняя продольная под колонны 400×400мм



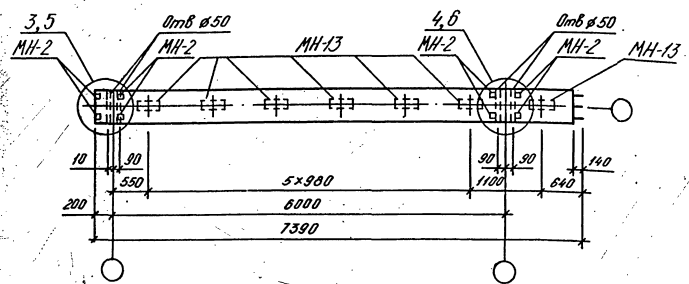
- Примечания:
1. Узлы установки дополнительных закладных изделий, замаркированные на листах документа, приведены в выпуске 1-3;
 2. Рабочие чертежи дополнительных закладных изделий см. выпуск 2-15 серии 1.020-1/83 и выпуски 1-3, 4-4 серии 1.020.1-3пв;
 3. Расчетные схемы закладных изделий МН-13, МН-15 см. выпуск 0-1 серии 1.020-1/83.

9144/1

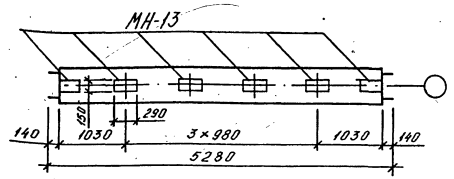
1.020.1-3ПВ.0-1 13ПЗ

ЛИСТ
2

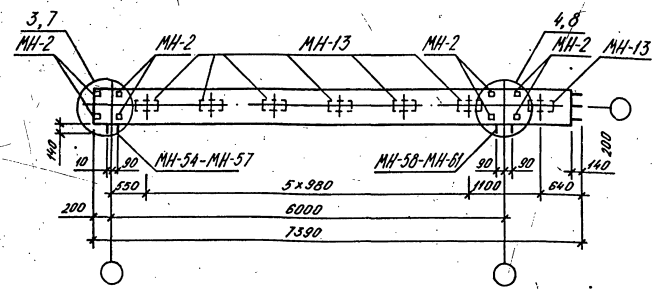
Обвязочная балка средняя верхняя продольная под колонны 300x300 мм



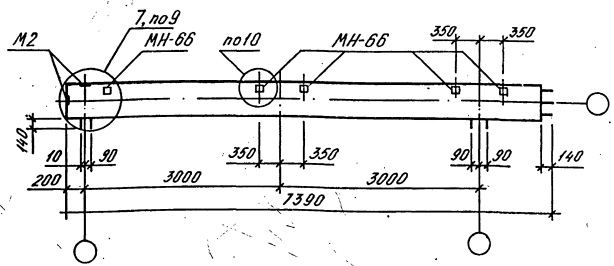
Обвязочная балка поперечная



Обвязочная балка крайняя верхняя продольная под колонны 300x300 мм



В обвязочных балках для крепления цокольных панелей



Примечание см. на листе 2.

В колоннах нулевого цикла для крепления диафрагм жесткости

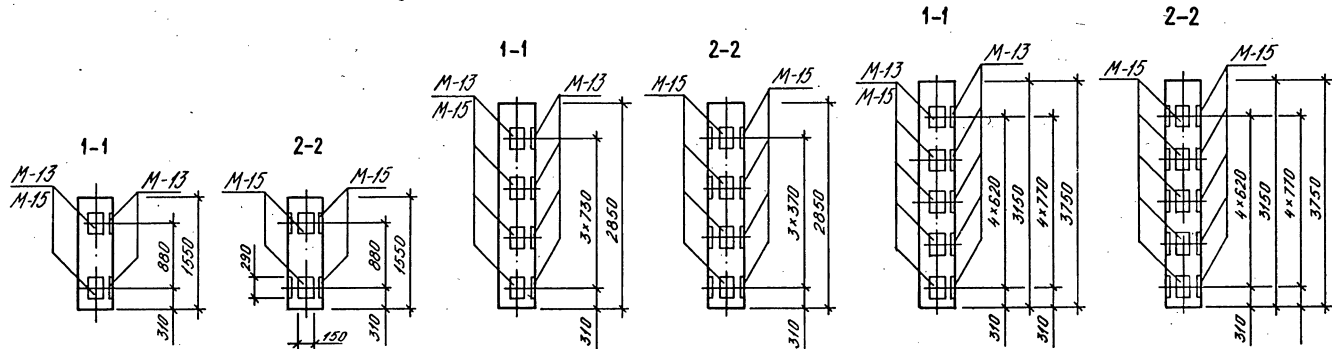
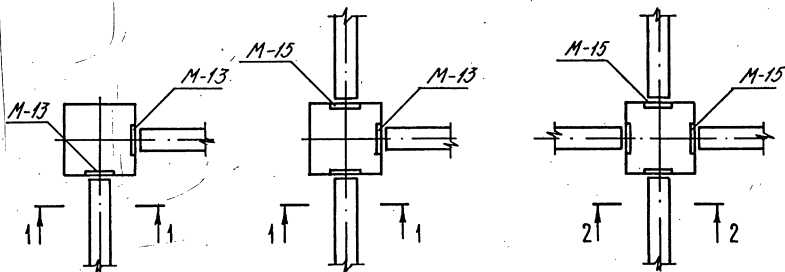


РИС.1

РИС.2

РИС.3



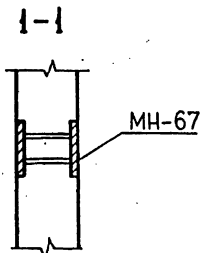
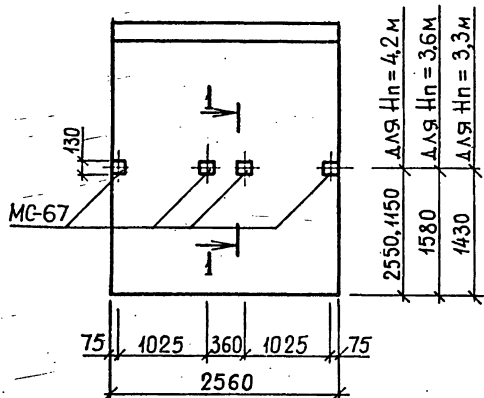
Примечание см. на листе 2

9144/1

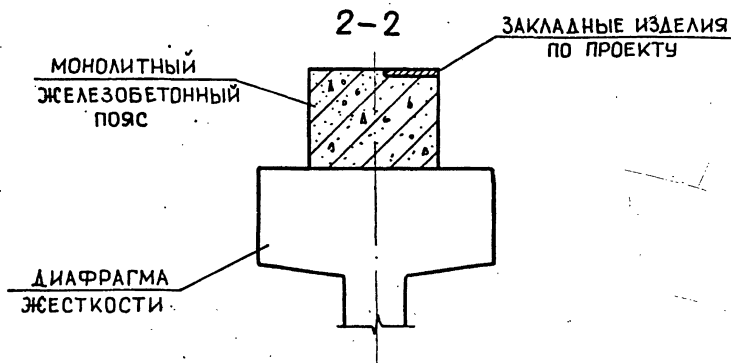
1.020.1-ЗПВ.0-1 13ПЗ

ЛИСТ
4

**В ДИАФРАГМАХ ЖЕСТКОСТИ НУЛЕВОГО ЦИКЛА
ДЛЯ КРЕПЛЕНИЯ ЛЕСТНИЧНОГО МАРША**



**В МОНОЛИТНОМ ЖЕЛЕЗОБЕТОННОМ ПОЯСЕ
ДЛЯ РЕШЕНИЯ ДЕФОРМАЦИОННОГО ШВА**



83
9144/1

			1.020.1-3ПВ.0-1 14ПЗ			
НАЧ.ОТД.	Шевченко		ПРИМЕРЫ РАСПОЛОЖЕНИЯ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫХ ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ В КОНСТРУКЦИЯХ НУЛЕВОГО ЦИКЛА СБОРНО- МОНОЛИТНОГО ВАРИАНТА	СТАДИЯ	ЛИСТ	ЛИСТОВ
И.КОНТР.	Ревров			Р		7
ГЛ.СПЕЦ.	Щипльченко			ГОСГРАЖДАНСТРОЙ		
ПРОВЕРИЛ	Скоробогаты			КиевЗНИИЭП		
РАЗРАБ.	Тресский					

И. УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ КОНСТРУКЦИЙ,
ВОЗВОДИМЫХ В ЗИМНЕЕ ВРЕМЯ

И.1 В случае выполнения работ по возведению каркасно-панельных зданий в зимнее время, проектом производства работ должны предусматриваться мероприятия по обеспечению заданной прочности бетона и раствора в стыках как в процессе возведения здания, так и в последующей его эксплуатации в соответствии с "Руководством по производству бетонных работ в зимних условиях, районах Дальнего Востока, Сибири и Крайнего Севера" (Стройиздат, Москва, 1982 г.)

Наиболее простым является способ замоноличивания бетоном (раствором) с противоморозными химическими добавками. Количество противоморозных добавок рекомендуется назначать в зависимости от расчетной температуры твердения бетона и отношения В/Ц по таблице 1.

Таблица 1

Количество противоморозных добавок

Расчетная температура твердения бетона, °С		Количество безводных добавок, % от массы цемента	
от	до	ИИ	II
0	-5	4 - 6	5 - 6
-6	-10	6 - 8	7 - 8
-11	-15	8 - 10	8 - 10
-16	-20	9 - 10	10 - 12
-21	-25	-	12 - 15

1.020.1-3ПВ.0-1 15ПЗ

УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ
КОНСТРУКЦИЙ, ВОЗВОДИМЫХ
В ЗИМНЕЕ ВРЕМЯ

СТАДИЯ ЛИСТ ЛИСТОВ
Р 1 3
ГОСГРАЖДАНСТРОЙ
КиевЗНИИЭП

НАЧОД Шевченко
И.КОНТР. Редраб
ГЛ.СПЕЦ. Ничипоренко
ПРОВЕРИЛ Ничипоренко
РАЗРАБ.

ИНВ. № ПОДП. ПОДЛ. И ДАТА. ВЗАМ. ИГН №

В бетоны с В/Ц менее 0,5 следует назначать меньшее из указанных пределов количество добавки, а в бетоны с В/Ц более 0,5 - большее количество добавки.

При применении в качестве добавки поташа следует вводить замедлители схватывания для обеспечения удобоукладываемости бетонов (растворов). Количество замедлителей схватывания определяется лабораторией на конкретных материалах при пробных замесах (см. п.6. "Руководства").

При определении ожидаемой прочности бетона (раствора) стыка в зависимости от темпа строительства и расчетной температуры рекомендуется руководствоваться данными таблицы 2.

Таблица 2

Ориентировочные величины прочности
бетона с противоморозными добавками на портландцементе

Добавка	Расчетная температура твердения бетона °С	Прочность в % от проектной при твердении на морозе за период, сут.			
		7	14	28	90
ИИ	-5	30	50	70	90
	-10	20	35	55	70
	-15	15	25	35	60
II	-20	10	20	30	50
	-5	50	65	75	100
	-10	30	50	70	90
	-15	25	40	65	80
	-20	25	40	55	70
-25	20	30	50	60	

9144/1

1.020.1-3ПВ.0-1 15ПЗ

ЛИСТ 2

В качестве противоморозных добавок возможно применение других компонентов, приведенных в таблице 32 "Руководства".

В связи с различной скоростью твердения растворов на различных цементах данные таблицы должны уточняться пробными замесами.

Марка бетона (раствора) назначается в соответствии с учетом данных по нарастанию прочности бетона (раствора) с противоморозными добавками по прогнозируемому температурному режиму с выбранной к производству работ противоморозной добавкой (см. п.6.14. "Руководства").

1.2. В указаниях данного раздела использованы данные, приведенные в "Руководстве по производству бетонных работ в зимних условиях, районах Дальнего Востока, Сибири и Крайнего Севера", Москва, Стройиздат, 1982 г.

1.020.1-3ПВ.0-1 15ПЗ	ЛИСТ 3
----------------------	-----------

ИНВ. № ПОДП.	ПОДП. И ДАТА	ВЗАМ. ИНВ. №
--------------	--------------	--------------

ЭПВЦ
КиевНИИЭП

ОПЕРАТОР
ДПП КОРТ

9144/1	ЛИСТ
--------	------

85

85