

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.411.1-10.93

СВАИ-КОЛОННЫ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ
ДЛЯ ОДНОЭТАЖНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ ВЫСОТОЙ ДО 7.2 м

ВЫПУСК 0

Указания по применению

Ц00223-01

ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И ЧЭЛЫ

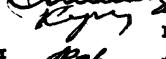
СЕРИЯ 4.44.1 - 10.93

СВАИ-КОЛОННЫ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ
ДЛЯ ОДНОЭТАЖНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ ВЫСОТОЙ ДО 7,2 м

ВЫПУСК 0

Указания по применению

Разработаны
ЦНИИПромзданий
Зам. директора  В. В. Гранев
Начальник отдела  А. Я. Розенблюм
Гл. инженер проекта  В. А. Бажанова

ЦНИИЭПсельстрой
Главный инженер  А. А. Никитин
Нач. отдела  Е. П. Куприк
Зав. лаборатории  Л. П. Карабанова

УТВЕРЖДЕНЫ
Главпроектом Госстроя России,
письмо от 04.02.94 №9-3-2/18.
введены в действие с 01.07.94
ЦНИИЭПсельстроем,
приказ от 15.04.94 № 21-р

ОБОЗНАЧЕНИЕ	НАИМЕНОВАНИЕ	СМ.
1.411.1-10.93.0-13	ПРОСНИТИТЕЛЬНАЯ ЗАДАЧА	2
1.411.1-10.93.0 - 1	СТАРГИТИНГИЕ СХЕМЫ ЗАДАЧИ	9
1.411.1-10.93.0 - 2Ни	НОМЕНКЛАТУРА СВАЙ-КОЛОНН	10
1.411.1-10.93.0 - 3	Расчетные схемы рам	22
1.411.1-10.93.0 - 4	Нагрузки на сваи-колонны	23
1.411.1-10.93.0 - 5	Ключ подбора марок сваи-колонн для	
	задачи с высотой этажа 4,8 м.	25
1.411.1-10.93.0 - 6	Ключ подбора марок сваи-колонн для	
	задачи с высотой этажа 5,4 м	27
1.411.1-10.93.0 - 7	Ключ подбора марок сваи-колонн для	
	задачи с высотой этажа 6,0 м	29
1.411.1-10.93.0 - 8	Ключ подбора марок сваи-колонн для	
	задачи с высотой этажа 6,6 м	31
1.411.1-10.93.0 - 9	Ключ подбора марок сваи-колонн для	
	задачи с высотой этажа 7,2 м	33
1.411.1-10.93.0 - 10	Графики несущей способности	
	сваи-колонн по грунту	35
1.411.1-10.93.0 - 11	УЗРБИ ОПИРАНИЯ НА СВАИ-КОЛОННЫ	
	STRUCTURALНОСТЬ КОНСТРУКЦИИ И	
	ФУНДАМЕНТЫ БЛЮБ	40
1.411.1-10.93.0 - 12	Разбивка земляных изврений	
	для определения сцен	41

1.411.1-10.93.0

М.В. МИНИСТЕРСТВО ПОСУДЫ И ПОДСУДОВОЙ

ГИИ
БАНКОВСКАЯ ГРУППА
ИГОРЬ НИКОЛАЕВич
Н.КОНТР. БАНКОВСКАЯ ГРУППА

СОДЕРЖАНИЕ

Служебное	Печать	Гриф
—	—	—
ЦИНИЧНОМ ВЪДЪНИИ		

1. Общие сведения

1.1. Серия 1.411.1-10.93 содержитную документацию на железобетонные сваи-столбы с односторонними пронизводственными зданиями прошлого и существующего назначения.

1.2. Серия состоит из двух выпусков:

Выпуск 0. Указания по применению.

Выпуск 1. Сваи-столбы. Рабочие чертежи.

1.3. В настоящем выпуске приведены материалы, содержащие информацию, необходимую для проектирования зданий с применением сваи-столбы.

Выпуск 0 содержит: пояснительную записку, геодинамические схемы зданий, для которых разработаны сваи-столбы, номенклатуру сваи-столбы с показателями расхода бетона и стали, критич. подбора марок сваи-столбы, графики несущей способности сваи-столбы по грунту, указы отрывных строительных конструкций и фундаментных балок на сваю-столбу, указания по выбору марки сваи-столбы по материалам-партнерам серии.

2. Типы, конструкция, обозначение

2.1. Сваи-столбы разработаны двух типов:

1СД - свая-столба крайнего ряда (без щитов и верха);

2СД - свая-столба среднего ряда (с щитами и верхом).

2.2. Сваи-столбы имеют стоечное квадратное сечение с разением стороной 300 и 400 мм.

ГНП	Башкирова ГРС	30,3
Номер	Номер	777
И. контр.	Башкирова ГРС	
Ф. контр.	Башкирова ГРС	

1.411.1-10.93.0-73

Пояснительная записка

Статья	Лист	Число
Р	1	7

ЦНИИ производствий

ПОТЕРЕЧНОЕ СЕЧЕНИЕ СВАЙ-КОЛОНН КРАЙНИХ И СРЕДНИХ РЯДОВ ПРИНЯТО ОДИНАКОВЫМ.

ДЛИНА СВАЙ-КОЛОНН ПРИНЯТА РАВНОЙ ОТ 8000 до 12000мм С НИЖЕВОДОМ ЧЕРЕЗ 1000мм.

По длине сваи предположено устроитьство двух консолей высотой 450 мм с высотой 300мм.

Изящный торец свай-колонн запроектирован плоским (без остряка) для повышения прочности погружения при забивке.

2.3. Преведенная выше свай-колонны устанавливаются вдоль суммируемой высоты здания и глубины забивки свай-колонны, определяемой на основании инженерно-геологических изысканий. Полученная возвышенность округляется в большую сторону до целого числа метров. Допускается определить глубину погружения свай-колонны в грунт по графикам, приведенным в документе-10.

2.4. ЕДИНАСТВЕННОГО ПРОИЗВОДСТВЕННОГО ЗДАНИЯ состоят из свай-колонн, обвязанных между собой в пределах поперечного блока конструкциями погружения. Консоли свай-колонн должны быть погружены в грунт природной сплошности или в послойно уплотненном грунте на глубину не менее 95м. Отметка верха консоли в здании принятия равной должна 0,35м (в уровне низа фундаментных блоков).

2.5. Габаритные схемы зданий, принятые при проектировании свай-колонн, приведены в документе-1

2.6. Свай-колонны запроектированы из позднего бетона классов по прочности на сжатие 815, 820 и 822,5, армированы изгибающей способностью ячейки-л-т по ГОСТ 5781-82* и арматурой из проволоки класса вр-1 по ГОСТ 6787-80.

2.7. Класс бетона свай-колонны устанавливается. После подбора требуемой марки свай-колонны по соответствующим таблицам, приведенным в документе-5.-9 (ст.п.28).

2.8. Свай-колонны обозначены марками, состоящими из буквенно-цифровых групп, разделенных дефисом.

Структура записи марки свай-колонны в общем виде:

X CA X-X-X-X MX-X X

Номер поперечного свай-колонны здания (1-Крайняя, 2-Средняя);

Назначение конструкции (CA - свая автогидравлическая);

Длина свай-колонны, м;

Высота зажима здания или расстояние от ур.у.п. до верха свай-колонни, м (см. табл. 1);

Размер стороны поперечного сечения свай-колонни, см;

Порядковый номер, характеризующий армирование свай-колонни (1, 2, 3 и т.д.)

Номер, характеризующий прочность бетона (М1 - класс 815, М2 - класс 820, М3 - класс 822,5);

Номер, характеризующий повышенную коррозионную стойкость (Н-для слабоагрессивной степени воздействия ГАЗОБАГАЗНОЙ СРЕДЫ, Н-для среднегрессивной степени воздействия);

Номер, характеризующий различия по заграждениям изгиба (а, б, в и т.д.).

Например, 1СА 90.54.30-2М1-а - свая-колонна первого поперечного (крайняя) здания 9м, 815 зданий с высотой зажима 5,4м, с размером стороны поперечного сечения 800мм, с армированием, соответствующим второй несущей способности, из бетона класса В15 с дополнительным заграждением изгиба.

1.411.1-10.93.0-173

Лист
2

ТАБЛИЦА 1

ХАРАКТЕРистика здания	Пролет здания h , м	Ряд колонн	Кол. пролетов	Расстояние от ур. ч.п. до верха сван-колонны, м, при высоте этажа здания H , м					
					4,8	5,4	6,0	6,6	7,2
с плаской или со скатной кровлей и внутренним отводом воды	6-18	ВЕРХНИЙ	СМ. ДОК.-1	расстояние от ур. ч.п. до верха сван-колонны равно высоте этажа H					
		СРЕДНИЙ							
со скатной кровлей и наружным отводом воды	12	КРАЙНИЙ	2,3,4	3,4 54 60 66 72 -					
		СРЕДНИЙ	4		54 60	60 66	66 72	-	-

ЗНАЧЕНИЯ, УКАЗАННЫЕ В ЧИСЛЕННОСТИ ДРОГИ,
ОТНОСЯТСЯ К СВАН-КОЛОННАМ КРАЙНИХ
ПРОЛЕТОВ ЗДАНИЯ, В ЗНАЧЕНИИ МЕЖДУ - К СВАН-
КОЛОННАМ ПО ПРОДОЛЖНОСТИ ОСИ ЗДАНИЯ.

2.9. ПРЕДЕЛ ОГНЕСТОЙКОСТИ СВАН-КОЛОНН РАВЕН 2,5 ЧС.
ПО СТЕПЕНИ ВОЗГОРЕМОСТИ СВАН-КОЛОННЫ ИХ ОТНОСЯТСЯ К
ГРУППЕ НЕСГОРЕМЫХ КОНСТРУКЦИЙ.

3. Область применения

3.1. СВАН-КОЛОННЫ РАЗРАБОТАНЫ ДЛЯ ЗДАНИЙ
С ВЫСОТОЙ ЭТАЖА H , РАВНОЙ 4,8; 5,4; 6,0; 6,6; 7,2 М;
ВОЗВОДИМЫХ В I...IV ВЕТРОВЫХ И СНЕГОВЫХ РАЙОНАХ;
ОТЛЯГИВАЮЩИХ И НЕОПАДАЮЩИХ ПРИ РАСЧЕТНОЙ
ЗНАЧЕНИИ ТЕМПЕРАТУРЕ НАРУЖНОГО ВОЗДУХА
НЕ НИЖЕ ЧИСЛА 40 °С (ЗА РАСЧЕТНУЮ ЗНАЧЕНИЕЮ
ТЕМПЕРАТУРУ НАРУЖНОГО ВОЗДУХА ПРИНИМАЕТСЯ
СРЕДНЯЯ ТЕМПЕРАТУРА НАИВЫШЕЙ ЭКОЛОГИЧНОЙ
ПЯТИДНЕВЫЙ СОГЛАСНО УКАЗАННОМ ГЛАВЕ
СНиП 2.01.01-82, "Строительная гидрометео-
гия и геофизика");

ВОЗВОДИМЫХ В НЕСЕЙСТИЧЕСКИХ РАЙОНАХ, А ТАК-
ЖЕ НА ПЛОЩАДКАХ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 7 БАЛЛОВ;

ПРИ НЕАГРЕССНОЙ, СЛЕДО-И СРЕДНЕАГРЕССНОЙ
СТЕПЕНИ ВОЗДЕЙСТВИЯ ГАЗООБРАЗНОЙ СРЕДЫ;

ПРИ НАЛЧИИ ГРУНТОВ, СЛЯБОАГРЕССИВНЫХ
ПО ОТНОШЕНИЮ К БЕТОНУ НА ПОРТЛЯНЦЕМЕНТЕ;

ПРИ НАЛЧИИ ПОДВЕСНЫХ ПОСТОВЫХ КРАНОВ ПО
ГОСТ 7890-84 ГРУЗОПОДЪЕМНОСТЬЮ ДО 2 т ИЛИ БЕЗ
НИХ.

3.2. СВАН-КОЛОННЫ МОГУТ ПРИМЕНЯТЬСЯ В ЗДАНИЯХ
С ПЛОСКОЙ И СКАТНОЙ КРОВЛЯМИ СО СЛЕДУЮЩИМИ
КОНСТРУКЦИЯМИ ПОКРЫТИЯ:

ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПЛИТЫ ПО ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫМ
СТРОИТЕЛЬНЫМ КОНСТРУКЦИЯМ - БЛЮСАМ И ФЕР-
МАМ (ПОСЛЕДНИЕ - ТОЛЬКО ПРИ ПРОЛЕТАХ $L=18$ м);

ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПЛИТЫ ПО СТАЛЯМ С ФЕРМАМИ
(ПРИ $L=18$ м);

СТАЛЯМ ПРОФИЛРОВАННЫЕ ЯЩИСТЫ ПО СТАЛЯМ
ФЕРМАМ (ПРИ $L=18$ м);

ЛЕГЧАЕ КОНСТРУКЦИИ ПО ОСТАНОВИЛИ ИЛИ
ДЕРЕВЯННЫЕ ПЛОСКОСТИ СТРОИТЕЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ

3.3. ПРИВЯЗКА НАРУЖНОЙ ГРАНИ КОЛОНН КРАЙНИХ ПРОДОЛ-
ЖЕНИЙ РЯДОВ К ПРОДОЛЖЕНИИ КООРДИНАЦИОННОЙ ОСИ ОДНОГО
ПОДЪЕМНИКА ПРИНАДЛЕЖИТ НАЧАЛУ.

3.4. СТЕНЫ ЗДАНИЯ ПРЕДУСМОТРЕНИ ПЛАНЕЛЕНДИИ СВАНО-
НЕСУЩИМИ ИЛИ НАРУЖНЫМИ, А ТАКЖЕ БЛОЧНЫМИ ИЛИ
КИРПИЧНЫМИ ПОЛОССИИ НЕ БОЛЕЕ 400 мм (ИЗ УСЛОВИЯ
ВОЗМОЖНОСТИ ОПИРАНИЯ ФУНДАМЕНТАЛЬНЫХ БЛОКОВ НА
КОНСОЛИ СВАН-КОЛОНН).

1.411.1-10.93.0-173

3

Ц.00223-01 5

3.5. СВАИ-КОЛОННЫЕ РАЗРАБОТКИ ДЛЯ СЛЕДУЮЩИХ ГРУНТОВЫХ УСЛОВИЙ:

ОДНОРОДНЫЕ СРЕДНЕЙ КРУПНОСТИ, МЕЛКИЕ И ПЕРЕВАЛЧЕСКИЕ ПЕСЧАНЫЕ ГРУНТЫ СРЕДНЕЙ ПЛОТНОСТИ;

ПЕЛЕВАТО-ГЛИНИСТЫЕ ГРУНТЫ С ПОСАЗАТЕЛЕМ ТЕРМОЧЕСТИ $\gamma_c = 9,2 \dots 9,5$.

3.6. НЕ допускается применение свай-колонн в грунтах с твердыми включениями, в средне- и сильнозатопленных и вечномерзлых грунтах.

4. УСЛОВИЯ РАСЧЕТА

4.1. РАСПРЕДЕЛЕНИЕ СЕРИИ РАЗРАБОТКИ С УЧЕТОМ ПОЛОЖЕНИЯ СНиП 2.03.01-84*, БЕТОННЫЕ И ЭКСПЛУАТАЦИОННЫЕ РОНСТРУКЦИИ", СНиП 2.03.11-85

"ЗАЩИТА СТРОИТЕЛЬНЫХ РОНСТРУКЦИЙ ОТ КОРРОЗИИ", СНиП 2.02.03-85 "СВАИНЫЕ ФУНДАМЕНТЫ", "ПОСОБИЯ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ БЕТОННЫХ И ЭКСПЛУАТАЦИОННЫХ РОНСТРУКЦИЙ ИЗ ТЯЖЕЛОГО И ЛЕГKОГО БЕТОНОВ ВЪЗРЕГУЛЯРНОГО НАПРЯЖЕНИЯ АРМАТУРЫ («СНиП 2.03.01-84»)".

4.2. СВАИ-КОЛОННЫЕ РАССЧЕТЫ НА НАГРУЗКИ ОТ СОБСТВЕННОГО ВЕСА СВАЙ-КОЛОНН, ПОГРЕДЧА, СНЕГА, ПОДВЕСНОГО ТРАНСПОРТА И ДЕЙСТВИЯ ВЕТРА.

РАСЧЕТНЫЕ ЗНАЧЕНИЯ ПРИНЯТЫХ НАГРУЗОК ПРИВЕДЕНЫ В ТАБЛ. 1...5 ДОКУМ. -4

ДЛЯ ЗДАНИЙ С РАСЧЕТНОЙ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 7 ВЛИЯЕТ УЧЕМЕНИЕ СЕЙСМИЧЕСКИХ НАГРУЗОК.

4.3. ВЕТРОВЫЕ НАГРУЗКИ, ВЕДУЩАЯЩАЯ НА ЗДАНИИ С НАГРУЗКАМИ ОТ ВОДЫ, А ТАКЖЕ НА ЛЮБЫЕ ОДНОПРОЛЕТНЫЕ ЗДАНИЯ, ОПРЕДЕЛЕННА ВАР В НА ВЕСФОНДАРНСКИЕ. ДЛЯ ЗДАНИЙ С ФОНДАРЬМИ ВЕТРОВЫЕ НАГРУЗКИ ОТ ПРОДОЛЕННЫХ ФОНДАРЬ ОПРЕДЕЛЕНЫ ИЗ УСЛОВИЯ, ЧТО В ДВУХПРОЛЕТНОМ ЗДАНИИ ИМЕЕТСЯ ОДИН ПРОДОЛЕННЫЙ ФОНДАРЬ, А В МНОГОПРОЛЕТНЫХ ЗДАНИЯХ 2

ФРАННХ ПРОЛЕТАХ ФОНДАРЬ НЕТ.

ПРИ ОПРЕДЕЛЕНИИ ВЕТРОВОЙ НАГРУЗКИ ФОНДАРН ПРИНЯТЫ ВЫСОТОЙ 2,8 м И ШИРИНОЙ 6 м.

4.4. ПРИ ПРОЕКТИРОВАНИИ СВАЙ-КОЛОНН ПРИНЯТО: НАИБОЛЬШАЯ ШИРИНА ЗДАНИЯ ИЛИ ТЕМПЕРАТУРНОГО БЛОКА - 144 м;

НАИБОЛЬШАЯ ДЛИНА ЗДАНИЯ ИЛИ ТЕМПЕРАТУРНОГО БЛОКА - 72 м;

НАИМЕНЬШАЯ ДЛИНА ЗДАНИЯ - 36 м.

4.5. УСИЛИЯ В СВАЯХ-КОЛОННАХ В ПОПЕРЕЧНОМ НАПРАВЛЕНИИ ОПРЕДЕЛЕНЫ ВАР В СТОЛКАХ ОДНОИ МНОГОПРОЛЕТНЫХ ОДНОЗРУСНЫХ РАМ В ПРЕДПОЛОЖЕНИИ ПОЛНОГО ЗАЩЕРЛЕНИЯ СТОВЕР НА ОПРЕДЕЛЕНИЕ МИНУС 1,000 м ОТ УР. Ч. П. И ШАРНИРНОГО СОЕДИНЕНИЯ СО СТРОИТЕЛЬНЫМИ РОНСТРУКЦИЯМИ, Я В ПРОДОЛЖНОМ НАПРАВЛЕНИИ - ВАР В СТОЛКАХ МНОГОПРОЛЕТНЫХ ОДНОЗРУСНЫХ РАМ С ПОЛНОМУ ЗАЩЕРЛЕНИЕМ СТОВЕР НА ОПРЕДЕЛЕНИЕ МИНУС 0,350 м ОТ УР. Ч. П. И ШАРНИРНОЕ СОЕДИНЕНИЕ С КОНСТРУКЦИЯМИ ПОГРДИИ НА УРОВНЕ НИЗА ПРОДОЛЕННОГО РЕБЕР ПЛНН - ПРИ ЭКСПЛУАТАЦИИ БУЛКАХ ИЛИ ФЕРМАХ, И НИЖНЕГО ПОВАР СТРОИТЕЛЬНЫХ КОНОПРУКЦИЙ - ПРИ ОПЛАТБННЫХ ФЕРМАХ.

РНГЕЛН РАМ ПРИНЯТЫ НЕСЭКИЧЕСТВЕНН.

РАСЧЕТНЫЕ СХЕМЫ РАМ ПРИВЕДЕНЫ В ДОКУМ. -3.

4.6. ПРИ НИДИВИДУАЛЬНОМ РАСЧЕТЕ СВАЙ-КОЛОНН НА ВЕРТИКАЛЬНЫЕ НАГРУЗКИ СЛЕДУЕТ УЧИТАВАТЬ ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЙ ЭКСЦЕНТРИСИЗМЕР, РАВНЫЙ ЧОР, КОТОРЫЙ РНОЧЕТ ВОЗНИКНУТЬ В РЕЗУЛЬТАТЕ СМЕЩЕНИЯ ОСИ СВАЙ-КОЛОНН ОТ ПРОЕКТНОГО ПОЛОЖЕНИЯ ПРИ ЗАБИВКЕ.

1.411.1-10.93.0-73

1

Ц00223-01 6

4.7. РАСЧЕТ СВАЙ-КОЛОНН ЗДАНИЙ С РАСЧЕТНОЙ СЕЙСМИЧНОСТЬЮ ТЯГАЛОВ ПРОИЗВОДИТСЯ В СООТВЕТСТВИИ С "ПОСОБИЕМ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ КАРКАСНЫХ ПРОМЫШЛЕННЫХ ДЛЯ СТРОИТЕЛЬСТВА В СЕЙСМИЧЕСКИХ РАЙОНАХ (в СНиП 0-7-81*)", ЦНИИПРОДЗДАННИ, М. СПРОИНЕЗДАТ, 1985г.

ПРИ РАСЧЕТЕ СВАЙ-КОЛОНН НА ОСОБОЕ СОЧЕТАНИЕ НАПРУГОВОК ДЕЙСТВИЕ ГОРizontalной СЕЙСМИЧЕСКОЙ НАГРУЗКИ РАССОМАГРИВАЕТСЯ РАЗДЕЛЬНО В ПОПЕРЕЧНОМ И ПРОДОЛЖЕНОМ НАПРАВЛЕНИЯХ.

4.8. СВАЙ-КОЛОННЫ ПРОВЕРЕНЫ НА ВОЗДЕЙСТВИЕ УСИЛИЙ, ДЕЙСТВУЮЩИХ ПРИ ИЗДЕЧЕНИИ ИХ ИЗ ФОРМЫ, А ТАКЖЕ ПРИ СДЛЯДИРОВАНИИ, ТРАНСПОРТИРОВАНИИ И МОНТАЖЕ КАК ШАРНИРНО ОПЕРТИЕ БЛЛГИ С КОНФОРМАЦИЕЙ, ЗАГРУЖЕННЫЕ РАСПРЕДЕЛЕННОЙ НАГРУЗКОЙ ОТ ВЕСА КОЛОННЫ.

РАСЧЕТНЫЕ ОСЕТИ СВАЙ-КОЛОНН ПРИ РАСЧЕТЕ НА ЭТИ УСИЛИЯ ПРИВЕДЕНЫ В ВЫП. I НАСТОЯЩЕЙ СЕРИИ.

ПРИ РАСЧЕТЕ СВАЙ-КОЛОНН НА ВОЗДЕЙСТВИЕ УСИЛИЙ, ВОЗНИКАЮЩИХ ПРИ ИХ ТРАНСПОРТИРОВАНИИ, НАГРУЗКА ОТ ВЕСА СВАЙ-КОЛОННЫ УЧТЕНА С КОЭФФИЦИЕНТОМ ДИНАМИЧНОСТИ, РАВНЫМ 1,6, А ПРИ ПОДЪЕМЕ И МОНТАЖЕ - РАВНЫМ 1,4.

4.9. ВЕЛИЧИНЫ НАГРУЗОК, ПРИНЯТЫЕ ПРИ РАСЧЕТЕ СВАЙ-КОЛОНН, ПРИВЕДЕНЫ В ТАБЛ. 1.411.1-10.93.0-4. ПРИ ЭТОМ ВЕТРОВАЯ НАГРУЗКА ОПРЕДЕЛЕНА ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА И МЕСТОСТИ ТИПА А ПО СНиП 2.01.07-85. Для других условий величины загружения ветровых нагрузок следует разделять на коэффициент "K", принятый в табл. 2

ТАБЛ. 2

ТИП МЕСТОСТИ	КОЭФФИЦИЕНТ К ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА			
	IV	V	VI	I
A	1	1,26	1,60	2,03
B	1,54	1,94	2,46	3,21

5. УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ

5.1. ПОДБОР МАРК СВАЙ-КОЛОНН СЛУЧАЕТСЯ ПРОИЗВОДИТЬ НА ОСНОВЕ РАСЧЕТА РАРКАСА ЗДАНИЯ.

ПРИ ПРОЕКТИСХ СИТУАЦИЯХ, ПРЕДУСМОТРЕННЫХ В ВОК.-5..-9, ДОЛЖНАСЯ ОПРЕДЕЛЯТЬ ТРЕБУЕМУЮ МАРКУ СВАЙ-КОЛОННЫ ПО КЛЮЧАМ ПОДБОРА.

5.2. КЛЮЧ ПОДБОРА СВАЙ-КОЛОНН СОСТАВЛЕНЫ ДЛЯ ЗДАНИЙ, РАСПОЛОЖЕННЫХ В РАЙОНАХ С ВЕТРОВЫМ ВАВЛЕНЬЕМ, СООТВЕТСТВУЮЩИМ МЕСТОСТИ ТИПА "A" (см. п. 6.5. СНиП 2.01.07-85).

ДЛЯ ЗДАНИЙ, РАСПОЛОЖЕННЫХ В МЕСТОСТИ ТИПА "B", ПОДБОР СВАЙ-КОЛОНН СЛУЧАЕТСЯ ПРОИЗВОДИТЬ ДЛЯ ОСИЖЕННОГО НА ОДИН НОМЕР ВЕТРОВОГО РАЙОНА.

5.3. КЛАСС БЕТОНА СВАЙ-КОЛОННЫ НАЗНАЧАЕТСЯ НА ОСНОВАНИИ РАСЧЕТА ИЛИ В СООТВЕТСТВИИ С КЛЮЧАМИ ПОДБОРА (ИНФОРМАЦИЯ О ПРИЗМЕННОЙ ПРОЧНОСТИ БЕТОНА СОДЕРЖАТСЯ В ОБОЗНАЧЕННОМ ТАБЛ СВАЙ-КОЛОННЫ, см. п. 3.8.), И ДОЛЖЕН БЫТЬ ПРИВЕДЕН В ЧЕРТЕЖАХ КНИ ПРОЕКТА ЗДАНИЯ.

5.4. МАРКА БЕТОНА ПО ТОРОЗОСТОЙКОСТИ ДОЛЖНА НАЗНАЧАТЬСЯ В ПРОЕКТЕ ЗДАНИЯ В СООТВЕТСТВИИ С РЕКОМЕНДАЦИЯМИ ТАБЛ. 3.

ТАБЛ. 3

РАСЧЕТНАЯ ВНУТР. ТЕМПЕРАТУРА НАГРУЖНОГО ВОЗДЕХА	МАРКА БЕТОНА ПО ТОРОЗОСТОЙКОСТИ НЕ ИЖЕ	
	ДЛЯ ЗДАНИЙ КЛАССА	
	II	III
НИЖЕ МИНУС 5°C ДО МИНУС 20°C ВКЛЮЧИТЕЛЬНО	F 50	НЕ НОРМИРУЕТСЯ
НИЖЕ МИНУС 20°C ДО МИНУС 40°C ВКЛЮЧИТЕЛЬНО	F 75	F 50

1.411.1-10.93.0-13

Рис

5

Ц.00223-01 №

5.5. В МАРКЕ СВАЙ-КОЛОНН, ПРЕДНАЗНАЧЕННОЙ ДЛЯ ПРИМЕНЕНИЯ В ЗДАНИЯХ С АГРЕССИВНОЙ СРЕДОЙ, ДОЛЖЕН СОДЕРЖАТЬСЯ ИНДЕКС "Н" ПРИ ОТЛАБОАГРЕССИВНОЙ СТЕПЕНИ ВОЗДЕЙСТВИЯ ГЛАЗОРОБАЗНОЙ СРЕДЫ И "II"-ПРИ СРЕДНЕАГРЕССИВНОЙ СТЕПЕНИ ВОЗДЕЙСТВИЯ (СМ. П. 2.8). СОСТАВ ВЯЖУЩИХ И ВОДОДОЛГОЛЕТИЙ, А ТАКЖЕ ПЕРЕЧЕНЬ ЗАЩИТНЫХ МЕРОПРИЯТИЙ ДОЛЖЕН НАЗНАЧАТЬСЯ В ПРОЕКТЕ ЗДАНИЯ СОГЛАСНО ТРЕБОВАНИЯМ СНиП 2.03.11-85.

5.6. РАЗБОРА И ПОДБОР ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ ДОЛЖЕН БЫТЬ ПРОИЗВЕДЕНЫ ПРИ ПРОЕКТИРОВАНИИ ЗДАНИЯ С УЧЕТОМ РЕКОМЕНДАЦИЙ НАСТОЯЩЕГО ВЫПУСКА И СЕРИИ 1.400.2-25.93 "ИЗДЕЛИЯ ЗАКЛАДНЫЕ УНИФИЦИРОВАННЫЕ СБОРНЫХ ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫХ КОНСТРУКЦИЙ ОДНОЭТАЖНЫХ ЗДАНИЙ ПРОМЫШЛЕННЫХ ПРЕДПРИЯТИЙ".

ПРИМЕР РАЗБОРА ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ ВЪДОДРЕЖЕНИЯ СТЕК ПРИВЕДЕН В РОЗМ. - 12.

5.7. РАСХОД СТАЛИ В НОМЕНКЛАТУРЕ КОЛОНН ПРИВЕДЕН БЕЗ УЧЕТА ЗАКЛАДНЫХ ИЗДЕЛИЙ. РАСХОД СТАЛИ НА ИХ ДОЛЖЕН БЫТЬ УЧТЕН ВОДОДОЛГОЛЕТИЕМ ПРИ ПРОЕКТИРОВАНИИ ЗДАНИЯ.

6. УКАЗАНИЯ ПО ОПРЕДЕЛЕНИЮ МАРКИ СВАЙ-КОЛОНН ПО КЛЮЧАМ ПОДБОРА

ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНОСТЬ ОПЕРАЦИЙ ПО ОПРЕДЕЛЕНИЮ ПРЕБУДОЙ МАРКИ СВАЙ-КОЛОНН ПО КЛЮЧАМ, ПРИВЕДЕНИЕМ В НАСТОЯЩЕМ ВЫПУСКЕ, ПРОИЗВОДСТВОВАНА НА ПОДИУМЕ.

ИЗГОТОВЛЕНИЕ ЗДАНИЯ: ОДНОЭТАЖНОЕ БЕСФРАНКИСКОЕ ПРОВОДСТВЕННОЕ ЗДАНИЕ РАЗМЕРОМ В ПЛАНЕ 54x72 м. ВЫСОТА ЗДАНИЯ 8,0 м, ПРОЛЕТ $L = 18$ м. ШАГ СВАЙ-КОЛОНН ПО ВРАЙНИКИ И СРЕДНИМ РАДИУСОМ 6 м.

КОНСТРУКЦИЯ ПОКРЫТИЯ: ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПЛАНКИ ПО СТАЛЯМНЫМ ФРЖИНАМ. СТЕПЕНИ - ПОЛНОПОЛНЫЕ НАГРЕННЫЕ.

ЗДАНИЕ РАСПОЛОЖЕНО В II ОНЕГОВОМ И ВЕТРОВОМ РАЙОНАХ (МЕСТОНОМЕ ТИПА "B"), В НЕСЕМЫМЧЕСКОМ РАЙОНЕ.

ЗДАНИЕ ОБОРУДОВАНО ПОГРЕССИВНЫМИ ПОСТОВЫМИ КРАННАМИ ГРУЗОПОДЪЕМНОСТЬЮ 27 (ПО ДВА КРАНА В ПРОЛЕТЕ).

ГРУНТОВЫЕ УСЛОВИЯ: СУГЛУНГИ ПРИРОДНОЙ СТРУКТУРЫ С ПОКАЗАТЕЛЕМ ТЕКУЧЕСТИ $J_L = 0,4$ И РОДФОНЧИСТЫМ ПОРНОСТОСТЬЮ $e = 0,7$.

ОПРЕДЕЛЕНИЕ МАРКИ СВАЙ-КОЛОНН ПРОИЗВОДИМО ПО КЛЮЧАМ ПОДБОРА ДЛЯ ЗДАНИЙ С ВЫСОТОЙ ЗДАНИЯ БОЛ. ПО ПРИВЕДЕНИЯМ ВЫШЕ ИЗДОДННОМ ДЛЯНИИ (СМ. П. 2 ДОКУМ. - 7). ПОСКОЛЬКУ ЗДАНИЕ РАСПОЛОЖЕНО В МЕСТОНОМЕ ТИПА "B", В СООТВЕТСТВИИ С П. 5.2. ПОДСИТИЛНОЙ ЗДАНИИ, ПОДБОР МАРКИ СВАЙ-КОЛОНН ПРОИЗВОДИМ ПРИ СНИЖЕНИИ ИЗДАНИИ НА ОДИН НОМЕР ВЕТРОВОМ РАЙОНЕ (II ВМЕСТО III).

По КЛЮЧУ ИЗДОДННОМ: ПРЕБУДОЯ МАРКА СВАЙ-КОЛОНН ИЗДАНИЕ РЯДА ГСДХ. 60.40-2М1, СРЕДНЕЙ РЯДА 2 СДХ. 60.40-2М1.

СЛЕДОВАТЕЛЬНО, СВАЙ-КОЛОННЫ КЛАДИМЫ И СРЕДНИЕ РЯДЫ ЗДАНИЯ ИСПОЛЮТ ПОПЕРЕЧНОЕ ОБЕЧИНЕ ЧОЧЧОММ И ИЗГОТОВЛЯЮТСЯ ИЗ БЕТОНА КЛАССА В15 (СМ. П. 2.8.).

ОПРЕДЕЛЯЕМЫЙ ДЛЯНИ СВАЙ-КОЛОННЫ h , КОТОРАЯ ПОКА УСЛОВНО ОБОЗНАЧЕНА В ИЗДОДННОМ МАРКАДЕ ЗНАЧКОМ "X".

$$L = R_1 + R_2$$

$$R_1 = H + 0,35 = 6,0 + 0,35 = 6,35 \text{ м}$$

1.411.1-10.93.0-113

11

1400223-01 8

ЗНАЧЕНИЯ СА ДЛЯ СВАЙ-КОЛОНН СРЕДНЕГО И КРАЙНЕГО РЯДА ОПРЕДЕЛЯЮТСЯ ПО ГРАФИКУ НЕСУЩЕЙ СПОСОБНОСТИ СВАЙ-КОЛОННЫ ПО ГРУНТУ.

По таблице, приведенной на л. 5 документа, можно увидеть, что принятый в примере грунтовый условий соответствует графику № 17.

Определяем расчетную вертикальную нагрузку, действующую на свай-колонну в уровне верха консольей (см. табл. 4).

ТАБЛИЦА 4

ВИД НАГРУЗКИ	Расчетная вертикальная нагрузка №, кН, на свай-колонны	
	Крайнего ряда	Среднего ряда
от покрытия №1	90	180
от собственного веса изолированной части свай-колонны №2	3	3
от стекловолокнистого заполнителя №1	195	-
от снега №1	74	140
от подвесных ящиков №1	65	140
Итого:	447	471

Примечание: при составлении табл. 2 можно использовать данные листа № 4.

По графику № 17 документа можно видеть, что для свай-колонн крайнего ряда требуется глубина погружения в грунт $e_2 = 4,6 \text{ м}$, среднего ряда $e_2 = 5,3 \text{ м}$.

$$L_{sp} = e_1 + e_2 = 6,35 + 4,6 = 10,95 \text{ м}$$

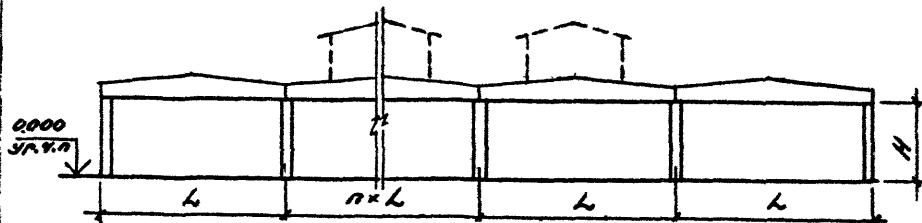
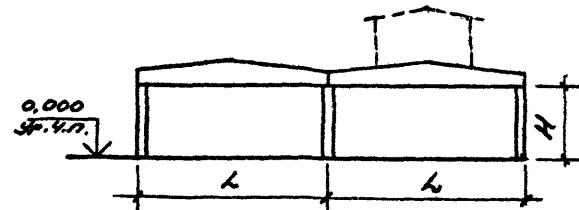
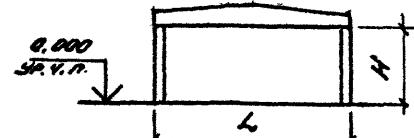
$$h_{sp} = 6,35 + 5,3 = 11,65$$

С учетом округления длины свай-колонн крайнего ряда принимается равной 11м, среднего - 12м.

Таким образом определена рабочая длина свай-колонн, установлены временные по фланговому ряду - 1 сл 110.60.40-1М1 по среднему ряду - 2 сл 120.60.40-1М1

по номенклатуре (см. лист № 2), определены геометрические размеры и технические данные найденных из марок свай-колонн.

СОСЕДА ПОПЕРЕЧНОГО СЕЧЕНИЯ ОПРОСОВ
ЗДАНИЯ



ВЫСОТА ЗДАНИЯ H , М	ПРОЛЕТ ЗДАНИЯ L , М	ШАГ КОЛОНН, М	КОЛ. ПРОЛЕТОВ	ДЛИНА ЗДАНИЯ ИЛИ ТЕМПЕРАТУРНОГО БЛОКА, М	СЕЧЕНИЕ СВЯН - КОЛОНН, ММ
4,8	6	6	1,2;3	36...60	300x300
			1;2		
			1...6 ^{x)}		
			1...8	36...72	400x400
5,4	6	6	1,2;3	36...60	300x300
			1;2		
			1...6 ^{x)}		
			1...8	36...72	400x400
6,0	6	6	1,2;3	36...60	400x400
			1;2		
			1...6 ^{x)}		
			1...8	36...72	
6,6	12	12	1...6 ^{x)}	36...72	400x400
			1...8		
			1...6 ^{x)}		
			1...8		
7,2	12	12	1...6	36...72	400x400
			1...8		

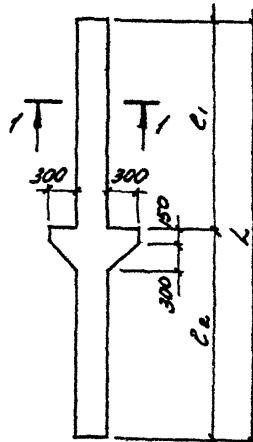
^{x)} В ЗДАНИЯХ СО СКАПЛЕННОЙ КРОВЛЁЙ И НАРУЖНЫМИ ОТВОДОМ ВОДЫ ЧИСЛО ПРОЛЕТОВ ДОЛЖНО НАЗЫВАТЬСЯ С УЧЕТОМ УКАЗАННЫЙ ТАБЛ. 1 ВО ВРУЧН. Г.З

				1.411.1-10.93.0-1
ГИП	БЛЮЗИНА	17.3.30.3		
Р.З.Р.Б.	БЛЮЗИНА	17.7-39		
Исполн.	НИКОЛАЕВ Олег			Лист 1
Провер.	Петров	Григорий		
Контр.	БЛЮЗИНА	Илья		
			ПОДПИСЬ ИМЯ И ФИО	
			ЦИНИЧИ ПРОИЗВОДИТЕЛЬ	

ТАБЛИЦА 1

НОМЕНКЛАТУРА СВАЙ-КОЛОНН ВРАЩЕМОГО РЯДА

МАРКА СВАЙ-КОЛОНН	ВЫСОТА ЭПОНА H_1 m	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛАСС БЕТОНА	РАССОД МАТЕРИАЛОВ	МАССА, Т	
		L	ℓ_1	ℓ_2	B				
ICB 80. 48.30 - 1								100,3	
ICB 80. 48.30 - 2								135,1	
ICB 80. 48.30 - 3								173,1	
ICB 80. 48.30 - 4								204,5	
ICB 90. 48.30 - 1								109,1	
ICB 90. 48.30 - 2								148,3	
ICB 90. 48.30 - 3								190,5	
ICB 90. 48.30 - 4								226,1	
ICB 100. 48.30 - 1								118,0	
ICB 100. 48.30 - 2								161,5	
ICB 100. 48.30 - 3								208,3	
ICB 100. 48.30 - 4								247,9	
ICB 110. 48.30 - 1								126,7	
ICB 110. 48.30 - 2								174,7	
ICB 110. 48.30 - 3								225,7	
ICB 110. 48.30 - 4								269,5	
ICB 120. 48.30 - 1								135,5	
ICB 120. 48.30 - 2								187,9	
ICB 120. 48.30 - 3								243,1	
ICB 120. 48.30 - 4								290,7	



1-1



1491.1-10. 93.0-2НН			
ГНП	Бланшар	1/1	СТАНДАРТЫ
РДЗР496	бланшар	3/2	Р 1 1/2
Чертежн. Николаев О.И.			
Проверка Петровская Е.И.			
И. Констру. Бланшар Ю.П.			
			ЦНИИПриборостроения

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ.1

МПРА СВРН - КОДЫ НУК	Высота платформы H, м	Размеры, мм				Служб бетона	Расход материалов		Масса, т
		L	C ₁	C ₂	C		бетон,	сталь,	
ICA 90.54.30 - 1	54	9000				0,87		109,1	2,2
ICA 90.54.30 - 2								125,8	
ICA 90.54.30 - 3								130,5	
ICA 90.54.30 - 4								226,1	
ICA 90.54.30 - 5								229,1	
ICR 100.54.30 - 1		10000				0,96		117,9	2,4
ICR 100.54.30 - 2								136,3	
ICR 100.54.30 - 3								208,3	
ICR 100.54.30 - 4								247,9	
ICR 100.54.30 - 5								241,9	
ICR 110.54.30 - 1	54	5750				1,05		126,7	2,6
ICR 110.54.30 - 2								147,1	
ICR 110.54.30 - 3								225,7	
ICR 110.54.30 - 4								269,3	
ICR 110.54.30 - 5								255,5	
ICR 120.54.30 - 1	54	11000				1,14		135,5	2,9
ICR 120.54.30 - 2								157,9	
ICR 120.54.30 - 3								243,1	
ICR 120.54.30 - 4								290,7	
ICR 120.54.30 - 5								268,7	

1.411.1-10.93.0-2.НН

2

14.00223-01 12

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛИЦЫ

МАРКА СВАИ - КОТОННЕБІ	ВЫСОТА ШПИНА H, м	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МОССА, т
		L	C ₁	C ₂	B		БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, кг	
ICA 80. 48. 40 - 1	4,8	8000		2850		815	1,35	122,1	
ICA 80. 48. 40 - 2								136,9	
ICA 80. 48. 40 - 3								200,9	3,4
ICA 80. 48. 40 - 4								232,5	
ICA 90. 48. 40 - 1		9000		3850		820	1,51	131,1	
ICA 90. 48. 40 - 2								147,9	
ICA 90. 48. 40 - 3								219,1	3,8
ICA 90. 48. 40 - 4								254,7	
ICA 100. 48. 40 - 1	5,4	10000	5150	4850	400	815	1,67	140,1	
ICA 100. 48. 40 - 2								158,5	
ICA 100. 48. 40 - 3								237,7	4,2
ICA 100. 48. 40 - 4								277,3	
ICA 110. 48. 40 - 1		11000		5850		820	1,83	149,1	
ICA 110. 48. 40 - 2								169,5	
ICA 110. 48. 40 - 3								255,9	4,6
ICA 110. 48. 40 - 4								299,5	
ICA 120. 48. 40 - 1	5,4	12000		6850		815	1,99	158,1	
ICA 120. 48. 40 - 2								180,5	
ICA 120. 48. 40 - 3								274,1	
ICA 120. 48. 40 - 4								321,7	5,0
ICA 90. 54. 40 - 1		9000		3250		815	1,51	131,1	
ICA 90. 54. 40 - 2								147,9	
ICA 90. 54. 40 - 3								219,1	3,8
ICA 90. 54. 40 - 4								254,7	
ICA 100. 54. 40 - 1		10000	5750	4260	400	820	1,67	140,1	
ICA 100. 54. 40 - 2								158,5	
ICA 100. 54. 40 - 3								237,7	4,2
ICA 100. 54. 40 - 4								277,3	

1.441.1-10.93.0-244

15

400223-01

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 1

МАРКА СВАИ-КОЛОНЫ	ВЕСОСТА ВЫСОМА H_1 М	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛЮЧ БЕМОНА	РАСХОД АКТИВИТАТОВ	МЕССА, М
		L	C ₁	C ₂	б			
ICA 110. 54. 40-1	54	11000				1,83	149,1	4,6
ICA 110. 54. 40-2				5250			169,5	
ICA 110. 54. 40-3							255,9	
ICA 110. 54. 40-4							299,5	
ICA 120. 54. 40-1			5750				158,1	5,0
ICA 120. 54. 40-2		12000		6850		1,99	180,5	
ICA 120. 54. 40-3							274,1	
ICA 120. 54. 40-4							321,7	
ICA 90. 60. 40-1	60	9000				1,51	131,1	3,8
ICA 90. 60. 40-2				2650			147,1	
ICA 90. 60. 40-3							219,1	
ICA 90. 60. 40-4							254,7	
ICA 90. 60. 40-5							241,5	
ICA 100. 60. 40-1		10000				1,67	140,1	4,2
ICA 100. 60. 40-2				3650			158,5	
ICA 100. 60. 40-3							257,7	
ICA 100. 60. 40-4							277,3	
ICA 100. 60. 40-5			6350				255,1	
ICA 110. 60. 40-1	60	11000				1,83	149,1	4,6
ICA 110. 60. 40-2				4650			169,5	
ICA 110. 60. 40-3							255,9	
ICA 110. 60. 40-4							299,5	
ICA 110. 60. 40-5							368,7	
ICA 120. 60. 40-1		12000				1,99	158,1	5,0
ICA 120. 60. 40-2				5650			180,5	
ICA 120. 60. 40-3							274,1	
ICA 120. 60. 40-4							321,7	
ICA 120. 60. 40-5							382,3	

1.411.1-10.93.0-2НН

14

1400223-01 14

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 1

МАРКА СВЯЧ-КОДОНН61	ВЕСОСТА ЗДРАВИ H, м	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МATERIALA		М.ВЕСА, т
		L	C ₁	C ₂	B		БЕТОН, СТАЛЬ, м ³ кг	КГ	
ICA 100. 66. 40-1								140,5	
ICA 100. 66. 40-2								158,5	
ICA 100. 66. 40-3		10000		3050				237,7	
ICA 100. 66. 40-4								277,3	
ICA 100. 66. 40-5								259,9	
ICA 100. 66. 40-6								332,9	
ICA 110. 66. 40-1								149,1	
ICA 110. 66. 40-2								169,5	
ICA 110. 66. 40-3		11000		4050				255,9	
ICA 110. 66. 40-4								299,5	
ICA 110. 66. 40-5								273,5	
ICA 110. 66. 40-6								351,1	
ICA 120. 66. 40-1								158,1	
ICA 120. 66. 40-2								180,5	
ICA 120. 66. 40-3								274,7	
ICA 120. 66. 40-4		12000		5050				321,7	
ICA 120. 66. 40-5								287,1	
ICA 120. 66. 40-6								369,3	

1.411.1-10.930-244

5

400223-01 15

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 1

МЯСА СВАИ-КОЛОНИИ	ВЫСОТА ЭПАНЫ H_1 м	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД ПЛАСТЕРКАТОВ	МАССА T
		L	C ₁	C ₂	B			
1CA 110. 72. 40-1	7,2	11000				183	149,1	4,6
1CA 110. 72. 40-2							169,5	
1CA 110. 72. 40-3							255,9	
1CA 110. 72. 40-4			3450				299,5	
1CA 110. 72. 40-5							280,7	
1CA 110. 72. 40-6							360,3	
1CA 110. 72. 40-7							434,1	
1CA 120. 72. 40-1		12000	7550		400	199	158,1	5,0
1CA 120. 72. 40-2							180,5	
1CA 120. 72. 40-3							274,1	
1CA 120. 72. 40-4			4450				321,7	
1CA 120. 72. 40-5							294,3	
1CA 120. 72. 40-6							378,5	
1CA 120. 72. 40-7							451,7	

УЧАСТНИКИ ПОДПИСЬ И ИМЯ СОГЛАШАЮЩИЕСЯ

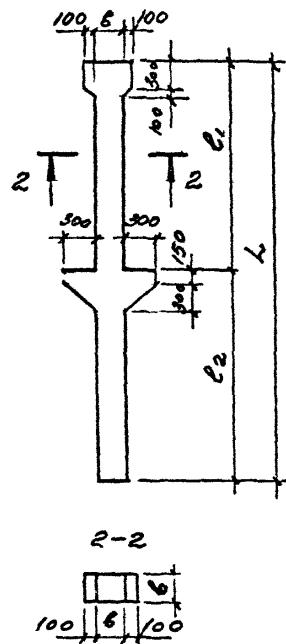
1.411.1-10.93.0-24Н

6

Ц.00283-01 16

ТАБЛИЦА 2

НОМЕНКЛАТУРА СВАЙ-КОЛОНН СРЕДНЕГО РЯДА



ПАРКА СВАЙ-КОЛОНН	ВЫСОТА ЭПАНА H_3 м	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ	МАССА, т
		L	C ₁	C ₂	B			
2СД 80. 48.30-1	4,8	8000	2850	800	2850	B15; B20; B225	100,8 135,8 207,4 196,6 251,2	2,9
2СД 80. 48.30-2								
2СД 80. 48.30-3								
2СД 80. 48.30-4								
2СД 80. 48.30-5								
2СД 90. 48.30-1	9,0	9000	3850	900	3850	9,89	109,6 149,0 288,8 209,8 272,1	2,2
2СД 90. 48.30-2								
2СД 90. 48.30-3								
2СД 90. 48.30-4								
2СД 90. 48.30-5								
2СД 100. 48.30-1	10,0	10000	4850	900	4850	0,98	118,4 162,2 250,6 223,0 289,4	2,1
2СД 100. 48.30-2								
2СД 100. 48.30-3								
2СД 100. 48.30-4								
2СД 100. 48.30-5								
2СД 110. 48.30-1	11,0	11000	5850	907	5850	1,07	127,2 175,4 272,0 236,2 314,8	2,7
2СД 110. 48.30-2								
2СД 110. 48.30-3								
2СД 110. 48.30-4								
2СД 110. 48.30-5								

ПРИ СОБЛЮДЕНИИ УСЛОВИЙ ОПИСАННЫХ СПРОДИЖНОСТЬ
КОНСТРУКЦИИ ДОПУСКАЕТСЯ ИЗГОТОВЛЕНИЕ СВАЙ-КОЛОНН
СРЕДНЕГО РЯДА БЕЗ РОНСОЛЕЙ В ОГЛЮБОВРАЗЕ.

1.411.1-10.93.0-2НН

штк
7

Ц.00223-01

17

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 2

МЕРГА СВАН - РОЛОМН61	ВЕСОСТА ВОДЫ H, м	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛЮЧ БЕТОНОВ	РЯСХОВ МАТЕРИАЛОВ		ПЛАСО, т
		L	C ₁	C ₂	B		БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, КГ	
2CA120.48.30-1	4,8	12000	5150	6850	300	116	136,0		
2CA120.48.30-2							188,6		
2CA120.48.30-3							293,4		2,9
2CA120.48.30-4							249,4		
2CA120.48.30-5							324,2		
2CA90.54.30-1	5,4	9000		3250		989	109,8		
2CA90.54.30-2							126,6		
2CA90.54.30-3							193,2		2,2
2CA90.54.30-4							214,6		
2CA90.54.30-5							278,1		
2CA100.54.30-1	5,4	10000	4250		300	815; 820; 822,5	198,6		
2CA100.54.30-2							137,4		
2CA100.54.30-3							211,0		2,4
2CA100.54.30-4							227,8		
2CA100.54.30-5							295,4		
2CA110.54.30-1	5,4	11000	5250		300	107	127,4		
2CA110.54.30-2							148,2		
2CA110.54.30-3							228,4		2,7
2CA110.54.30-4							241,0		
2CA110.54.30-5							312,8		
2CA120.54.30-1	5,4	12000	6250			146	136,2		
2CA120.54.30-2							158,6		
2CA120.54.30-3							245,8		
2CA120.54.30-4							254,2		
2CA120.54.30-5							330,2		

1. 411.1-10.93.0-2.НН

шнк

8

Ц.00225-01 18

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 2

ПРИРУС СВРН - РОЛОНН61	ВЕСОМОСТЬ ЭТАЖА <i>H, M</i>	РАЗМЕРЫ1, ММ				КЛАСС- БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ	ПЛОСКА
		<i>l</i>	<i>c₁</i>	<i>c₂</i>	<i>b</i>		БЕТОН, <i>m³</i>	СИЛЫ, <i>kg</i>
2СД80. 48. 40-1	4,8	8000	2850			638	1274	3,4
2СД80. 48. 40-2							193,6	
2СД80. 48. 40-3							225,2	
2СД80. 48. 40-4							214,8	
2СД90. 48. 40-1		9000	3850			154	1384	3,9
2СД90. 48. 40-2							201,8	
2СД90. 48. 40-3							247,4	
2СД90. 48. 40-4							228,4	
2СД100. 48. 40-1		10000	4850		400	815; 820; 822,5	153,3	4,2
2СД100. 48. 40-2							230,7	
2СД100. 48. 40-3							270,0	
2СД100. 48. 40-4							248,0	
2СД110. 48. 40-1		11000	5850			1,86	160,0	4,7
2СД110. 48. 40-2							248,6	
2СД110. 48. 40-3							292,2	
2СД110. 48. 40-4							255,6	
2СД120. 48. 40-1		12000	6850			2,02	171,0	5,1
2СД120. 48. 40-2							266,8	
2СД120. 48. 40-3							314,4	
2СД120. 48. 40-4							270,2	

1.411.1-10.93.0-244

9

400223-01 19

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 2

МАРКА СВЯН-КОЛОНИИ	ВЕСОТА ЗГРАДЫ	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛАСС БЕТОНА	РЯДОВЫЙ МАТЕРИАЛЫ		ПАССА T
		L	l ₁	l ₂	б		БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, КГ	
2С4 90. 54. 40- 1	54	9000		3250		1,54	138,4		3,9
2С4 90. 54. 40- 2							211,8		
2С4 90. 54. 40- 3							247,4		
2С4 90. 54. 40- 4							237,4		
2С4 100. 54. 40- 1							149,0		
2С4 100. 54. 40- 2		10000		4250		1,7	230,4		4,2
2С4 100. 54. 40- 3							270,1		
2С4 100. 54. 40- 4							2456		
2С4 110. 54. 40- 1							160,0		
2С4 110. 54. 40- 2							248,6		
2С4 110. 54. 40- 3	400	11000		5250		1,86	292,2		4,7
2С4 110. 54. 40- 4							259,2		
2С4 120. 54. 40- 1							171,0		
2С4 120. 54. 40- 2							266,8		
2С4 120. 54. 40- 3							314,4		
2С4 120. 54. 40- 4							272,8		
2С4 90. 60. 40- 1	60	9000		2650		B15; B20; B22;	121,6		3,9
2С4 90. 60. 40- 2							138,4		
2С4 90. 60. 40- 3							211,8		
2С4 90. 60. 40- 4							247,4		
2С4 90. 60. 40- 5							236,8		
2С4 90. 60. 40- 6							309,0		
2С4 100. 60. 40- 1		10000		3650		1,70	130,6		4,2
2С4 100. 60. 40- 2							149,0		
2С4 100. 60. 40- 3							230,4		
2С4 100. 60. 40- 4							270,0		
2С4 100. 60. 40- 5							260,4		
2С4 100. 60. 40- 6							3256		

1.411.1-10.93.0-244.

10

400223-01 20

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 2

Модель СВАН-КОЛОНИИ	Высота штака H , м	Размеры, м				Класс бетона	расход материалов		Масса, т
		l	C	θ_2	b		бетон,	сталь,	
							м ³	кг	
2СД110.60.40-1	6,0	11000	6350	4650	400	186	139,6	4,7	
2СД110.60.40-2							160,9		
2СД110.60.40-3							248,6		
2СД110.60.40-4							292,2		
2СД110.60.40-5							264,0		
2СД110.60.40-6							343,8		
2СД120.60.40-1							148,6		
2СД120.60.40-2							171,0		
2СД120.60.40-3							266,8		
2СД120.60.40-4							314,2		
2СД120.60.40-5							277,6		
2СД120.60.40-6							362,0		
2СД100.66.40-1	6,6	10000	6950	3050	400	186	139,6	4,7	
2СД100.66.40-2							160,9		
2СД100.66.40-3							248,6		
2СД100.66.40-4							292,2		
2СД100.66.40-5							267,6		
2СД100.66.40-6							348,6		
2СД100.66.40-7							417,8		

1.411.1-10.93.0-2НН

17

Ц.00223-01 21

ПРОДОЛЖЕНИЕ ТАБЛ. 2

МЯРКА СВАН - КОЛОННЫ	ВЫСОТА ЗАРЯЖАНИЯ <i>H</i> , м	РАЗМЕРЫ, ММ				КЛАСС БЕТОНА	РАСХОД МАТЕРИАЛОВ		МАССА, <i>T</i>
		<i>L</i>	<i>c₁</i>	<i>c₂</i>	<i>B</i>		БЕТОН, м ³	СТАЛЬ, МП	
2С4 120. 66. 40 - 1	6,6	12000	6950	5050	400	B20.2	148,6	5,1	
2С4 120. 66. 40 - 2							171,0		
2С4 120. 66. 40 - 3							266,8		
2С4 120. 66. 40 - 4							314,3		
2С4 120. 66. 40 - 5							281,2		
2С4 120. 66. 40 - 6							366,8		
2С4 120. 66. 40 - 7							438,4		
2С4 110. 72. 40 - 1	7,2	11000	7550	3450	400	B15, B20, B22,5	139,6	4,7	
2С4 110. 72. 40 - 2							160,0		
2С4 110. 72. 40 - 3							248,6		
2С4 110. 72. 40 - 4							292,2		
2С4 110. 72. 40 - 5							271,2		
2С4 110. 72. 40 - 6							353,0		
2С4 110. 72. 40 - 7							421,8		
2С4 120. 72. 40 - 1	12000	7550	4450	400	B20.2	148,6	5,1		
2С4 120. 72. 40 - 2						171,0			
2С4 120. 72. 40 - 3						266,8			
2С4 120. 72. 40 - 4						314,4			
2С4 120. 72. 40 - 5						281,8			
2С4 120. 72. 40 - 6						371,2			
2С4 120. 72. 40 - 7						444,4			

1491.1-10.93.0-2НН

12

Расчетная схема поперечной рамы

Схема приложения основных нагрузок

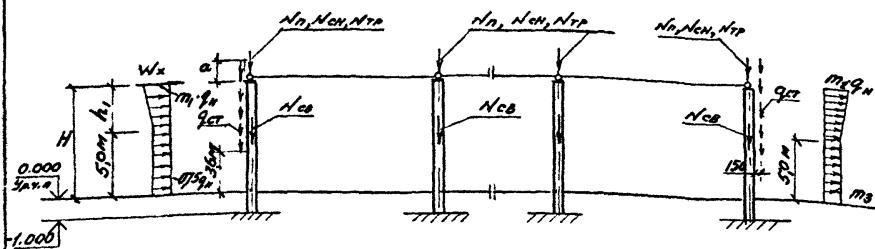
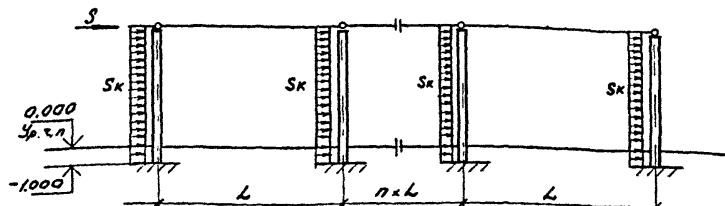


Схема приложения сейсмических нагрузок



Расчетная схема продольной рамы

Схема приложения ветровых нагрузок

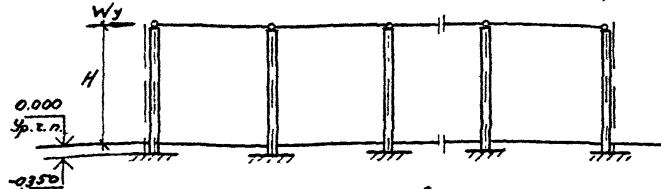
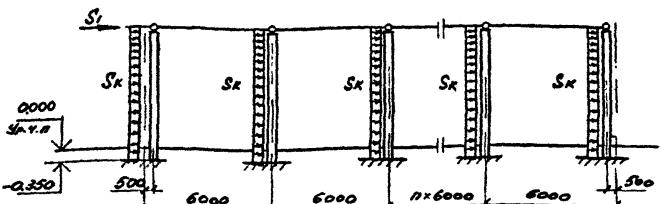


Схема приложения сейсмических нагрузок



Условные обозначения нагрузок

N_n - от веса перекрытия;

N_{ch} - от веса снега;

N_{cs} - от веса надземной части свай-колонни;

N_{ts} - от повесного транспорта;

Q_g - от веса стены;

Q_{ch} - от ветра, распределенная нагрузка в пределах высоты колонны (с изнанкой стороны);

W_y - от ветра, сосредоточенная горизонтальная сила в поперечном направлении на надколонную часть здания, включая нагрузку, передаваемую в фундамент;

W_z - от ветра, сосредоточенная горизонтальная сила в продольном направлении в уровне верха колонн;

$\alpha_{2,0}$ - при строительных конструкциях с высотой на опоре 0,9 м для однопролетных зданий (α_2 - расстояние от верха колонны до верха пролета);

$\alpha_{1,8}$ - то же для двух- и многопролетных зданий;

$\alpha_{1,9}$ - при строительных конструкциях с высотой на опоре 3,3 м для однопролетных зданий;

$\alpha_{4,2}$ - то же для двух- и многопролетных зданий;

Расчетные сейсмические силы:

S - в поперечном направлении на блок;

S_1 - в продольном направлении на блок;

S_k - расчетные равномерно распределенные нагрузки на колонны.

Значение аэродинамического коэффициента C_d определяется по Приложению 4 СНиП 2.01.07-85

C_d	m_1	m_2	m_3
0,5	$0,75 + 0,05 h$	$0,47 + 0,03 h$	$0,47$
0,6	$0,56 + 0,04 h$	$0,36$	

1.411.1-10.93.0-3

ГНП	Балансир	Б/п	Балансир	Старт	Линия
РАЗРЕБ	Балансир	Б/п	Балансир	Р	/
Исполн	Исполнитель	Балансир	Балансир		
Провер	Проверка	Балансир	Балансир		
Н. контр	Н. контроль	Балансир	Балансир		

ТАБЛИЦА 1

ПРОЛЕТ ЗДАНИЯ <i>L</i> , <i>m</i>	РЯД КОЛОНН	РАСЧЕТНЫЕ ВЕРТИКАЛЬНЫЕ НАГРУЗКИ НА СВАН-КОЛОННЫ, кН							
		от покрытия № <i>n</i> прп				от СНЕГОВОГО ПОГРДВА И СНЕГА П ЛЯНОВ	от ПОДВЕСНОХ КРАНОВ ПРИ ПОДЪЕМ- НОСТЬЮ 2т, нтр		
		ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫХ ПЛАНТАЖ И СТРОПИЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ							
		ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫХ ПЛАНТАЖ И СТРОПИЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ	СТРОПИЛЬНЫХ	ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫХ ПЛАНТАЖ И СТРОПИЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ	СТРОПИЛЬНЫХ				
6	СРЕДНИЙ	72	39	-	-	-	37	60	
9	СРЕДНИЙ	145	78	-	-	-	74	100	
12	СРЕДНИЙ	117	58	-	-	-	56	68	
18	СРЕДНИЙ	233	117	-	-	-	111	115	
6	КРАЙНИЙ	155	78	-	-	-	74	80	
9	СРЕДНИЙ	311	155	-	-	-	148	125	
12	КРАЙНИЙ	265	127	217	95	90	43	111	85
18	СРЕДНИЙ	530	254	434	191	180	86	222	140

ТАБЛИЦА 2

ВЫСОТА ЗДАНИЯ <i>H</i> , <i>m</i>	РЯД КОЛОНН	РАСЧЕТНАЯ ВЕТРОВАЯ НАГРУЗКА <i>W_x</i> , кН, В ПОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ НА ОДИН РЯД КРАНОВ ПРИ ПРОЛЕТЕ ЗДАНИЯ <i>L</i> , <i>m</i>			
		6	9	12	18
4,8	КРАЙНИЙ	10	15	27	51
	СРЕДНИЙ	20	31	55	103
5,4	КРАЙНИЙ	10	16	29	53
	СРЕДНИЙ	21	33	59	108
6,0	КРАЙНИЙ	11	17	30	55
	СРЕДНИЙ	22	34	61	112
6,6	КРАЙНИЙ	-	-	31	57
	СРЕДНИЙ	-	-	62	115
7,2	КРАЙНИЙ	-	-	32	59
	СРЕДНИЙ	-	-	65	119

ТАБЛИЦА 3

ВЫСОТА ЗДАНИЯ <i>H</i> , <i>m</i>	ПРОЛЕТ ЗДАНИЯ <i>L</i> , <i>m</i>	РАСЧЕТНАЯ ВЕТРОВАЯ НАГРУЗКА <i>W_x</i> , кН, В ПОДОЛЬНОМ НАПРАВЛЕНИИ ДЛЯ ОДНОГО РЯДА КРАНОВ ПРИ ПРОЛЕТЕ 72 м ДЛЯ II РЯДА			
		Количество пролетов			
		1	≥ 2	1	≥ 2
		ВЫСОТА СТЕНКИ НА ГУСТОМЕР ВЕРХНЕ КОЛОННЫ			
4,8	11	4,8	8,4	4,2	1,8
4,8; 5,4	6, 9, 12	-	135	-	135
	18	270	-	380	-
5,4	6, 9, 12	-	135	-	135
	18	275	-	390	-
6,0	12	-	135	-	250
	18	280	-	395	-

1. Значение нагрузок *W_x* и *W_y* приведено для II ветрового района (местность типа А по СНиП 2.01.07-85). Для других условий таблицу значения ветровых нагрузок следует делить на коэффициенты, приведенные в табл. 4.9 пояснительной записки.
2. Значение нагрузок от веса снега приведено для II снегового района, для II района таблицу значения нагрузок следует уменьшить в 1,5 раза, для II района - в 2,14 раза, для I - в 3 раза.
3. Нагрузки от подвесных кранов приведены при двух кранах в едином пролете.

ГНП	Балансир	1/2	30	3	1.411.1-10.93.0-4
Разрд	Балансир	1/2	54		
Несущ	Несущее	Сост			
Гровер	Петров	Зад			
Н.контр	Балансир	Все			

Нагрузки на сван-колонны

Состав здания	Лист	Листов
Р	1	2

ЦНИИПМЗ

ТАБЛИЦА 4

Высота этажа H,	Пролет здания L,	Материал покрытия	Расчетная сейсмическая сила в поперечном направлении З, кН, (на блок)	
			для однопролетного здания	для многопролетного здания
4,8	6	Ж.Б. ПЛНТ61	65 (80)	150 (195)
	9		80 (100)	140 (185)
	12		125 (145)	630 (620)
	18		205 (240)	1310 (1265)
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	160 (180)	840 (850)
	6	65 (85)	150 (180)	
	9	90 (110)	155 (175)	
	12	135 (160)	690 (675)	
5,4	18	СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	-	-
	6	Ж.Б. ПЛНТ61	70 (75)	155 (180)
	9		85 (95)	140 (165)
	12		115 (140)	600 (585)
	18		205 (245)	1350 (1300)
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	130 (165)	730 (700)
	12	125 (150)	645 (630)	
	18	220 (260)	1450 (1385)	
6,6		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	135 (180)	790 (725)
	12	Ж.Б. ПЛНТ61	135 (160)	690 (670)
	18		235 (280)	1560 (1485)
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	145 (195)	850 (775)
	12			
	18			
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ		
7,2				

ТАБЛИЦА 5

Высота этажа H,	Пролет здания L,	Материал покрытия	Расчетная сейсмическая сила в продольном направлении З, кН, (на блок)	
			для однопролетного здания	для многопролетного здания
4,8	6	Ж.Б. ПЛНТ61	65 (45)	150 (145)
	9		80 (70)	140 (140)
	12		125 (110)	630 (655)
	18		200 (180)	1350 (1415)
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	125 (105)	750 (890)
	6	65 (50)	150 (150)	
	9	90 (80)	155 (155)	
	12	135 (125)	690 (725)	
5,4	18	СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	-	-
	6	Ж.Б. ПЛНТ61	55 (45)	130 (130)
	9		80 (70)	135 (135)
	12		115 (105)	600 (640)
	18		205 (185)	1350 (1470)
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	130 (110)	775 (860)
	12	125 (115)	645 (685)	
	18	220 (200)	1450 (1585)	
6,6		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	140 (120)	840 (935)
	12	Ж.Б. ПЛНТ61	135 (125)	690 (735)
	18		235 (215)	1560 (1705)
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ	150 (130)	900 (1095)
	12			
	18			
		СТАЛЕНОЙ НАСТИЛ		
7,2				

1. В ТАБЛ. 4 И 5 ВЕЛИЧИНЫ СЕЙСМИЧЕСКИХ СИЛ, УКАЗАННЫЕ БЕЗ СРОБОК, ОТНОсятся к зданиям из стекламин из настенных панелей, в срубах - к зданиям с самонесущими стенами.

2. ВЕЛИЧИНУ РАВНОМЕРНО РАСПРЕДЕЛЕННОЙ СЕЙСМИЧЕСКОЙ НАГРУЗКИ СМ ПАМПАТЬ РАВНОЙ 0,2 кН/м - ДЛЯ СРЕДНИХ СОЛОНИ И ОТ 0,7 до 1,2 кН/м (в зависимости от вида стеклового заполнения) - ДЛЯ ЕРЯННЫХ СОЛОНИ.

1.411.1-10.93.0-4

Лист
2

400223-01 25

ПОГРЕДИТИЕ	ПРОЕКТ	КАР. ПРОЕК- ТОВ	PSA КОЛОНН	ТАБЛИЦА КОЛОНН ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА			
				ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА		I...IV	I...VII
				Z	Ø	II	III
6	1	Крайний	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-4М1	
			1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	
	2	Средний	2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-4М1	2СДХ. 48.30-4М1	
			1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-3М1	
	3	Крайний	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-3М1	
			2СДХ. 48.30-1М1	2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-3М1	
9	1	Крайний	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-4М1	
			1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-2М1	
	2	Средний	2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-5М1	
			1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-4М1	
	3	Крайний	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-2М1	
			2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-5М1	
12	1	Крайний	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-4М1	
			1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-2М1	
	2	Средний	2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-3М1	2СДХ. 48.30-5М1	
			1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-2М1	
	3	Крайний	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-3М1	1СДХ. 48.30-2М1	
			2СДХ. 48.30-1М1	2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-2М1	2СДХ. 48.30-3М1	
	4..6	Крайний	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-1М1	1СДХ. 48.30-2М1	1СДХ. 48.30-2М1	
			2СДХ. 48.30-1М1	2СДХ. 48.30-1М1	2СДХ. 48.30-1М1	2СДХ. 48.30-3М1	

В ТАБЛИЦАХ ОВЯН - КОЛОНН, ПРИВЕДЕНИХ В ТАБЛИЦАХ
КЛЮЧЕЙ, ДЛЯ НАЧАЛА ОВЯН - КОЛОНН, ОПРЕДЕЛЯЕМАЯ В
ПРОЕКТЕ ЗДАНИЯ, УСЛОВНО ОБОЗНАЧЕНА ЗНАЧКОМ „Ж“.

				1.411.1-10.93.0-5
ГНП	Башня №1	30.03	Колоннодобора Марка	Глажин Р
разв. Башня №1	191-97	свай-колонн для зданий	Глажин 1	
Историк Николаевская		с высотой отмаки	Глажин 2	
Провер. Петрович	Башня №1	4,8 м	ИЧИИП производствий	
Н.контр. Башня №1				

ПОДРЯДЧИК	ПРОЛЕТ,	n	КОЛ. ПРОЛЕТОВ без сро- речн. рези-	РЗР КОЛОНН	ПЛАТФОРМА КОЛОНИИ в п.з. ОНЕГОВОГО РАЙОНА				ПРОДОЛЖЕНИЕ	
					I...IV		V...VII			
					А.П.З. ОНЕГОВОГО РАЙОНА					
					I	II	III	IV		
ЧЕМЕЗОБЕТОННЫЕ ПАНЕЛИ ПО СТАНДАРТУ ФРГ ГОСТ 10-75 СРЕДНИЙ	18,0	1	—	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-4М1	1СДХ. 48. 40-4М1		
			2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-1М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-3М1	2СДХ. 48. 40-4М1		
			3..8	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-3М1	1СДХ. 48. 40-4М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-2М1	2СДХ. 48. 40-3М1	2СДХ. 48. 40-3М1		
			3..4	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-3М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-2М1	2СДХ. 48. 40-2М1		
			5..8	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-3М1	1СДХ. 48. 40-4М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-2М1	2СДХ. 48. 40-2М1		
			1	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-4М1	1СДХ. 48. 40-4М1		
			2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-1М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-3М1	2СДХ. 48. 40-3М1		
			3..8	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-3М1	1СДХ. 48. 40-4М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-2М1	2СДХ. 48. 40-3М1	2СДХ. 48. 40-3М1		
			3..4	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-1М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-3М1	1СДХ. 48. 40-3М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-2М1	2СДХ. 48. 40-3М1	2СДХ. 48. 40-3М1		
			5..8	КРАЙНИЙ	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-2М1	1СДХ. 48. 40-3М1	1СДХ. 48. 40-4М1		
				СРЕДНИЙ	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-1М1	2СДХ. 48. 40-2М1	2СДХ. 48. 40-2М1		

1411.1-10.93.0-5

2

400223-01

23

ПОДРЯДЧИК	Проект,	код проекта ГОСТ	РЭД БОЛОНН	ПЛАСКА РОЛОННІ ДЛЯ СНЕГОВОГО РЯДОНА				
				І... IV		V... VIII		
				ДЛЯ ВЕТРОВОГО РЯДОНА				
				I	II	III	IV	
ЗАВОД ПОДРЯДЧИХ ПОСТАВОК ООО "ПОДРЯДЧИК" г. Омск	6	1	КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-2М1	1СДХ. 54.30-4М1	1СДХ. 54.30-4М11	1СДХ. 54.30-5М11	
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-2М11	1СДХ. 54.30-3М3	1СДХ. 54.30-4М3	1СДХ. 54.30-4М1	
		2	СРЕДНИЙ	2СДХ. 54.30-4М1	2СДХ. 54.30-4М1	2СДХ. 54.30-4М11	2СДХ. 54.30-5М11	
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-1М11	1СДХ. 54.30-2М1	1СДХ. 54.30-2М1	1СДХ. 54.30-4М11	
		3	СРЕДНИЙ	2СДХ. 54.30-1М11	2СДХ. 54.30-2М11	2СДХ. 54.30-3М11	2СДХ. 54.30-4М11	
	9	1	КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-2М1	1СДХ. 54.30-4М1	1СДХ. 54.30-4М11	1СДХ. 54.30-5М1	
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-1М11	1СДХ. 54.30-3М1	1СДХ. 54.30-4М1	1СДХ. 54.30-4М11	
		2	СРЕДНИЙ	2СДХ. 54.30-3М1	2СДХ. 54.30-3М3	2СДХ. 54.30-3М3	2СДХ. 54.30-5М11	
			СРЕДНИЙ	2СДХ. 54.30-3М11	2СДХ. 54.30-3М3	2СДХ. 54.30-3М3	2СДХ. 54.30-5М11	
		12	1	КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-3М1	1СДХ. 54.30-4М1	1СДХ. 54.30-4М11	1СДХ. 54.30-5М11
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-1М11	1СДХ. 54.30-3М3	1СДХ. 54.30-4М3	1СДХ. 54.30-4М11	
			СРЕДНИЙ	2СДХ. 54.30-3М1	2СДХ. 54.30-3М3	2СДХ. 54.30-4М3	2СДХ. 54.30-5М11	
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-1М11	1СДХ. 54.30-1М1	1СДХ. 54.30-2М1	1СДХ. 54.30-5М11	
			СРЕДНИЙ	2СДХ. 54.30-1М11	2СДХ. 54.30-2М3	2СДХ. 54.30-3М3	2СДХ. 54.30-4М11	
		4..6	КРАЙНИЙ	1СДХ. 54.30-1М11	1СДХ. 54.30-1М1	1СДХ. 54.30-3М11	1СДХ. 54.30-4М11	
			СРЕДНИЙ	2СДХ. 54.30-1М11	2СДХ. 54.30-1М3	2СДХ. 54.30-2М3	2СДХ. 54.30-3М11	

СМ. ПРИМЕЧАНИЕ НА Л. 1 ДОКУД.-5

Ц.00223-01 28

ПРОДОЛЖЕНИЕ

ПОДРЫВНОЕ ЧАСТИЦЫ	Проект, м	КОЛ. ПРОЛЕТАВ БЕЗ С ФРОНТ. ФРОНТ РЕЙ ГРУПП	РЯД КОЛОНН	ПАРНА КОЛОННЫ В ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА			
				I...IV		V...VI	
				ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА			
				I	II	III	IV
ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПОМЫ ПО ЖЕЛЕЗОБЕТОННОМУ СОСТАВУ	18,0	1 - 2 - 3...8 3...4 - 5...8 - 1 - 2 - 3...8 3...4 - 5...8 -	КРАЙНИЙ СРЕДНИЙ	1СДХ.54.40-1М1	1СДХ.54.40-3М1	1СДХ.54.40-3М1	1СДХ.54.40-4М1
				1СДХ.54.40-1М1	1СДХ.54.40-2М1	1СДХ.54.40-3М1	1СДХ.54.40-4М1
				2СДХ.54.40-1М1	2СДХ.54.40-2М1	2СДХ.54.40-3М1	2СДХ.54.40-4М1
				1СДХ.54.40-1М1	1СДХ.54.40-2М1	1СДХ.54.40-3М1	1СДХ.54.40-4М1
				2СДХ.54.40-1М1	2СДХ.54.40-2М1	2СДХ.54.40-3М1	2СДХ.54.40-4М1
				1СДХ.54.40-1М1	1СДХ.54.40-2М1	1СДХ.54.40-3М1	1СДХ.54.40-4М1
				2СДХ.54.40-1М1	2СДХ.54.40-2М1	2СДХ.54.40-3М1	2СДХ.54.40-4М1
				1СДХ.54.40-1М1	1СДХ.54.40-3М1	1СДХ.54.40-4М1	1СДХ.54.40-3М1
				1СДХ.54.40-1М1	1СДХ.54.40-2М1	1СДХ.54.40-3М1	1СДХ.54.40-4М1
				2СДХ.54.40-1М1	2СДХ.54.40-2М1	2СДХ.54.40-3М1	2СДХ.54.40-4М1

ПОДРЫВНОЕ ЧАСТИЦЫ

1.411.1-10. 93.0-6

11

4.00223-01

29

ПОРЯДОК ПОСЛЕДОВАТЕЛЬНОСТИ МОСТЫ ПОДЪЕЗДОВЫХ ПУСТОЙ	ПРОЕКТ, КОД. ПРОД.	РБЛ РОДОЧИ	МАССА РОДОЧИ ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА			
			ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА		ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА	
			I	II	III	IV
6	6	1 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1
		2 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1
		Средний	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1
		3 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1
		Средний	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1
	9	1 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1
		2 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1
		Средний	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-3М1	2СДХ. 60. 40-4М1	2СДХ. 60. 40-3М1
	12	1 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1
		2 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-4М1
		Средний	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-3М1	2СДХ. 60. 40-3М1	2СДХ. 60. 40-6М1
		3 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1
		Средний	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-2М2	2СДХ. 60. 40-3М2
		4..6 Крайний	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-4М1
		Средний	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-1М2	2СДХ. 60. 40-2М2	2СДХ. 60. 40-3М2

См. приложение на л. 1 докум.-5

1.411.1-10.93.0-7			
ГНН	Бланковая	30,0	Состав
103200.6	Бланкова	94	Ключ подбора молотка
Погодн.	Наконечник		свай-родочи для заложки
Погодн.	Пепельный		с высотой эстакады
Погодн.	Бланкова	6,0т	6,0т
			11111 Противозаданный

1.00293-01 30

ПОДРОБНОЕ ПРОЛЕНИЕ	ПРОЛЕНИЕ №	КОЛ. ПРОЛЕТЕВОВ БЕЗ С ФОНАРНО- РЕЙ РЯДОВ	РЯД КОТОНЫ	МАРКИ КОТОНЫЕ ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА				ПРОДОЛЖЕНИЕ	
				I...IV		V...VII			
				ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА					
I	II	III	IV						
1 -	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-6М1				
2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-4М1				
	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-4М1	2СДХ. 60. 40-5М1	2СДХ. 60. 40-6М1				
- 3..8	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1				
	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-4М1				
3..4	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-4М1				
	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-4М1				
5..8	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-4М1				
	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-4М1				
1	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-5М1				
	2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-3М1			
- 3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-4М1	2СДХ. 60. 40-5М1	2СДХ. 60. 40-6М1				
	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-4М1				
3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-4М1				
1	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М2	1СДХ. 60. 40-4М2	1СДХ. 60. 40-5М2				
	2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-4М1			
- 3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-4М1	2СДХ. 60. 40-5М1	2СДХ. 60. 40-6М1				
	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-3М1				
3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-4М1				
1	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-4М1				
	2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-3М1	1СДХ. 60. 40-4М1	1СДХ. 60. 40-4М1			
- 3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-4М1	2СДХ. 60. 40-5М1	2СДХ. 60. 40-6М1				
	КРАЙНИЙ	1СДХ. 60. 40-1М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-2М1	1СДХ. 60. 40-3М1				
3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 60. 40-1М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-2М1	2СДХ. 60. 40-4М1				

1.411.1-10.93, 0 - 7

План
2.

Ц.00223-01 31

ПОДРЯДЧИК	Проект №	М	КОЛ. ПРОФЛЕТТОВ БЕЗ С ФОНДА- РЕЙ РЕЗУМ	РФА, РОЗЛОЖИ	МАРГА ПОЛОЖНОСТИ ДЛЯ ФУНГОВОГО РАЙОНА			
					I...IV			I...IV
					ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА			
					I	II	III	IV
ООО «Сибирь-Строй»	12	1	-	КРАЙНИЙ	1СДХ. 66. 40 - 1М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1
			2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 66. 40 - 1М1	1СДХ. 66. 40 - 2М1	1СДХ. 66. 40 - 2М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1
		3..6	СРЕДНИЙ	2СДХ. 66. 40 - 1М1	2СДХ. 66. 40 - 4М1	2СДХ. 66. 40 - 5М1	2СДХ. 66. 40 - 6М1	2СДХ. 66. 40 - 6М1
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 66. 40 - 1М1	1СДХ. 66. 40 - 2М1	1СДХ. 66. 40 - 2М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1
	18	1	-	КРАЙНИЙ	1СДХ. 66. 40 - 3М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1	1СДХ. 66. 40 - 5М1	1СДХ. 66. 40 - 6М1
			2	КРАЙНИЙ	1СДХ. 66. 40 - 1М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1
		3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 66. 40 - 3М1	2СДХ. 66. 40 - 5М1	2СДХ. 66. 40 - 6М1	2СДХ. 66. 40 - 7М1	2СДХ. 66. 40 - 7М1
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 66. 40 - 2М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1	1СДХ. 66. 40 - 3М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1
		3..8	СРЕДНИЙ	2СДХ. 66. 40 - 2М1	2СДХ. 66. 40 - 3М1	2СДХ. 66. 40 - 4М1	2СДХ. 66. 40 - 4М1	2СДХ. 66. 40 - 4М1
			КРАЙНИЙ	1СДХ. 66. 40 - 1М1	1СДХ. 66. 40 - 2М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1	1СДХ. 66. 40 - 4М1
			СРЕДНИЙ	2СДХ. 66. 40 - 2М1	2СДХ. 66. 40 - 2М1	2СДХ. 66. 40 - 2М1	2СДХ. 66. 40 - 3М1	2СДХ. 66. 40 - 3М1

Ц.00223-01 32

ПРОДОЛЖЕНИЕ

ПОДРЯДЧИК	ПРОДАГУМ	КОЛ. ПРОДЛЕТОВ	РУД КОЛОНИИ	МЯСА РОДОЧИНЫ ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА			
				I ... IV		I ... III	
				АДЫ ВЕТРОВОГО РАЙОНА			
ЭКСПЕДИЦИОННОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ СТАВРОПОЛЬСКОГО ФЕДЕРАЛЬНОГО ОКРУГА	180	I	II	III	IV		
		1 - Крайний	1СДХ. 66. 40-3М1	1СДХ. 66. 40-4М1	1СДХ. 66. 40-5М1	1СДХ. 66. 40-6М1	
		2 - Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-1М2	1СДХ. 66. 40-3М2	1СДХ. 66. 40-4М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-3М1	2СДХ. 66. 40-5М1	2СДХ. 66. 40-6М1	2СДХ. 66. 40-7М1	
		- 3..8 Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-3М1	1СДХ. 66. 40-3М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-1М1	2СДХ. 66. 40-3М1	2СДХ. 66. 40-3М1	2СДХ. 66. 40-4М1	
		3..4 - Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-3М1	1СДХ. 66. 40-3М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-1М1	2СДХ. 66. 40-2М1	2СДХ. 66. 40-2М1	2СДХ. 66. 40-4М1	
		5..8 Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-3М1	1СДХ. 66. 40-3М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-1М1	2СДХ. 66. 40-2М1	2СДХ. 66. 40-2М1	2СДХ. 66. 40-3М1	
СОВЕТСКАЯ ПАССИОННО-ФОРМИСТИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ ПО СПРАВЛЕНИЮ ПОБЕДЫ	180	1 - Крайний	1СДХ. 66. 40-3М1	1СДХ. 66. 40-4М1	1СДХ. 66. 40-5М1	1СДХ. 66. 40-6М1	
		2 - Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-3М1	1СДХ. 66. 40-3М1	1СДХ. 66. 40-4М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-3М1	2СДХ. 66. 40-5М1	2СДХ. 66. 40-6М1	2СДХ. 66. 40-7М1	
		- 3..8 Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-3М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-1М1	2СДХ. 66. 40-3М1	2СДХ. 66. 40-4М1	2СДХ. 66. 40-4М1	
		3..4 - Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-3М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-1М1	2СДХ. 66. 40-2М1	2СДХ. 66. 40-3М1	2СДХ. 66. 40-4М1	
		5..8 - Крайний	1СДХ. 66. 40-1М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-2М1	1СДХ. 66. 40-3М1	
		Средний	2СДХ. 66. 40-1М1	2СДХ. 66. 40-2М1	2СДХ. 66. 40-3М1	2СДХ. 66. 40-4М1	

1.411.1-10.93.0-8

100223-01

33

ПОКРЫТИЕ Площадь, м ²	Род погоды без с фона фона- рек. рим	Род погоды	Марка погоды для снегового района				
			I...N		I...P		
			для ветрового района				
I		II		III		IV	
12,0	1 -	Крайний	ICAX. 72. 40-2M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-5M1	
	2		ICAX. 72. 40-1M1	ICAX. 72. 40-3M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1	
	3..6		Средний	2CAX. 72. 40-1M1	2CAX. 72. 40-4M1	2CAX. 72. 40-5M1	
	-	Крайний	ICAX. 72. 40-1M1	ICAX. 72. 40-2M1	ICAX. 72. 40-3M1	ICAX. 72. 40-4M1	
	3..6		Средний	2CAX. 72. 40-2M1	2CAX. 72. 40-2M1	2CAX. 72. 40-2M1	
	3..6	-	Крайний	ICAX. 72. 40-1M1	ICAX. 72. 40-2M1	ICAX. 72. 40-3M1	
18,0	1 -	Средний	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-6M1	ICAX. 72. 40-6M1	
	2		ICAX. 72. 40-2M1	ICAX. 72. 40-2M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1	
	3..8		Средний	2CAX. 72. 40-4M1	2CAX. 72. 40-5M3	2CAX. 72. 40-6M3	2CAX. 72. 40-6M3
	-	Крайний	ICAX. 72. 40-1M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1	
	3..8		Средний	2CAX. 72. 40-1M1	2CAX. 72. 40-2M1	2CAX. 72. 40-4M3	2CAX. 72. 40-4M3
	3..4	-	Крайний	ICAX. 72. 40-1M1	ICAX. 72. 40-3M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1
	5..8		Средний	2CAX. 72. 40-1M1	2CAX. 72. 40-2M1	2CAX. 72. 40-2M3	2CAX. 72. 40-2M3
	5..8	-	Крайний	ICAX. 72. 40-1M1	ICAX. 72. 40-2M1	ICAX. 72. 40-4M1	ICAX. 72. 40-4M1
	5..8		Средний	2CAX. 72. 40-1M1	2CAX. 72. 40-2M1	2CAX. 72. 40-2M1	2CAX. 72. 40-2M1

				1.411.1-10.93.0-9
ГНЛ разные	Бланковая Бланковая	Бланковая Бланковая	Бланковая Бланковая	Бланковая Бланковая
Чистота Чистота	Анисиевская Анисиевская	Свежий Свежий	Бланковый Бланковый	Бланковый Бланковый
Проверка Проверка	Проверка Проверка	Проверка Проверка	Проверка Проверка	Проверка Проверка
И.контакт	Бланковый	Бланковый	Бланковый	Бланковый

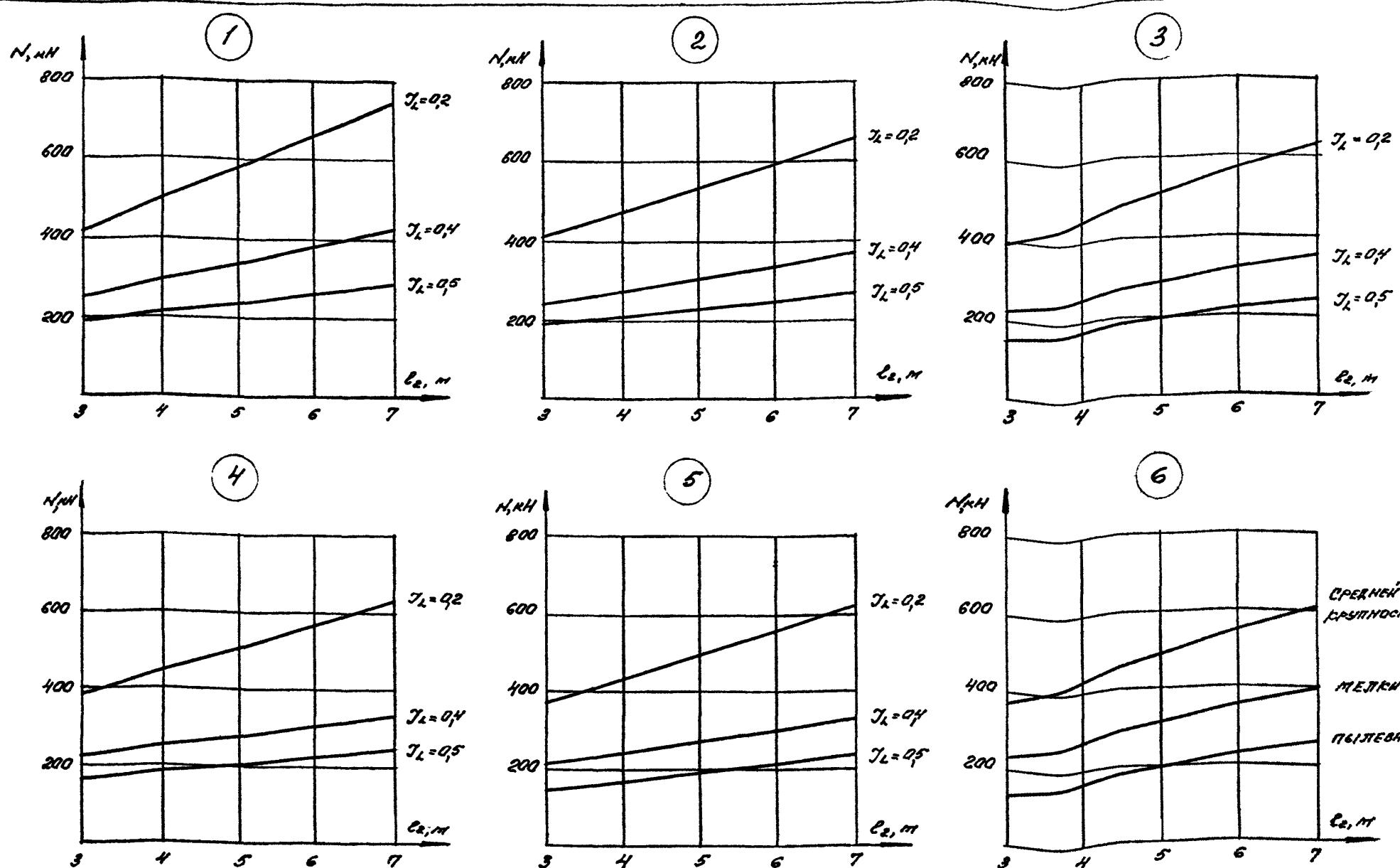
Ключ для подбора марок
Р 1 2
Санитарность
ЦНИИ промзданий
7,2 м
4.00223-04 34

ПРОДОЛЖЕНИЕ

ПОДЪЕМНОЕ ЧИСЛО ПО СТАНДАРТУ СРЕДНЕГО НАГРУЗКА	Проект, номер 18.0	КОЛ. ПРОЛЕТОВ БЕЗ С ФОНДА ФОНА РЕЙ РАСП	РЯД КОЛОНН M	МАРКА КОЛОННЫ ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА			
				ДЛЯ СНЕГОВОГО РАЙОНА		ДЛЯ ВЕТРОВОГО РАЙОНА	
				I...IV	V...VII	I...IV	V...VII
				I	II	III	IV
1	-	КРАЙНИЙ	1СДХ. 72. 40-4М1	1СДХ. 72. 40-4М1	1СДХ. 72. 40-6М1	1СДХ. 72. 40-6М1	1СДХ. 72. 40-6М1
				1СДХ. 72. 40-2М1	1СДХ. 72. 40-2М1	1СДХ. 72. 40-4М3	1СДХ. 72. 40-4М3
2	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-4М1	2СДХ. 72. 40-5М1	2СДХ. 72. 40-6М1	2СДХ. 72. 40-6М1	2СДХ. 72. 40-6М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-4М1	2СДХ. 72. 40-4М1	1СДХ. 72. 40-6М1
3..8	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-3М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-4М1
3..4	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-3М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1
5..8	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-3М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1
1	-	КРАЙНИЙ	1СДХ. 72. 40-4М1	1СДХ. 72. 40-4М1	1СДХ. 72. 40-5М1	1СДХ. 72. 40-6М1	1СДХ. 72. 40-6М1
				1СДХ. 72. 40-2М1	1СДХ. 72. 40-2М1	1СДХ. 72. 40-4М1	1СДХ. 72. 40-4М1
2	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-4М1	2СДХ. 72. 40-6М1	2СДХ. 72. 40-6М1	2СДХ. 72. 40-6М1	2СДХ. 72. 40-6М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-4М1
3..8	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-4М1	2СДХ. 72. 40-4М1	2СДХ. 72. 40-4М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-3М1
3..4	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-4М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-4М1
5..8	-	СРЕДНИЙ	2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-4М1
				2СДХ. 72. 40-1М1	2СДХ. 72. 40-2М1	2СДХ. 72. 40-3М1	2СДХ. 72. 40-4М1

1.411.1-10.33.0-9

4.00223-01

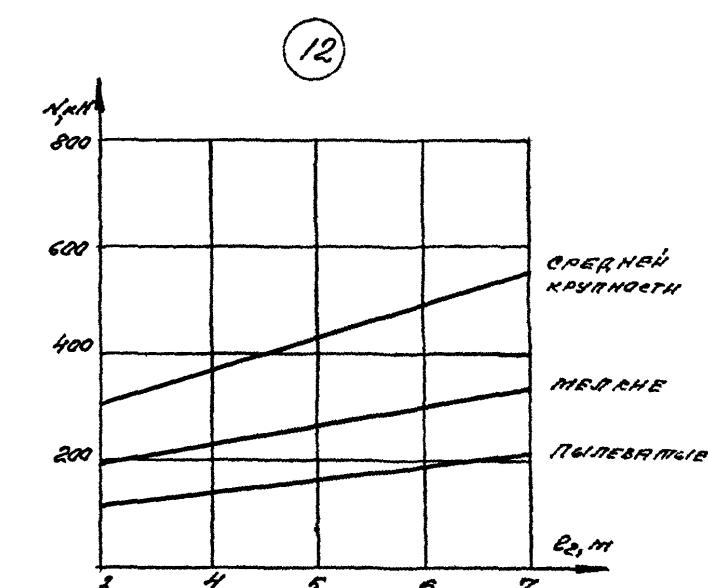
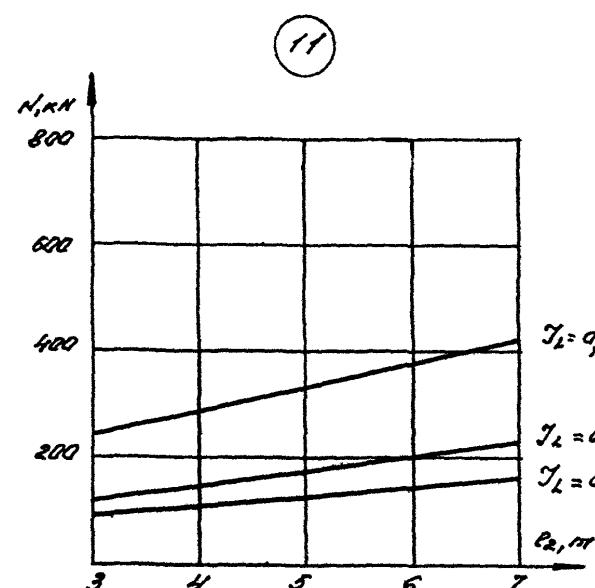
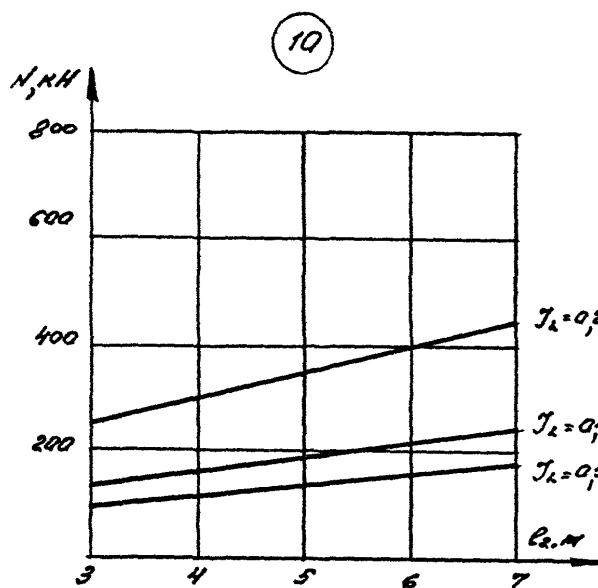
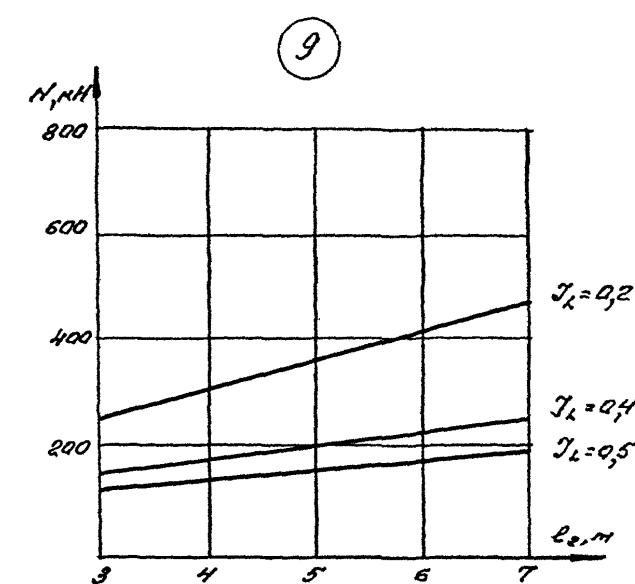
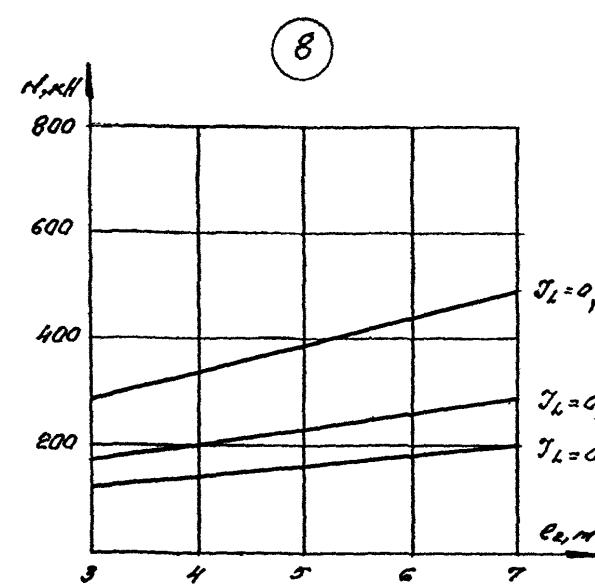
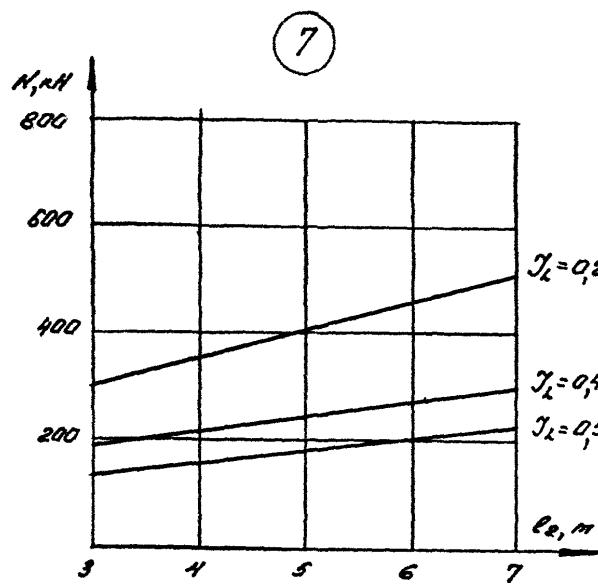


N - ВЕЛІЧИНА ПРОВОДНОЇ СИГРУ, ДЕЙСТВУЮЧА НА СВАН-КОЛОНИУ В УРОВНІ ВЕРХІВ РОНДІЛІ
 e_2 - см. л. 1 н 7 додум. - 2

ТРЕУЧЕМІЙ НОМЕР ГРАФІКА УСТАНОВЛЕНЕТЬ ПО ТАБЛИЦІ
 НА Л. 5 В ЗАВИСИМОСТІ ОТ ВИДУ ГРУНТУ, СЕЧЕННЯ СВАН-КОЛОНИІ
 Ч СЕЙСТИЧНОСТІ РАЙОНА СПРОПТЕЛЕСТВА

ГНП	КЛАСИФІКАЦІЯ
Р	Фільтрована ділянка
І	Нестабільна грунту
ІІ	Нестабільна грунту
ІІІ	Нестабільна грунту
ІV	Нестабільна грунту
V	Нестабільна грунту

ГНП	КЛАСИФІКАЦІЯ	Стан	Ліст	Листовий
Р	Фільтрована ділянка	1	5	
Графік несущої способності сван-колонії по грунту				
ЧИИИЗ/Свілстрой				

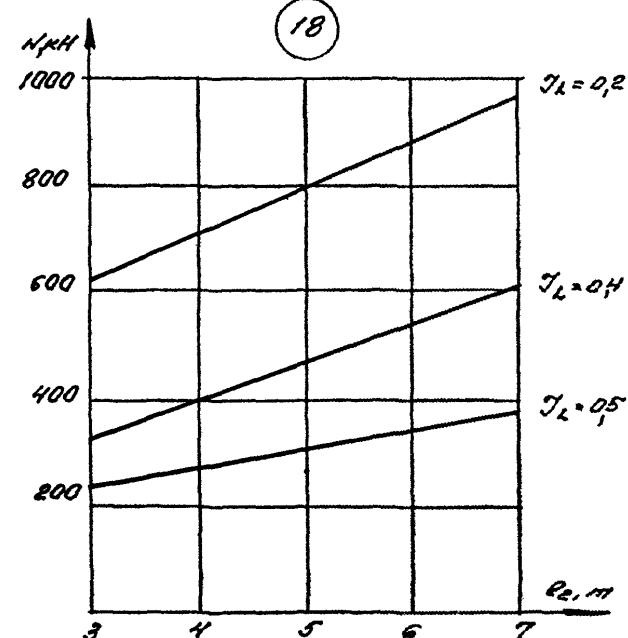
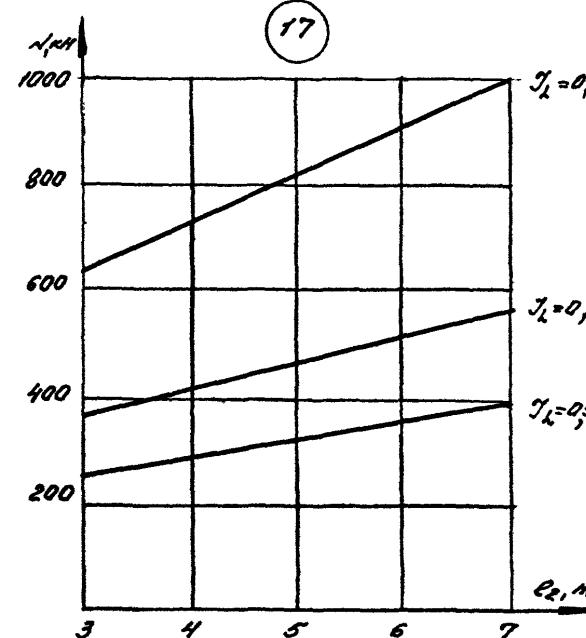
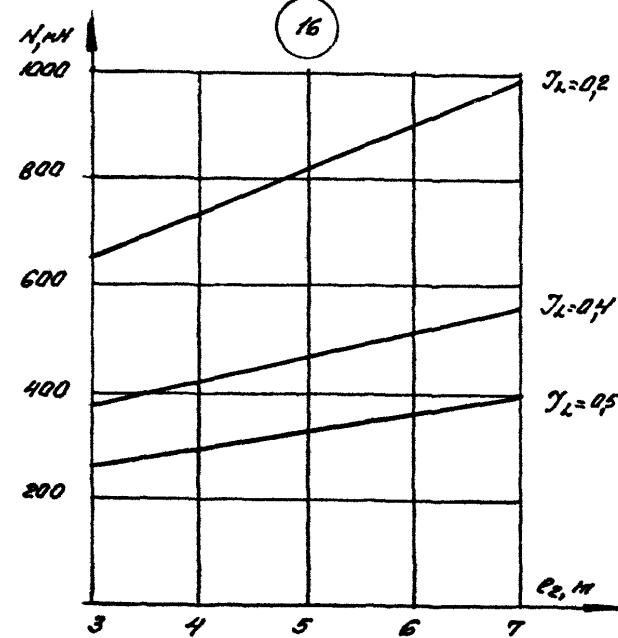
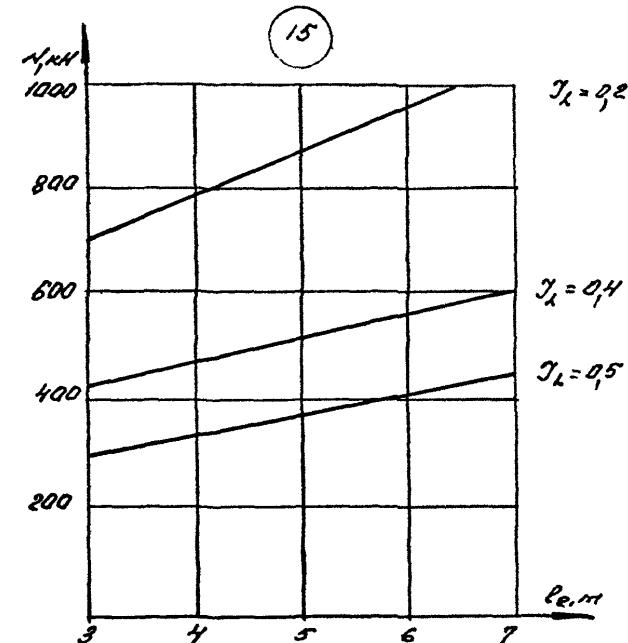
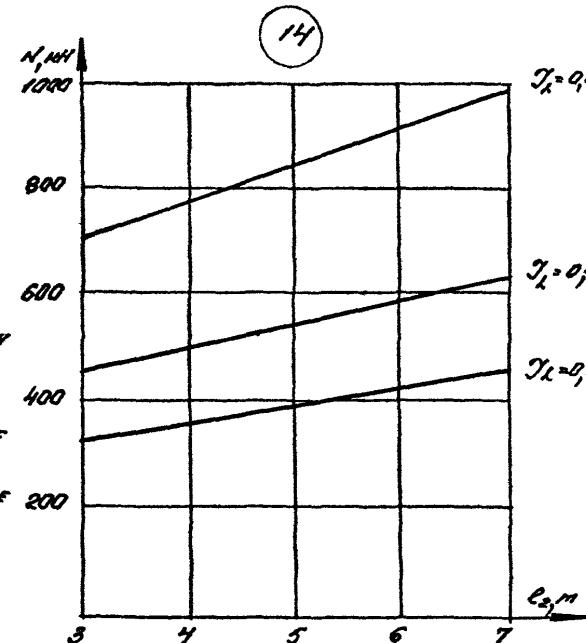
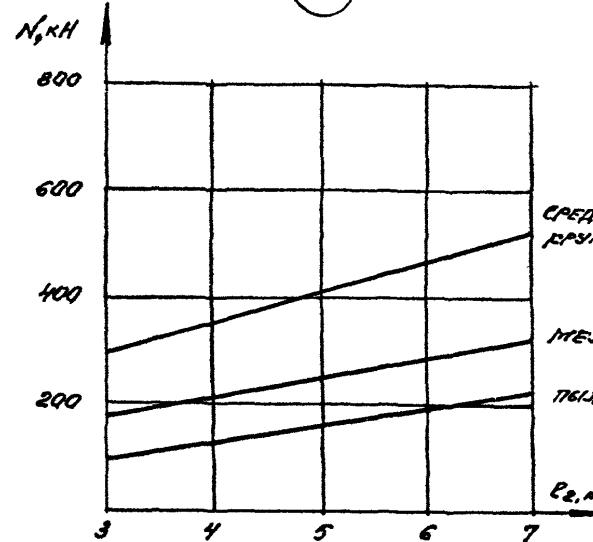


СМ. ПРИМЕЧАНИЕ № 7. 1

14.11.10.93.0-10

1
2

Ц00223-01 37

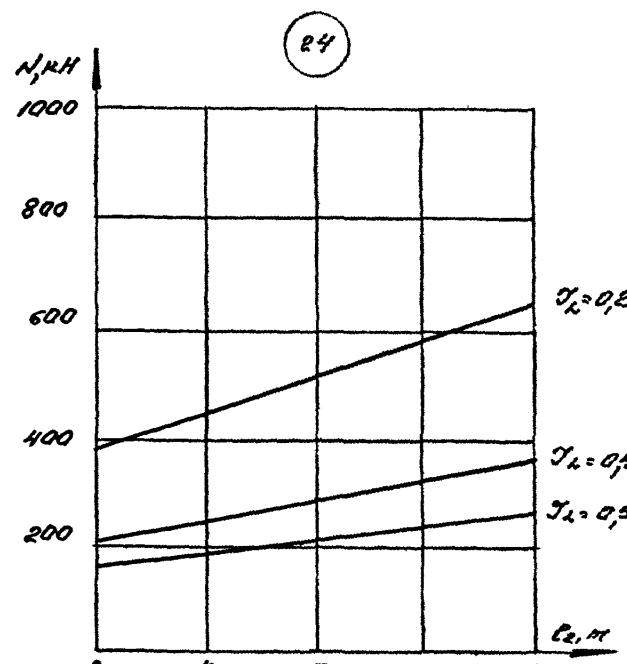
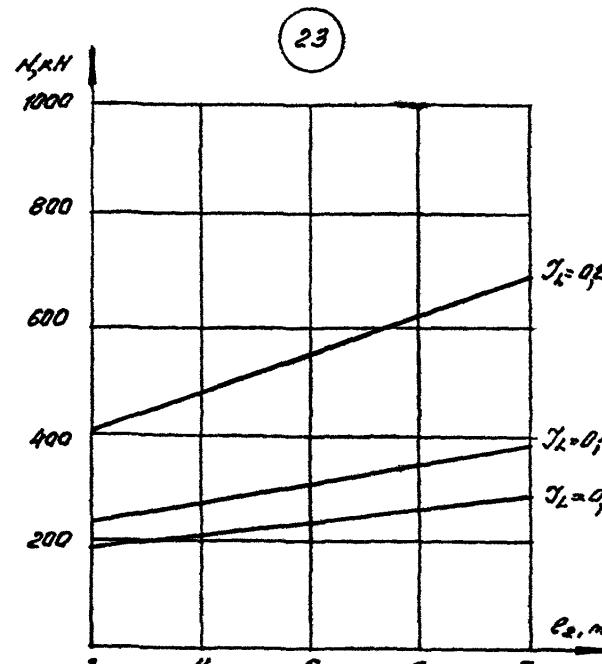
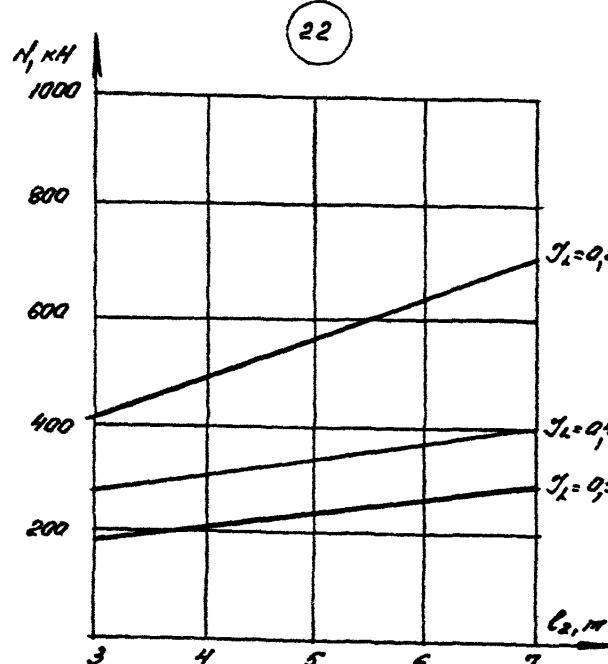
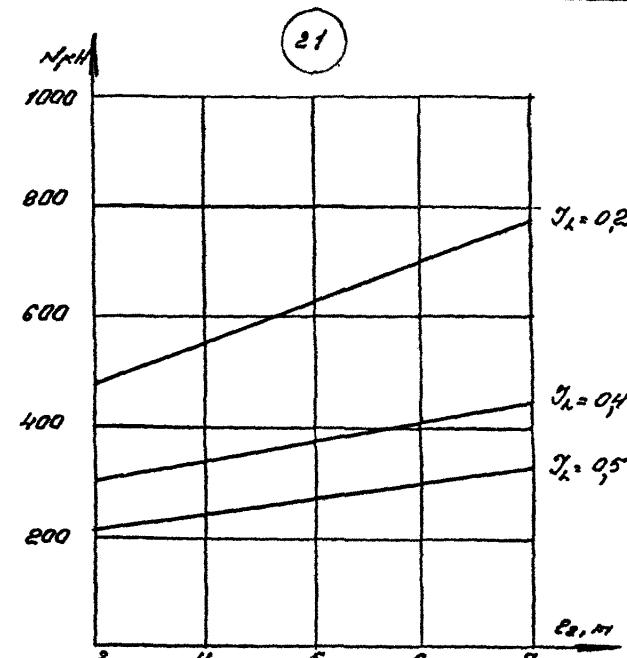
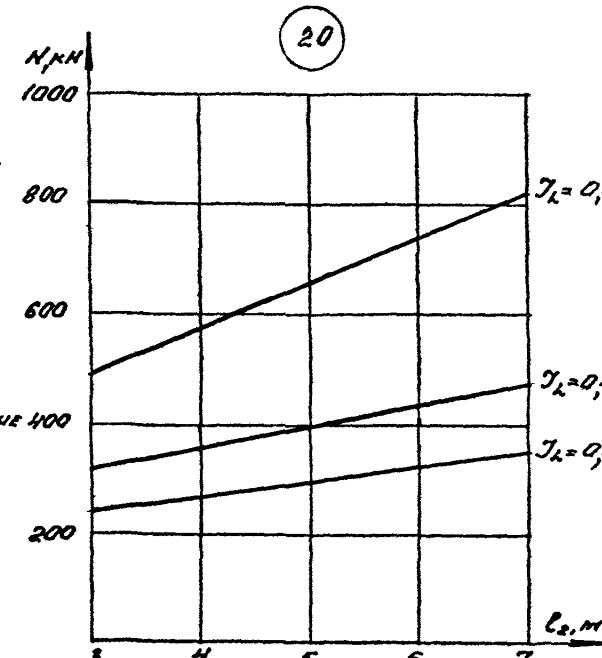
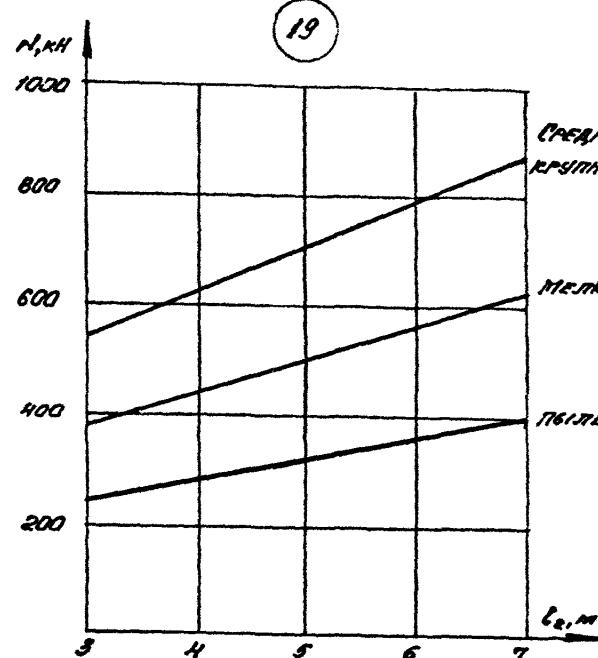


Н.Н.Юдина ПОДАЧА ВОДЫ В РАМКИ

1.411.1-10.93.0-10

АНСТ
3

4.00223-01 38

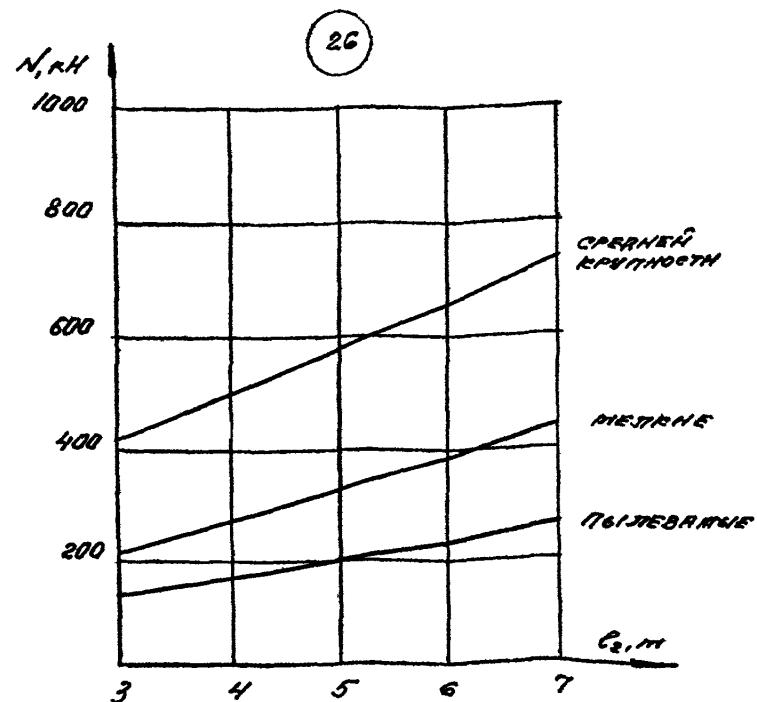
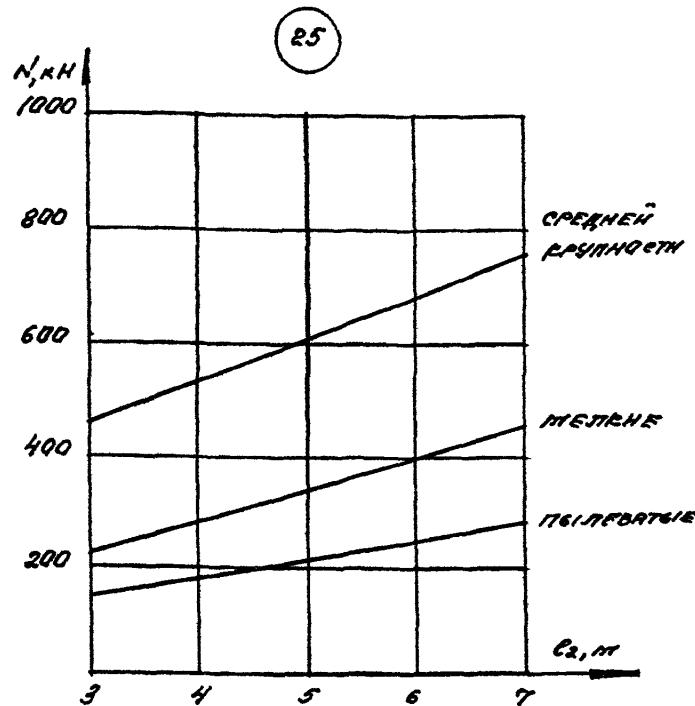


ПРИЛОЖЕНИЕ 4
СТАНДАРТЫ И ПОДСТАНДАРТЫ

1.4.11.1-10. 93.0-10

Прил
4

400223-01 39

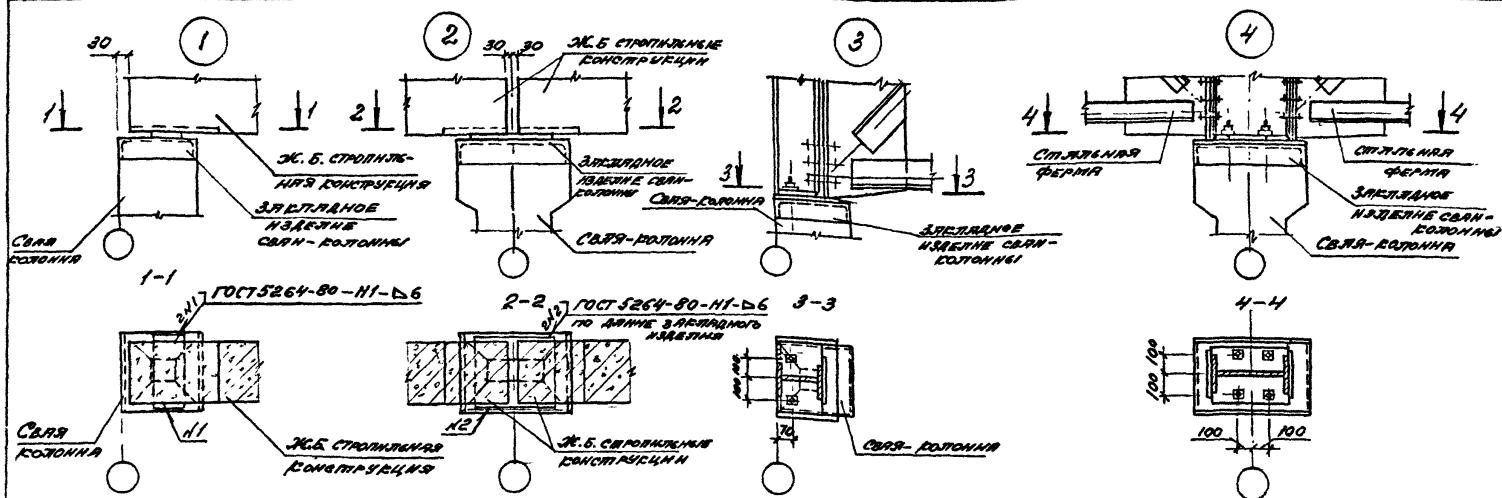


СЕЧЕНИЕ СОРН КОЛОНИИ, мм	СЕЙСМИЧНОСТЬ РАЙОНА СПРОСИТЕЛЯ	А ПРЯМОУГЛЕННАЯ НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ СВАИ- КОЛОНИИ ПО ГРУНТУ						
		ГЛУХИ		СУПЕСИИ И СУГЛУННИКИ		ПЕСОИ		
		ПРИ КОЭФФИЦИЕНТЕ ПОЛНОСТИ φ , РАВНОМ.						
300x300	НЕСЕЙСМИЧЕСКИЕ	1	2	3	4	5	6	
	СЕЙСМИЧНОСТЬ 7 БЛЮДОВ	7	8	9	10	11	12	13
400x400	НЕСЕЙСМИЧЕСКИЕ	14	15	16	17	18	19	
	СЕЙСМИЧНОСТЬ 7 БЛЮДОВ	20	21	22	23	24	25	26

1.411.1-10.93.0-10

пнс
5°

400223-01 40



ЧЕЛП 1 - КРЕПЛЕНИЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННОЙ СТРОПИЧНОЙ КОНСТРУКЦІЇ Х СВЯН-КОЛОННИ РЯДІВОГО РЯДУ;

ЧЕЛП 2 - КРЕПЛЕНИЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННОЙ СТРОПИЧНОЙ КОНСТРУКЦІЇ Х СВЯН-КОЛОННИ СРЕДнього РЯДУ;

ЧЕЛП 3 - КРЕПЛЕНИЕ СТРОПІЧНОЇ СТРОПІЧНОЇ КОНСТРУКЦІЇ Х СВЯН-КОЛОННИ СРЕДнього РЯДУ;

ЧЕЛП 4 - КРЕПЛЕНИЕ ОПЯТНОЇ СТРОПИЧНОЇ КОНСТРУКЦІЇ Х СВЯН-КОЛОННИ СРЕДнього РЯДУ;

ЧЕЛП 5 - УСТАНОВКА ФУНДАМЕНТНОГО БАЛОВ

В ЗДІЛНІХ, ВОЗВОДНИХ НА ПІДСУЧАЖІ
СЕЙ СТІНЧНОІ СТЕБЮ 7 БАЛОВ,
НАД ОПЕРОМ ФУНДАМЕНТНОІ БАЛОВ ДОЛЖНА БЫТЬ ПРОДІ-
ЗНА АРМАТУРНА СЕБІЯ - СИМІЛІЧНО СПНО-
СІМІЛІЧНО КООРДИНАЦІОННОІ ОСІ ЗДІЛНІХ СЕМКА
ІЗДІЛПДІВНІТЬ ВІЗ АРМАТУРНОЇ СТРОПІЧНОЇ
СА І-ї АРМАТУРНОЇ НЕ МЕНШЕ 8 дм² С МА-
ГОМ СТЕРІЖЕНОЇ ЮРІІ. УСТАНОВКА СЕМКА В
НЕСЕСІСТИЧЕСКІС РАДОНАХ НЕ ТРЕБУЄТЬСЯ.

ГНП	Балансовий	Балансовий	ГНП	Балансовий	Балансовий
Розмір	Балансовий	Балансовий	Розмір	Балансовий	Балансовий
Число	Число	Число	Число	Число	Число
Проверка	Петрова	Петрова	Проверка	Петрова	Петрова
Наконтроль	Балансовий	Балансовий	Наконтроль	Балансовий	Балансовий

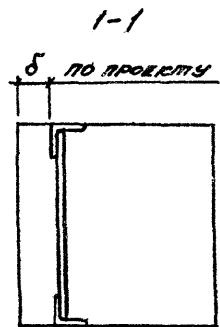
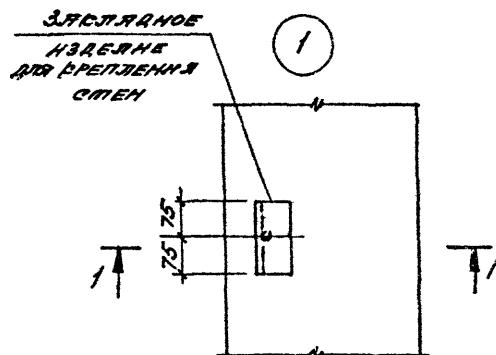
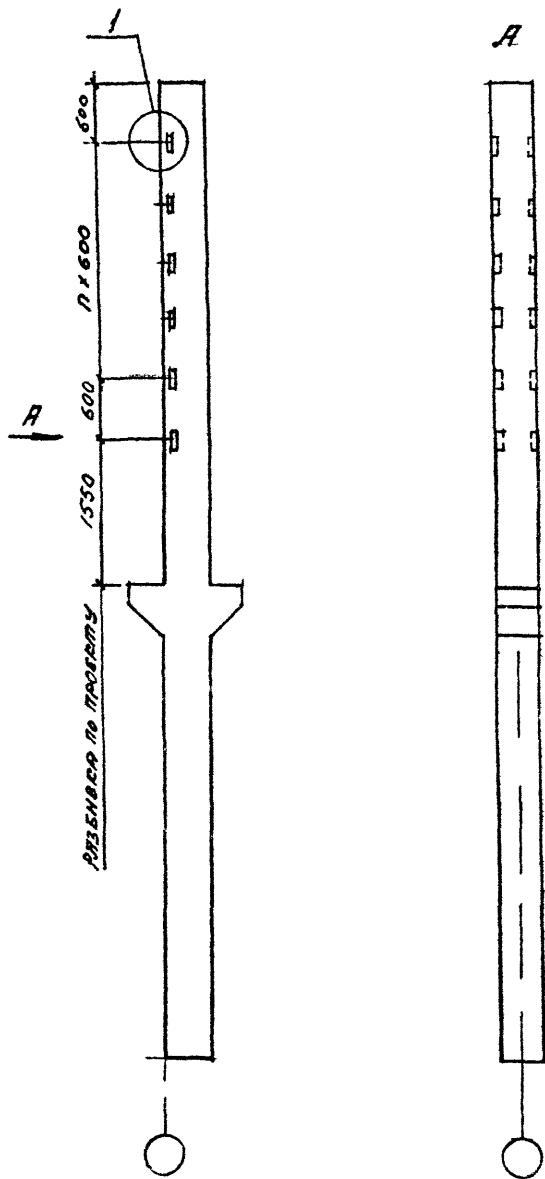
ЧЕЛП 5 - КРЕПЛЕНИЕ ЖЕЛЕЗОБЕТОННОЙ СТРОПИЧНОЙ КОНСТРУКЦІЇ Х СВЯН-КОЛОННИ РЯДІВОГО РЯДУ;

ЧЕЛП 6 - КРЕПЛЕНИЕ ОПЯТНОЇ СТРОПИЧНОЇ КОНСТРУКЦІЇ Х СВЯН-КОЛОННИ СРЕДнього РЯДУ;

ЧЕЛП 7 - УСТАНОВКА ФУНДАМЕНТНОГО БАЛОВ

1.4.11.1-10.93.0-11

Ч.00223-01 41



				1.411.1-10.93.0-12				
ГНП	БАМБУК	107 Сп		РЯЗБИВКА ЗАСЛОЖНОГО ИЗДЕЛИЯ ДЛЯ КРЕПЛЕНИЯ СТЕН		Станд.	Лист	Листов
РАЗРДБ	БАМБУК	107				P	1	
Чертитн.	НИКОЛАЕВ СЕРГ							
Провер	ПЕТРОВА Елена							
Ч.контр	БАМБУК	107						