ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ 1.832.1 - 18.93

# СТЕНОВЫЕ ДВУХСЛОЙНЫЕ ПАНЕЛИ ИЗ ЛЕГКИХ БЕТОНОВ ДЛЯ СЕЛЬСКОХОЗЯЙСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ

ВЫПУСК О

материалы для проектирования

# типовые строительные конструкции, изделия и узлы зданий и сооружений

СЕРИЯ 1.832.1 — 18.93

# СТЕНОВЫЕ ДВУХСЛОЙНЫЕ ПАНЕЛИ ИЗ ЛЕГКИХ БЕТОНОВ ДЛЯ СЕЛЬСКОХОЗЯЙСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ

# ВЫПУСК О материалы для проектирования

### РАЗРАБОТАНЫ:

## УТВЕРЖДЕНЫ:

ап гипронисельхоз

Главный инженер

Главный инжене Начальник отд

НИИЖБ Зам. директора В.А. Чернояров И.Н. Котов

Т.И.Мамедов И.Е.Путляев Главным управлением проектирования и инженерных изысканий Госстроя России письмо от 07.12.93 N 9-3-2/263.

Введены в действие с 01.01.94, приказ АП ГИПРОНИСЕЛЬХОЗ N 173-п от 14.12.93

ЦНИИЭПсельстрой

Зам. директора

Зав. сектором

Japeny Mestry

В. А. Заренин В. А. Бени

Обозначение документа	Наименование	Стр.
1,832.1–18,93.0–∏3	Пояснительная записка	3
-CM1	Таблица 1 . Теплотехнические характерис-	
	тики панелей при условиях эксплуатации А	7
-CM2	Таблица 2 . Теплотехнические характерис-	
	тики панелей при условиях эксплуатации Б	9
-СМЗ	Таблица 3 . Требуемые сопротивления теп-	
	лопередаче по полю стеновых панелей	12
-НИ1	Номенклатура панелей толщиной 200 мм	16
-НИ2	Номенклатура панелей толщиной 250 мм	19
-НИЗ	Номенклатура панелей толщиной 300 мм	22
-НИ4	Номенклатура панелей толщиной 400 мм	25
-НИ5	Номенклатура панелей толщиной 500 мм	28
-CM4	Примеры схем расположения стеновых	
	панелей	31

Инв. N подл. Подпись и дата Взам, инв. N

1993г. 1.832.1 - 18.93.0

Нач.отд Котов имий Никонтр Орлова имий Содержание

3ав.гр Гриднова ими Техн. Божко жеге

<u>| 1100135-0|</u> Формат АЗ

## 1. Общие сведения

1.1 Настоящая серия выполнена на основании опыта широкого применения в различных климатических районах России серии 1.832-9 " Стеновые лвухслойные панели из легких бетонов для сельскохозяйственных зданий " и результатов исследований НИИЖБа в части корректировки положений нормативных документов по минимальному проценту армирования для стеновых панелей, подтвержденных натурными испытаниями опытных образцов стеновых панелей со сниженным армированием, приведенных НИИЖБом в 1987 г.

Вновь разработанная серия содержит рабочие чертежи стеновых двухслойных малоармированных панелей из легких бетонов.

Номенклатура стеновых панелей расширена, в связи с необходимостью решений торцов зданий пролетами 9.0 : 10.5 и 12 м в сборном вариан-Te .

Представленная номенклатура дает возможность универсального решения стенового ограждения здания в сборном варианте ( включая и торцы эданий ) пролетами 9.0 : 10.5 : 12.0 : 18.0 : 21.0 и 24.0 м включительно .

- 1.2 В состав документации входят следующие выпуски:
  - выпуск 0 "Материалы для проектирования"
  - выпуск 1 "Панели горизонтальной разрезки. Опалубочные чертежи и армирование. Технические условия. Рабочие чертежи."
  - выпуск 2 "Арматурные и закладные изделия для панелей горизонтальной разрезки . Рабочие чертежи "
  - выпуск 3 "Панели фронтонные, Опалубочные чертежи и армивание . Технические условия . Рабочие чертежи "
  - выпуск 4 "Арматурные и закладные изделия для фронтонных панелей . Рабочие чертежи "
  - выпуск 5 "Стеновые двухслойные панели , армированные плоскими каркасами с поперечными фиксаторами . Указания по применению . Технические условия . Рабочие чертежи "
- 1.3 В настоящем выпуске приведены материалы для проектирования содержащие указания по применению стеновых панелей в зданиях условия расчета, теплотехнические характеристики панелей, номенклатуру и примеры схем расположения стеновых панелей в зданиях.
- 1.4 Панели серии разработаны применительно к одноэтажным сельскохозяйственным производственным зданиям, габаритные схемы которых соответствуют ГОСТ 23838-89 "Здания предприятий. Параметры" и для зданий пролетом 10.5 м.

- 1.5 Панели серии предназначены для наружных стен отапливаемых зданий возводимых в районах со следующими условиями строительства и эксплуатации:
  - в I ... IV ветровых районах:
  - с сейсмичностью не выше 6 баллов:
  - с температурой наружного воздуха не ниже минус 50°C;
  - с неагрессивной, слабо- и среднеагрессивной газовой средой :
  - с относительной влажностью внутреннего воздуха до 85%.

# 2. Типы конструкции и обозначения

2.1 Номенклатура панелей включает прямоугольные и фронтонные изделия толшиной 200, 250, 300, 400 и 500 мм.

Номинальные размеры панелей в рабочем положении приняты следующие:

для панелей горизонтальной разрезки

- длина 6 м, 3м при высоте 0.6, 0.9, 1.2 и 1.8 м;
- длина (6+B), (3+B) и (1.5+B) м при высоте 0.6, 0.9, 1.2 и 1.8 м где В - толшина панели:
- длина 1.2 0.6 м при высоте 1.2 м (простеночные панели).
- длина 2.4, 2.1, 1.8, 1.5, 1.2, 0.9 и 0.6 м при высоте 3.0 м (вертикальные панели):
- длина 1.8 и 0.9 м при высоте 2.4 м (вертикальные панели);

# для фронтонных панелей:

- длина 6 м при высоте 1.35, 1.8 и 2.1 м :
- длина 3 м при высоте 1.0 и 1.5 м :
- длина (6+В)м при высоте 2.1 м, где В толщина панели ;
- длина (3+B) м при высоте 1.5 м;
- длина (1.5+В)м при высоте 0.9 и 1.35 м.

			1.832.1 - 18.93.0 -		
Нач.отд Ко	отов риднэва	Way	Пояснительная записка	Стадия Лист р 1 АП ГИПРОНИС	4

- конструкционно-теплоизолирующего слоя бетона на пористых заполнителях ( плотностью 800 ... 1600 кг/м<sup>3</sup> ):

- изолирующего слоя толщиной 50 мм, обращенного внутрь помещения и выполняемого из тяжелого бетона ( плотностью 2400 кг/м $^3$ ) или из бетона на пористых заполнителях ( плотностью 1800 кг/м $^3$ ).

С наружной стороны панель защищается фактурным слоем толщиной 20 мм из цементно-песчаного раствора ( плотностью 1800 кг/м $^3$  )

2.3 Конструкционно-теплоизолирующий слой из бетона на пористых заполнителях предусмотрен из следующих материалов : керамзитобетон . керамзитопенобетон , керамзитоперлитобетон , перлитобетон , шлакопемзобетон , аглопоритобетон , шунгизитобетон .

Внутренний изолирующий слой бетона принят:

- из тяжелого бетона для всех панелей ;
- для панелей с конструкционно-теплоизолирующим слоем из керамзитобетона, аглопоритобетона, шлакопемзобетона - из соответствующего бетона на пористых заполнителях .

Фактурный слой ( толщина 20 мм ) выполняется из цементно-песчаного раствора марки 100  $_{\circ}$ 

Конструкционно-теплоизолирующий слой:

Класс бетона В3,5

Марка по морозостойкости – не ниже F35, а в зданиях при относительной влажности внутреннего воздуха более 75% и при расчетной температуре наружного воздуха минус 20 C – не менее F50.

Марка по водонепроницаемости – W4 или W6 в зависимости от условий эксплуатации по агрессивности газовых сред . Изолирующий слой (толшина 50 мм)

Класс бетона - В 15

Марка по морозостойкости – не ниже F75 для тяжелого бетона не ниже F50 для бетона на пористых заполнителях

по таблице 10 СНиП 2.03.01-84\*

. 'арка по водонепроницаемости - W4 или W6 в зависимости от условий эксплуатации по эгрессивности газовых сред.

2.4 Панели армируются сварными пространственными каркасами . Арматура кас касов и сеток принята из стержневой арматуры класса A-III по ГОСТ 5781-82 $^{+}$  и арматурной холоднотянутой проволоки Bp-I по ГОСТ 6727- ${\rm CO}^{+}$ . Для монтажных петель принята арматура класса A-I по ГОСТ 5731-82 $^{+}$ .

Панели выпуска 5 армируются сварными продольными плоскими каркасами и поперечными фиксаторами гребенчатого типа из арматуры класса Bp-IV и Bp-V по FOCT 6727-80\*.

2.5 Услов ые обозначения ( марки ) двухслойных стеновых панелей состоят и трех основных групп , разделенных дефисом , и имеют следующую структуру :



Пример условного обозначения панелей:

ПСД 60.12.30-ТП-1 - панель стеновая двухслойная длиной 60 дм , высотой 12 дм , толщиной 30 см , с изолирующим слоем из тяжелого бетона понименной проницаемости , рядовая , с закладными изделиями для крепления оконных блоков .

 $\Pi$ СД 60.12.30- $\Pi$ П- $\Psi$ П - то же . с изолирующим слоем из бетона на пористых заполнителях , располагаемая у правого торца здания :

Лист 2

 $1.832.1 - 18.93.0 - \Pi3$ 

ПСД М∏60.12.30 - панель стеновая двухслойная с поперечными фиксаторами длиной 60 дм. высотой 12 дм. толшиной 30 см: рядовая .

# 3. Указания по применению

- 3.1 Панели предназначены для наружных стен отапливаемых сельскохозяйственных производственных зданий с неагессивной, слабои среднеагрессивной газовой средой при относительной влажности воздуха не более 85%. Панели из керамзитоперлитобетона, перлитобетона, а также панели с изолирующим слоем из легкого бетона могут применяться только в зданиях с влажностью внутреннего воздуха до 75%.
- 3.2 Панели относятся к категории несгораемых конструкций . Предел огнестойкости не менее 1 часа.
- 3.3 Панели настоящей серии запроектированы для самонесущих стен с простенками длиной 12 и 0.6 м.

Углы стен выполняются с помощью удлиненных панелей, устанавливаемых в торцовых фасадах .

Примеры схем расположения панелей в продольных и торцевых стенах зданий см. документ 1,832.1 - 18,93.0 - СМ4

- 3.4 Цокольная часть стен должна опираться на фундаментные балки или ленточные фундаменты с гидроизоляцией цементно-песчаным раствором марки 100 состава 1:2 с гидрофобными добавками.
- 3.5 Крепление панелей осуществляется к закладным изделиям. расположенным на боковых гранях колонн по узлам и деталям серии 2.830-3 вып. 0 . 1 . 2 "Уэлы самонесущих стен из двухслойных легкобетонных панелей для одноэтажных сельскохозяйственных зданий ".
- 3.6 В панелях могут предусматриваться дополнительные закладные изделия для крепления простенков, оконных блоков, элементов карниза и др.

Конкретные раскладки дополнительных закладных изделий и расход стали на них должны указываться в проекте здания.

3.7 Подбор толщины панелей производится по таблицам 1, 2 и 3 документа 1.832,1-18.93.0-СМ1; -СМ2; -СМ3 в следующем порядке :

по таблице 3 в зависимости от температурно-влажностного режима помещений и принятой расчетной зимней температуры наружного воздуха определяется требуемое сопротивление теплопередаче ;

по таблицам 1 и 2 в зависимости от заданных характеристик материалов панелей определяется их толщина с таким расчетом, чтобы фактическое сопротивление теплопередаче было не меньше требуемого: проверяется соответствие фактической тепловой инерции панели и принятой при определении расчетной зимней температуры наружного воздуxa. При необходимости . подбор толщины панелей повторяется . Пример подбора толшины стеновой панели см. п. 5.

Толшины панелей для конкретных пунктов строительства должны уточняться с учетом экономически целесообразного сопротивления теплопередаче, определяемого в соответствии с указаниями главы СНиП II-3-79 \*\* "Строительная теплотехника".

- 3.8 Марки сталей для изготовления арматурных и закладных изделий и монтажных петель должны назначаться в зависимости от температурных условий во время монтажа стен и эксплуатации зданий в соответствии с требованиями нормативных документов . Марки сталей должжны указываться в проектах зданий.
- 3.9 Марки бетонов по морозостойкости должны приниматься в соответствии с требованиями таблицы 10 СНиП 2.03.01-84 \* . Бетонные и железобетонные конструкции " и указываться в проектах зданий.
- 3.10 В составе проекта здания должны быть разработаны мероприятия по обеспечению антикоррозионной защиты открытых стальных изделий в соответствии с требованиями СНиП 2.03.11-85 "Защита строительных конструкций от коррозии ".

# 4. Условия расчета

- 4.1 Расчет и конструирование панелей выполнены в соответствии с требованиями СНиП 2.03.01-84 \* " Бетонные и железобетонные конструкции " с учетом положения "Пособия по проектированию бетонных и железобетонных конструкций из тяжелых и легких бетонов без предварительного напряжения арматуры "М., 1986, письма НИИЖБ N 5-1411 от 2.12.90 с назначением минимального продольного армирования панели на основе результатов исследований в части уточнения положений нормативных документов , а также изложеных ниже пояснений по расчету .
- 4.2 Панели рассчитаны на нагрузки от собственного веса и ветра . Величина нормативного ветрового давления принята 60 кг/м $^2$  .
- 4.3 При расчете панелей, расположенных над и под оконными проемами , учтена ветровая нагрузка с оконных переплетов . Высота оконного проема принята 12 м.
- 4.4 При расчете подкарнизных панелей учтена расчетная нагрузка от карниза в размере 250 кг/пм приложенная по верхней грани панели .
- 4.5 Расчет по прочности нормальных сечений панелей на действие горизонтальной и вертикальной нагрузок проведен в соответствии с общим случаем расчета прочности по приведенным с СНиП формулам по программе на ПЭВМ, разработанной в лаборатории легких бетонов и конструкций НИИЖБ .

Лист

- 4.6 Кривизну стеновых панелей определяли в горизонтальной плоскости раздельно от действия горизонтального изгибающего момента по формулам СНиП  $2.03.01-84^*$ по программе на ПЭВМ , разработанной в лаборатории легких бетонов и конструкций НИИЖБ .
- 4.7 Минимальна площадь сечения продольной арматуры в стеновых панелях принята равной 0.94% площади сечения бетона.
- 4.8 Стеновые панели рассчитаны на применение в зданиях  $\overline{\mathbb{II}}$  класса ответственности . В соответствии с Правилами учета степени ответственности зданий и сооружений при проектировании конструкций эсчет панелей производился с учетом коэффициента надежности по назначению  $\mathcal{Y}_n$  = 0.95 .
- 4.9 Теплотехнический расчет стеновых панелей произведен в соответствии с указаниями глав СНиП II-3-79 \*\* "Строительная теплотехника "для условий эксплуатации А и Б .
  - 5. Пример подбора толщины стеновых панелей.

Требуется подобрать толщину двухслойных стеновых панелей для типового проекта животноводческого здания при следующих исходных данных:

а) расчетные зимние температуры наружного воздуха в районе строительства :

средняя наиболее холодной пятидневки -30 C . средняя наиболее холодных суток -34 C .

средняя наиболее холодных трех суток -32 С:

- б) расчетные параметры внутреннего воздуха помещений: температура + 20°C,
   относительная влажность - 70%;
- в) заполнение помещений животными составляет менее 80 кг живого веса на 1 м $^2$  пола ;

согласно п.16 главы СНиП 2.10.03-84 принимаем  $\alpha_{\rm m}=8.7$  Вт/(м $^2$ .°C);

- г) для двухслойных стеновых панелей приняты:
- конструкционно-теплоизолирующий слой из керамзитопенобето- на плотностью в сухом состоянии  $\gamma_{\circ}$  =900 кг/м<sup>3</sup>;
- изолирующий слой из тяжелого железобетона плотностью 2400 кг/м $^3$ .

Согласно таблице 1 главы СНиП II-3-79\*\* принятые параметры внутреннего воздуха соответствуют влажному режиму помещений.

Согласно приложению 2 главы СНиП II-3-79 \*\* подбор толщины панелей выполняется для условий эксплуатации Б ( по таблице 2 ).

Подбор толщины панелей производится в следующем порядке :

- 1. За расчетную зимнюю температуру наружного воздуха принимается средняя температура наиболее холодной пятидневки  $t_{\rm e}^{\rm p}$  = -30°C.
- 2. При принятых параметрах внутреннего и наружного воздуха и  $\alpha_{\rm B} = 8.7~{\rm BT/(M^2\cdot ^{\circ}C)}$  по таблице 3 ( в числителе ) определяется требуемое значение условного сопротивления теплопередаче по полю стеновой панели .

$$R_{\bullet}^{TP} = 1.11 \text{ m}^2 \cdot {}^{\circ}\text{C/BT}$$
.

3. По таблице 2 ( в знаменателе ) при заданных характеристиках материалов определяется требуемая толщина стеновой панели В=40 см. условное сопротивление теплопередаче которой составляет

$$R_o^{ycn} = 1.12 \text{ m}^2 \cdot \text{°C/BT}$$
.

а тепловая инерция D=5.70 .

- 4. Так как 4 < D = 5.70 < 7 . то за расчетную зимнюю температуру наружного воздуха следует принять среднюю температуру наиболее холодных трех суток  $t_{\rm p}^{\rm p}=-32\,^{\circ}{\rm C}$ .
- 5. С учетом этого по таблице 3 определяем  $R_{\circ}^{TP}$  =1.15 м  $^2$  °C/Bт . а по таблице 2 определяем требуемую толщину панели B=50 см , условное сопротивление теплопередаче которой составляет  $R_{\circ}^{vcn}$  =1.40 м $^2$  °C/Bт . а тепловая инерция D = 7.21 > 7 .

Поскольку при D>7 происходит возврат к t  $_{\rm H}^{\rm P}$  = -30 °C, окончательно принимаем более высокую из двух требуемых толщин стеновых панелей. т.е B= 50 см .

6. Определяем приведенное сопротивление теплопередаче глухого участка выбранной стеновой панели толшиной B= 50 см:

$$R_0^{\text{np}} = \gamma R_0^{\text{ycn}} = 0.96 \cdot 1.40 = 1.34 \text{m}^2 \cdot {}^{\circ} \text{C/BT}$$
.

При привязке к конкретным конструктивным решениям здания и району строительства возможно уточнение  $R_{\bullet}^{np}$  на основе результатов расчетов температурных полей угловых , карнизных и цокольных узлов и влияния откосов проемов с учетом необходимых расчетов согласно примечаниям 7 и 8 к таблице 3 .

													Таблица	1
			рактеристи золяционног	го слоя	Услов	ное сопрот	ивление те	плопередач	е		Тег	повая инер	ция	
	Эскиз	Материал	Плотность в сухом состоянии	Расчетный коэффици- ент тепло-	1	лю панели	R(°, M2.°C	./вт				D		
			%. Kr/m³	проводно- сти				при	толщине па	нелей В ,	СМ			
Ì			70,1071	λ <sub>A</sub> , BT	20	25	30	40	50	20	25	30	40	50
ſ	Фактурный слой из цементно-	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	800	0.24	0.79/0.75	1,00/0,96	1,21/1,17	162/159	2,04/2,00	2,98/2,80	3,78/3,59	4,58/4,39	6,18/5,99	7.77/7.58
	песчанного раство- ра марки 100 ба = 1800 кг/м 3	тон нобе ание 2 )	900	0,285	0,70/0,67	0.88/0.84	105/102	141/137	176/172	2.93/2.74	3,71/3,52	4,48/4,30	6,04/5,85	7,59/7,40
	$\delta_A = 1800 \text{ KF/M}^3$ $\lambda_{AB} = 0.76 \text{ BT/(M} \cdot \text{C)}$	Керамэитобетон и керамэитопенобетон ( см. примечание 2 к табл. 1 и 2 )	1000	0,33	0,64/0,60	0.79/0.76	0.94/0.91	125/121	1.55/1.51	2.89/2.70	3,65/3,46	4.41/4.23	5,94/5,75	7.46/7.28
	Теплоизоляционный	амзи амзи 4. пр абл.	1100	0,385	0,58/0,55	0.71/0.68	0.84/0.81	110/107	136/1,33	2.83/2.65	3,57/3,39	4.31/4.13	5,79/5,61	7.28/7.09
	слой из легкого бетона В 3,5	Kep Kep Kep	1200	0.44	0,54/0,51	0,66/0,62	0,77/0,73	1,00/0,96	1,22/1,19	2,79/2,60	3,51/3,32	4.23/4.05	5,68/5,49	7.12/6,94
١	( см. таблицу 1 )		800	0,29	- /0,66	- /0,83	- /1.00	- /1,35	- /1,69	- /2,76	- /3,54	- /4,32	- /5,89	- /7.45
	Изолирующий слой из бетона В 15	Керамзитоперлито- бетон	900	0.32	- /0,62	- /0.77	- /0,93	- /1,24	- /155	- /2.78	- /3,57	- /4.36	- /5,94	- /7.52
	( см. примечание2 к табл. 1 и 2 )	топе	1000	0,35	- /0.58	- /0.73	- /0,87	- /1,15	- /144	- /2.79	- /3,59	- /4.38	- /5,97	- /7,56
	N TOOM THE T	aw 3Z	1100	0,40	- /0.54	- /0,66	- /0.79	- /1.04	- /1,29	- /2,76	- /3,54	- /4.32	- /5,89	- /7.45
I	11/2/2/xx	Кер	1200	0,45	- /0,50	- /061	- /0,72	- /0,94	- /1.17	- /2.72	- /3,49	- /4.26	- /5,80	- /7.34
	Ψ.		800	0.27	- /0,69	- /0,88	- /106	- /143	- /1.80	- /2.86	- /3,69	- /4,51	- /6.16	- /7,81
1	t; (-)	면	900	0,30	- /0,64	- /0.81	- /0,98	- /1,31	- /164	- /2,88	- /3,71	- /4,54	- /6.20	- /7.86
$\dashv$		Перлитобетон	1000	0,33	- /0,60	- /0,76	- /0.91	- /1,21	- /151	- /2,89	- /3.72	- /4.55	- /6,22	- /7.89
	20 бут 50	MIIQ	1100	0,385	- /0,55	- /0,68	- /0,81	- /1.07	- /133	- /2,82	- /3,63	- /4.44	- /6,06	- /7.68
	B	Ĕ	1200	0.44	- /0,51	- /0,62	- /0,73	- /0,96	- /1.19	- /2.78	- /3,57	- /4,36	- /5,94	- /7,52
							F			1993r.		10701	10.07.0.04	1
	Примечание	э см. 1,832	,1-18 .93,0	-см2 ли	ст Э.		<b> </b>						18.93.0 - GM	
											Таблица еплотехнич		Стадия Лис р 1	2
								Зав.лаб Хмеле Ст.н.с Бенц	ВСКИЙДи	харак	геристики г зиях эксплу	анелей при	Минсель ЦНИИЭПсо г. Апре	ельстрой
L											11001	33-01 O		

инв. N подл. Подпись и дата Взам. инв. N

11,00135-01 8 фармат A3

	Ха теплои	рактеристи золяционног	ки о слоя	Услов	ное сопрот	ивление тег	попередаче			Ter	повая инер	вице	ицы 1
Эскиз	Материал	Плотность в сухом состоянии	Расчетный коэффици- ент тепло-		лю панели						D		
	·	%, HT/M3	проводно- сти		_		при .	толщине па	нелей В . «	СМ			
		70,10,11	$\lambda_{A}, \frac{BT}{MC}$	20	25	30	40	50	20	25	30	40	50
		1000	0,31	0,68/0,63	0,84/0,79	1,01/0,95	1,33/1,28	165/160	3,03/2,76	3,82/3,55	4,61/4,33	6,18/5,91	7.75/7.
		1100	0,34	0,65/0,59	0.79/0.74	0,94/0,89	1.23/1.18	153/148	3.04/2.77	3.82/3.55	4.61/4.34	6.18/5,91	7,76/7,
	Шлакопемзобетон	1200	0.37	0,62/0,56	0.75/0.70	0,89/0,83	1,16/1,10	1,43/1,37	3,04/2,77	3,83/3,56	4,62/4,34	6,19/5,92	7.77/7.
	M306	1300	0.405	0,59/0,53	0.71/0.66	0.83/0.78	1.08/1.03	133/127	3,03/2.76	3.81/3.54	4,60/4,33	6.17/5.89	7.73/7.
	₩0∏ <b>6</b>	1400	0.44	0,56/0,51	0,67/0,62	0,79/0,73	1,01/0,96	124/119	3,02/2,75	3,80/3,53	4,58/,431	6,14/5.87	7.71/7.
	Шла	1500	0,48	0.53/0.48	0.64/0.59	0.74/0.69	0.95/0.90	116/111	3,00/2,73	3.77/3.50	4,55/4,28	6,09/5,82	7,64/7
		1600	0,52	0,51/0,46	0,61/0,56	0,71/0,65	0,90/0,85	109/104	2,99/2,72	3.75/3,48	4,52/4,25	6,06/5,79	7,59/7
		1000	0,38	0,59/0,55	0.72/0.68	0,85/0,82	1,11/1,08	138/134	2,73/2,56	3,44/3,27	4,15/3,98	5,57/5.40	6,99/6
Эскиз см. лист 1		1100	0,43	0,55/0,51	0,66/0,63	0,78/0,75	1.01/0,98	124/121	2.71/2.54	3,41/3,24	4,11/3,94	5,51/5,34	6,91/6
	T HOT	1200	0,48	0,51/0,48	0,62/0,59	0,72/0,69	0,93/0,90	1.14/1.11	2,69/2,52	3,38/3,21	4,07/3,90	5,45/5,29	6,84/6
	Аглопоритобетон	1300	0,535	0,49/0,45	0,58/0,55	0,67/0,64	0,86/0,83	1.05/1.01	2,66/2,49	3,34/3,17	4,02/3,85	5,38/5,21	6,74/6
	о И	1400	0,59	0,46/0,43	0,55/0,52	0,63/0,60	0,80/0,77	0,97/0,94	2,63/2,47	3,31/3,14	3,98/3,81	5,32/5,15	6,66/6
	Агло	1500	0,655	0,44/0,41	0,52/0,49	0,59/0,56	0,75/0,71	0,90/0,87	2,61/2,44	3,27/3,10	3,93/3,76	5,25/5,08	6,57/6
		1600	0.72	0,42/0,39	0,49/0,46	0,56/0,53	0,70/0,67	0,84/0,81	2,58/2,42	3,24/3,07	3,89/3,72	5,19/5,02	6,50/6
	_	1000	0,33	- /0,60	- /0.76	- /0,91	- /1,21	- /1,51	- /2.66	- /3,40	- /4.15	- /5,64	- /7.
	Se Tol	1100	0,385	- /0,55	- /0,68	- /0,81	- /107	- /1,33	- /2.61	- /3,33	- /4,05	- /5.50	- /6
	Шунгизитобетон	1200	0,44	- /0,51	- /0,62	- /0,73	- /0,96	- /1,19	- /2,56	- /3,27	- /3,98	- /5.39	- /6
	HLM	1300	0,50	- /0.47	- /0.57	- /0,67	- /0,87	- /1.07	- /2,52	- /3,21	- /3,90	- /5,28	- /6
	È	1400	0,56	- /0.44	- /0,53	- /0,62	- /0,80	- /0,98	- /2.48	- /3,16	- /3,84	- /5,19	- /6
										1.8	32,1 - 18.9	3.0-CM4	

Ц00133-01 9

												Таблица 2	
		рактеристи золяционног Плотность в сухом	о слоя	по по	ное сопроти пю панели			)		Тепловая 1	инерция		
Эскиз	Материал	состоянии	ент тепло- проводно-				- IDM	толшине па	не пей В	CM			
		%, кг∕м³	сти λ <sub>ъ</sub> , <u>Вт</u> м.°С	20	25	30	40	50	20	25	30	40	50
Фактурный слой из цементно-	Керамэитобетон и керамэитопенобетон ( см. примечание 2 к табл. 1 и 2 )	800	0,31	0,65/0,62	0,81/0,79	0,98/0,95	1,30/1,27	1,62/1,59	2,91/2,70	3,68/3,47	4,45/4,24	5,99/5,78	7,53/7,32
песчанного раство- ра м АРКИ 100 г. = 1800 кг/м 3	310H 3106 13HN6 2 )	900	0,36	0,60/0,57	0,73/0,70	0,87/0.84	1.15/1.12	1,43/1,40	2,88/2,67	3,63/3,43	4.39/4.18	5.90/5.70	7,42/7,21
$\gamma_4 = 1800 \text{ KF/M}^3$ $\lambda_{45} = 0.93 \text{ BT/(M·°C)}$	11006 11006 1 1 M	1000	0,41	0,55/0,52	0,67/0,64	0,80/0,77	1,04/1,01	1.28/1.25	2,85/2,65	3,60/3,39	4.35/4.14	5,84/5,64	7,34/7.13
Теплоизоляционный	Samaj Samaj M. rip ra6.r.	1100	0,465	0,51/0,48	0,62/0,59	0,73/0,70	0,94/0,91	1.16/1.13	2.82/2.62	3,56/3,35	4,30/4,09	5,77/5,56	7.24/7.04
слой из легкого бетона В 3,5	表 ま ~ 末 日 点 立 L	1200	0,52	0,48/0,45	0,58/0,55	0,68/0,65	0,87/0,84	1.06/1.03	2,80/2,60	3,53/3,32	4,26/4,05	5,71/5,51	7.17/6.96
(см. таблицу 2)	l .	800	0,35	- /0,58	- /0.72	- /0,86	- /1,15	- /143	- /2,68	- /3,44	- /4,20	- /5,72	- /7.24
Изолирующий слой из бетона В 15	иde -	900	0,38	- /0,55	- /0,68	- /0,81	- /1,07	- /134	- / 2,71	- /3,49	- /4,26	- /5,81	- /7,36
( см. примечание2 к табл, 1 и 2 )	Керамзитоперлито- бетон	1000	0.41	- /0,52	- /0,64	- /0 <b>,7</b> 7	- /1,01	- /1.25	- / 2.74	- /3,53	- /4,31	- /5,88	- /7,45
	Sam3i 6	1100	0.46	- /0,49	- /0,60	- /0,70	- /0,92	- /1.14	- / <b>2.</b> 72	- /3,50	- /4,28	- /5,83	- /7,39
	Kep	1200	0,51	- /0,46	- /0,56	- /0,66	- /0,85	- /1,05	- /2.70	- /3,47	- /4,24	- /5,78	- /7,32
t <sub>P</sub> t <sub>n</sub>		800	0,33	- /0,60	- /0,75	- /0,90	- /1,20	- /1,51	- /2,80	- /3,60	- /4,41	- /6,02	- /7.64
	Перлитобетон	900	0,355	- /0,57	- /0.71	- /0,85	- /1,13	- /142	- / 2.85	- /3.67	- /4,49	- /6,14	- /7,79
- Kiriaa	7106	1000	0,38	- /0,55	- /0,68	- / 0,81	- /1.07	- /134	- /2,89	- /3,73	- /4,56	- /6,24	- /7,92
20 δγτ 50	Перлі	1100	0,44	- /0,50	- /0,61	- / 0,73	- /0,95	- /1.18	- /2,83	- /3,65	- /4,47	- /6,10	- /7.74
<u>,</u> B	-	1200	0,50	- /0,46	- /0,56	- / 0,66	- /0,86	- /1.06	- / 2,79	- /3,59	- /4,39	- /5,99	- /7,59
													<del></del>
Примечань	1Я СМ. ЛИСТ	3.							4993r	1,8	32,1-18.9	3.0 - GM2	
										Таблица : Теплотехнич		Стадия Лис р 1	т Листов З
							зав.лаб Хмеле Ст.н.с Бенц	вский до	харан	теристики г иях эксплуа	анелей при	Минсель ЦНИИЭПсо г. Апро	ельстрой

Инв. И подл. Подпись и дата Взам. инв. И

										•	Продолжен	ие таблицы	
Эскиз	теплои:	рактеристи золяционног Плотность в сухом	ки о слоя Расчетный коэффици- ент тепло-		ное сопроти пю панели			•		Тепловая і D	инерция		
	Материал		проводно- сти		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		при	толщине па	нелей В , с				
		/₀, KГ/M°	$\lambda_{E}, \frac{BT}{MC}$	20	25	30	40	50	20	25	30	40	50
		1000	0,37	0,60/0,56	0,73/0,69	0,87/0,83	114/110	141/137	2,93/2,68	3,69/3,44	4,45/4,20	5,97/5,72	7,49/
		1100	0,405	0,57/0,53	0,69/0,65	0,81/0,77	1,06/1,02	1,31/1,27	293/269	3,70/3,45	4,46/4,21	5,99/5,74	7.51/7
	Шлакопемзобетон	1200	0,44	0,54/0,50	0,65/0,61	0.77/0.73	1.00/0.95	1.22/1.18	2,94/2,69	3,70/3,46	4.47/4.22	6,00/5,75	7,53/
	Мзоб	1300	0.48	0.52/0.48	0,62/0,58	0,72/0,68	0,93/0,89	1.14/1.10	2,93/2,69	3,70/3,45	4.46/4.21	5,98/5,74	7.51/
	Коле	1400	0,52	0,50/0,45	0,59/0.55	0,69/0.65	0.88/0.84	1.07/1.03	2,93/2,68	3,69/3,44	4,45/4,20	5,96/5,72	7.48/
	Шла	1500	0,575	0,47/0,43	0,56/0,52	0,65/0,60	0,82/0,78	0,99/0,95	2,90/2,65	3,64/3,40	4,39/4,14	5,89/5,64	7.38/
		1600	0,63	0,45/0,41	0,53/0,49	0,61/0,57	0,77/0,73	0,93/0,89	2,87/2,62	3,61/3,36	4,34/4,09	5,82/5,57	7,29/
		1000	0.44	0,53/0,50	0,64/0,61	0,76/0,73	<b>0,</b> 98/0,95	1.21/1.18	2.70/2.52	3,39/3,21	4.09/3.91	5,49/5,31	6,88/
Эскиз см. лист 1		1100	0.49	0.50/0.47	0,60/0,57	0,70/,067	0,91/0,88	111/1.08	2.69/2.51	3,38/3,20	4,07/3,89	5,46/5,28	6,85/
	된 된	1200	0,54	0.47/0.45	0,57/0,54	0,66/063	0,84/0,82	103/100	2,68/2,50	3,37/3,19	4,06/3,88	5,44/5,26	6,81/
	Аглопоритобетон	1300	0,595	0,45/0,42	0,54/0,51	0,62/0,59	0,79/0,76	0,96/0,93	2.66/2.48	3,35/3,17	4,03/3,85	5,40/5,22	6,77/
	йдог	1400	0,65	0,43/0,40	0.51/0,48	0,59/0,56	0,74/0,71	0,90/0,87	2,65/2,47	3,33/3,15	4,01/3,83	5,37/5,19	6,72/
	Ar.70	1500	0,715	0,42/0,39	0,49/0,46	0,56/0,53	0,70/0,67	0.84/0.81	2.63/2,45	3,20/3,12	3,97/3,79	5,31/5,13	6,65
		1600	0,78	0,40/0,37	0,46/0,44	0,53/0,50	0,66/0,63	0,78/0,76	2.61/2.43	3,27/3,09	3,93/3,75	5,26/5,08	6,58/
	_	1000	0,38	- /0,55	- /0,68	- /0,81	- /107	- /1.34	- /2,62	- /3,36	- /4,09	- /5,57	- /
	етон	1100	0,44	- /0,50	- /0,61	- /0,73	- /0,95	- /1.18	- /2,57	- /3,29	- /4,01	- /5,44	- /
	Шунгизитобетон	1200	0,50	- /0.46	- /0,56	- /0,66	- /0.86	- /1,06	- /2,53	- /3,24	- /3,94	- /5,35	- /
	НГИЗ	1300	0.57	- /0,43	- /0,52	- /0,61	- /0,78	- /096	- /2,49	- /3.17	- /3,86	- /5,23	- /
	) î	1400	0,64	- /0.41	- /0.49	- /0,56	- <b>/0.7</b> 2	- /0,88	- /2,45	- /3.12	- /3,79	- /5,14	- /
										1.832.1	- 18.93,0-1	GWS	

U,00435-01 11 ФОРМАТ АЗ

1

- 1. Теплотехнические характеристики двухслойных стеновых панелей определены в соответствии с указаниями главы СНиП II-3-79 \*\*. Строительная теплотехника ".
- 2. Изолирующий слой двухслойных стеновых панелей ( со стороны помещения ) может быть выполнен в двух вариантах :
- а) из тяжелого железобетона  $\gamma_{\bullet}$ =2500 кг/м $^{3}$  с расчетным коэффициентом теплопроводности  $\lambda_{\bullet\bullet}$ =1,92 Вт/(м $^{\circ}$ С) ( при условиях эксплуатации А в таблице 1 ) и  $\lambda_{\bullet\bullet}$ =2.04 Вт/(м $^{\circ}$ С) ( при условиях эксплуатации Б в таблице 2 ) :
- б) из соответствующего легкого бетона ( только для керамзитобетона , шлакопемзобетона , и аглопоритобетона )  $\gamma_{o}$  =1800 кг/м $^{3}$  с расчетным коэффициентом теплопроводности соответственно указаным видам бетонов  $\lambda_{ss}$ =0,80 ; 0,63 и 0,85 Вт/(м $\cdot$ °C) ( при условиях эксплуатации A в таблице 1 ) и  $\lambda_{ss}$ =0,92 ; 0,76 и 0,93 Вт/(м $\cdot$ °C) ( при условиях эксплуатации Б в таблице 2 ).
- 3. В таблицах 1 и 2 в числителе даны теплотехнические характеристики для панелей с изолирующим слоем из легкого бетона в знаменателе из тяжелого железобетона.
- 4. Расчетный коэффициент теплоотдачи  $\mathcal{C}_{\mathbf{a}}$  внутренней поверхности стеновых панелей следует принимать в соответствии с указаниями п.2.16 главы СНиП 2.10.03-84 " Животноводческие , птицеводческие и звероводческие здания и помещения " равным :
- а) 8,7 Вт/(м $^2$ . °C) при удельном заполнении помещений животными или птицей 80 кг и менее живого веса на 1 м $^2$  пола :
- 6) 12 Вт/( $M^2$ . °C) при удельном заполнении помещений животными или птицей более 80 кг живого веса на  $1M^2$  пола.
- 5. Значения условного сопротивления теплопередаче  $R_o^{ycn}$  по полю стеновых панелей в таблицах 1 и 2 определены по формуле (4) главы СНиП  $11-3-79^{***}$  " Строительная теплотехника " при значениях расчетного коэффициента теплоотдачи внутренней поверхности  $\alpha_{n}=8.7$  Вт/(м².°C) и наружной поверхности  $\alpha_{n}=2.3$  Вт/(м².°C). При значении расчетного коэффициента теплоотдачи внутренней поверхности панелей  $\alpha_{n}=1.2$  Вт/(м².°C) табличные значения условного сопротивления теплопередаче R по полю панелей следует уменьшать на величину  $\alpha_{n}=1.000$  м².°C/Вт.

- 6. Условия эксплуатации А или Б следует определять по приложению 2 главы СНиП II-3-79 \*\* Строительная теплотехника ".
- 7. Для определения приведенного сопротивления теплопередаче  $R_{\circ}^{m}$  глухих участков двухслойных стеновых панелей ( с учетом влияния их рядовых горизонтальных и вертикальных стыков ) . необходимое при подсчете теплопотерь наружных стен . следует значение условного сопротивления теплопередаче по полю панели  $R_{\circ}^{ycn}$  . определенное по таблице 1 или 2 . умножать на осредненный коэффициент  $\sim$  =0.96 . полученный на основе обобщения результатов расчетов температурных полей рядовых горизонтальных и вертикальных стыков указаных стеновых панелей ( без учета влияния угловых . карнизных и цокольных узлов и откосов проемов ) .

<del></del>																														(.5
																										Ta	блица	3		
Расчетная зимняя темпе-		·						f	Расче	тная	отно	ител	ьная	влаж	ность	B031	уха н	э пом	ещен	ии $arphi_{\scriptscriptstyle  extsf{B}}$	.%									
ратура наруж-			60					65					70					75					80				_	85		
ного воздуха	ļ							F	асче'	тная	темпе	рату	ра во	здуха	в в п	омеще	нии 1	to ,°(	2											
tp.°C	08	12	16	20	24	08	12	16	20	24	80	12	16	20	24	08	12	16	20	24	08	12	16	20	24	08	12	16	20	24
71				Tpe	буемс	е зна	зчени	e Act	овног	-o co	проти	влен	ия те	плопе	редач	е по	полю	сте	новых	пане	елей і	R₽,	м <sup>2</sup> °С,	/Вт				I		
- 11	1	0,38	0,43	0.48	0,55	0,38	0.45	0,51	0.57	0.63	0,46	0,54	0,62	0,69	0,75	0.57	0,67	0,76	0,85	0,93	0,74	0,86	0,98	109	1.19	1.01	1.17	1.34	1.49	1.63
	0,24	0,28	0,31	0,35	0.40	0,28	0,33	0,37	0.41	0,45	0,33	0,39	0,45	0,50	0,55	0.41	0,49	0,55	0,62	0,67	0,53	0,62	0,71	0.79	0.87	0,73				
- 12	0.34	0.40	0.45	0.50	0.56	0.41	0.47	0,53	0,59	0,64	0,49	0,57	0,64	0,71	<b>0.7</b> 7	0,60	0,70	0,79	0,88	0,96	0,77	0,90	101	1,13	123	1.06	1,23	139	154	<del> </del>
16	0,25	0.29	0,33	0,36	0,41	0.29	0,34	0,39	0.43	0.47	0,35	0.41	0,46	0,52		0.44	0,51							-	0,89	0,77	0.89	101	1,12	1.68 1.22
- 13						0.43						0,59	0,66	0.73	0,80	0,63	0,73	0,82	0,90	0,98	0,81	0,94	1.05	1,16	126	1,11	1.28	144		1,73
	0,26	0.30	0,34	0,37	0.42	0,31	0,36	0.40	0,44	0,48	0,37	0,43	0,48	0,53	0,58	0,46	0,53	0,59	0,66	0,71	0,59	0,68	0,76	0,84		0.81	0,93			125
- 14	0,38	0,43	0,48	0,53	0,59	0.45 0.32	0,51	0,57	0,63	0,68	0,54 0,39	0,61	0,69	0.75	0,82	0,66	0,76	0,85	0,93	1,01	0.85	0,97	1,09	1,20	1,30	1.17	1,33		1,64	<del> </del>
	0,27	0.31	0,35	0,39	0,43	0,32	0,37	0.41	0.45	0,49	0.39	0,45	0,50	0,55	0,59	0,48	0,55	0,61	0,68	0,73	0,62	0,71	0.79	0,87	0,94	0.85	0.96	108	119	177 128
- 15	0,39	0.45	0,50	0,55	0,61	0.47 0.34	0,53	0,59	0,65	0.70	0,56	0,64	0.71	0,78	0.84 0,61	0,69	0,79	0,87	0,96	104	0,89	101	1.12	1.23	1.33	122	138	15/	160	182
1	0,29	0,33	0,36	0,40	0.44	0,34	0,38	0.43	0.47	0,51	0.41	0,46	0,51	0,56	0,61	0,50	0,57	0,63	0,70	0,75	0,65	0,73	<u>1,12</u> 0,81	1,23 0,89	0,97	0,88	1,38 1,00	154 111	1,69 1,22	132
i - 16		0.47		0,56	0,62	0.49	0,55	0,61	0,66	0,72	0,58	0,66	0,73	0,80	0,86	0,72	0,82	0,90	0,99	1,06	0,93	1,05	1,16	127	1.37	1.27				1.87
	0.30	0.34	0,37	0.41	0,45	0,35	0.40	0,44	0.48	0,52	0.42	0,48	0,53	0,58			0,59	0,65	0,71	0,77	0,67	0,76		0.92		0,92			1,26	135
- 17	0,43	0,48	0,53	0,58	0,64	0,51	0,57	0,63	0,68	0,73	0,61	0,68	0,75	0,82	0,88	0,75	0,85	0,93	1,01	109	0,97	108	1,19	1,30	140	1,33	1.48		<b>  </b>	
"	0.31	0,35	0.38	0.42	0,46	0.37	0.41	0,45	0.50	0,53	0,44	0,50	0,55	0,60	0,64	0,54	0,61	0,67	0,73	0,79	0,70			0.94		0,96			1,29	1,91
- 18	0,45	0,50	0,55	0,59	0,66	0,53	0,59	0,65	0.70	0,75	0,63	0,71	0,78	0,84	0,90	0,78	0,88	0,96	1.04	1.12	1,01	112	123	134		1,38				
. 10	0.32	0,36	0.40	0.43	0,48	0,38	0.43	0.47	0.51	0,54	0,46		0,56				0,63					0.81		0,97	1.04	1,00	111		1,33	196 142
- 19	0.46		0,56	-		0,55	0,61	0,66	0.72	0,77	0,66	0.73	0,80	0.87	0,93	0,81	0,90	0,99	1.07	1,14	1,05	1.16	1.27		1.47	1,43	158	1.73		<del> </del>
	0,34	0,37	0,41	0.44	0,49	0.40	0.44	0.48	0,52	0,56	0.48	0,53	0,58	0,63	0.67	0,59	0.66	0.72	0.77	0.83	0.76	0.84		0,99		104	1,15	1,26	136	2.01 1.45
- 20	0.48	0,53	0.58	0.63	0,68	0,57	0,63	0,68	0.74	0.79	0,68	0,76	0,82	0.89			0,93			1.17	1.08	1,20	1,30		150		1.63	1,78	l	<del> </del>
- 20	0,35	0,39	0,42	0,45	0,50	0.41	0,46	0,50	0,54	0,57	0,49		0,60			0,61						0,87	0,94		1.09		1.18		1,40	
																									<u> </u>					<u> </u>

Примечания см. лист 4.

инв. И подл. Подпись и дата Взям. инв. И

			15251	1.832.1 - 18.	93.0-CM	13	
				Таблица 3.	Стадия	Лист	Листов
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			Требуемые сопротивления	<u> </u>	1	4
Зав.лаб.	Хмелеьский	tung		теплопередаче по полю	Мино	ельхо	з РФ
Ст.н.с	Бенц	Estery		стеновых панелей		Эпселі Апрелі	ьстрой эвка

Ц,00133-01 13 Формат A3

Расчетная	Ι			<del></del>			·		2000-		A #11.5			D												Продо	лжен	ие та	блиц	ы 3
зимняя темпе-	<b></b>								асче	тная	ОТНО	сител		влаж	ность	B03)	цуха	в пом	<b>чещен</b>	ии $\varphi_{\epsilon}$	1.%									
ратура наруж-			60					65					70					75					80					85	~	
ного воздуха	<u> </u>				,			F	асче	гная	темпе	ерату	ра во	ЗДУХ	авп	омещ	энии .	ta,°(	С							·				
t¦,.℃	08	12	16	20 To a	ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	08	12	16	20		08	12	16	20	24	08	12	16	20	24	80	12	16	20	24	08	12	16	20	24
	0.50	0.55	0.00		буемс									ı		е по	полю	сте	новых	с пан	елей	RJP.	M2 °C	/Вт						
- 21		0,55	0,60	0,64	0.70		0,65	0,70	0,76		0.71	0,78		0,91	0,97	0,87	0.96	104	1.12	1.19	1.12	123	134	144	154	1,54	169	1.83	198	2.
		0.40	0,43	0,46			0.47		0,55			0,56		0,66	0,70	0,63		0,76	0,81	0,87	0,81	0.89	0,97	1,05	1.11	1.12	1.22	133	143	1:
- 22	0,52 0,37		0,61	0,66	0,72	0,61	0,67	0.72		0,82		0,80		0,93	0,99	0,90	I	1,07	1,15	1.22	1.16	1,27	138	1.48	157	1,59	1.74	188	2,03	L
			0.44	0,48	0,52	0,44			0,56			<del></del>		0,68	0.72	0,65		0,78	0,83	0.89	0,84	0,92	100	107	1.14	1,15	1.26	137	147	1.
- 23		0,58	0,63	0,67	0.73							0,83		0,95	1.01	0,93		1,10	1.18	1,25	1.20	1,31	141	1,51	1.60	1,64	1.79	193	2.07	2
			0,45	0,49			0,50		0,58		0,55	0,60		0,69	0,73	0,68		0.80	0,85	0.90	0,87	0.95	1.02	1,10	1.16	1,19	130	140	1,50	1
- 24		0,60	0,64	0,69		0,65		0,76	0,81	<u>88.0</u>		0,85		0,98	1,03	0,96		1,13	1,21	127	1.24	1,35	1.45	1,55	164	1.70	1.84	1,98	2,12	2
		0,43	0,47	0,50			0,51							0,71	0.75	0,70	0,76	0,82	0,87	0,92	0,90	0,98	1.05	1.12	1.19	1,23	1,33	144	154	1
- 25		0,62	0,66	0.70	0,77	0,67	0,73		0.83					1,00	105	0,99	1,08	1.16	1,23	130	1,28	138	148	1,58	1,67	175	1,89	2.03	2.17	2
		0,45			0,55		0,53					0,63	0,68	0,72	0.76	0,72	0.78	0,84	0,89	0,94	0.93	100	108	115	1.21	1,27	1,37	147	1.57	1.0
- 26		0,63	0,68	0.72	078	-	0.75	0,80		0,89		0,90		102	108	102	1.11	1,18	126	1,33	1,32	1,42	1,52	1,62	1.71	1.80	194	2.08	2,22	2
	0,42		0,49	0,52	0,57		0,54							0,74	0,78	0,74	0,80	0,86	0,91	0,96	0,95	103	1.10	1.17	124	131	141	1,51	161	1
- 27		0,65	0,69		0,80		0,77					0,92		104	110	1,05	1.14	1,21	129	1,35	1,36	146	1,56	1,65	1,74	1,86	1,99	2.13	2,27	2,
	0,44	<del></del>		0,53	<u> </u>		0,56				0,62	<b></b>	0,71	0,76	0,80	0.76	0.82	0,88	0,93	0,98	0,98	106	112	1.20	1.26	135	144	155	164	1
- 28		0,66	0,71	0,75	0,81	0,73	-					0,94		1,07	1.12	1.08	1.17	1,24	1,31	1,38	1,39	1,50	1,59	1.69	178	1,91	2,04			+
	<del> </del> -	<u> </u>	0,51	0,54			0,57		0,64			0,68			0.81	0,78	0,85	0,90	0,95	100	1,01	1,08	1,15	1,22	129	138	148	2.18 1.58	2.31 1.68	2.
- 29		0,68	0,72	0,77	0,83		0,80			0,95		0,97	103	1.09	114	1,11	1.20	1.27	1,34	1.41	1.43	153	1.63	1.72	181	1,96	2.09	2,23	2,36	
	ļ		0,52	0,56			0,58			0,69			1	0,79	0,83	0,81	0,87	0,92	0,97	1.02	104	111	1.18	1,25	131	1.42				I
- 30	0,65		0.74	0,78	0,84	0,77	0,82	0,87	0,92			0,99	105	1,11	1.16	1.14	1,23	1,30	1,37	143	1,47	1,57	167	1.76	184	2.02		162	171	1.7
	0,47		0,54	<del> </del>	0,61		0,60				0,67	0,72	0,76	0,80	0,84	0.83	0.89	0,94	0,99	1,04	1,07	1,14	121	127	134	146	1,55	2,28 1,65	2.41 1.75	2. 1.8
- 31	0,67		0,76				0,84			0,98			107	1,13	1.18	1,17	1.25	1,33	1,40	1,46	1,51	1,61	1.70	1.79	1.88	2.07				+
	0,49		0,55		<del></del>	0,57		0,65	0,68	0,71	0,69	0,74	0.78	0,82	0,86	0.85	0,91	0,96	1.01	1,06	1,10	1.17	123	130	1,36	1,50	2.20 159	2,33 1,69	2,46 1,78	2. 1.0
<b>- 3</b> 2	ļ ————	0.73	0.77	0,81		0,81	0,86			1,00	0,97	104	1,10	1,15	1.21	1,20	1.28	1,35	142	149	1,55	165	1.74	1.83	191	├				-
	0,50	0,53	0,56		0,63	0,59	0,63	0,66	0,70	0,73	0.71	0,75	0,79	0,84	0,87	0,87	0,93	0,98	1,03	-	1,12	119	1.26	133	1,39	2.12 1.54	2,25 1,63	2,38 1,72	2.51	2,1
- 33	0.70		0,79	0,83	0,89	0,83		0,93	0,98	102	1.00	106	1.12	1,18	1,23	1,23	1.31	1,38	1.45	1,51	159	168	1.77	1	<del></del>		<del></del>		1,82	1,8
	0,51	0,54		0,60			0,64	0,67	0,71	0.74	0,72	0,77	0,81	0,85	0,89	0,89	0.95		1.05	1,10		122	129	135	141	158	2,30 167	17E	2,56	2.
- 34	0,72	0,76	0,80	0,84	0,91	0,85	0,90	0,95	1.00	1.04	1.02	1.09	1.14	1,20	1,25	1.26	134	1.41		1,54	1,63	1.72	1.81	190	198	222	2,35		2,60	
	0,52	0,55	0,58	0,61	0,66	0,62	0,65	0,69	0,72	0,75	0,74	0.79	0,83	0,87	0,91	0,92	0,97	102	107	1,12		1,25	1.31	138		152	1.70		1.89	
- 35	0.74	0,78	0,82	0,86	0,92	0,87	0,92	0,97	101	106	1.05	111	1.16	1.22	1.27	1,29	1.37	144	1,51	1,57	167	1.76	1.85				2.40			
	0,54	0,57	0,59	0,62	0,67	0,63	0,67	0,70	0,74	0,77	0,76	0,80	0,84	0,89	0,92	0,94	0,99	1.04	1,51 1,09	1.14	1.21	1.27	1,34		1,46	1.65	174	183	1,92	1.9
																				T							1 5/4	1 ,00	1,32	_
																								1.832	.1 - 1	18.93.1	)-CM3	·		Ī
																								10.122						

Учв. N подл. Подпись и дата Взам. инв. N

																														1
Расчетная	г								D												Пр	одол	жени	е таб	лицы	3				
гасчетная зимняя темпе-									Расче	тная	отно	сител		влаж	KHOCTE	B03	духа		мещен	ии $arphi$	в,%						**********			
ратура наруж-			60			<u> </u>		65			L	<del></del>	70			<u> </u>		75					80					85		
ного воздуха t № .°C			T	-	1	la .	T								авг	омещ	ении	t <sub>B</sub> , °	C											
( H , -C	08	12	16	20		08	12	16	20		08	12	16	20	24	08	_ 1	16	20	24	08	12	16	20	24	08	12	16	20	24
			1	lpe	буемс	е зн	ачени	e ycı	овно		проти		ия те	плопе	реда	не по	ПОЛН	о сте	новы	к пан	елей	R₽,	M <sup>2</sup> °C	/Вт		<b></b>				
- 36		0,80		0,88			0.94	0,99		1.07	107		1,19	1.24	1.29	1,32	1.40	1.47	1,53	1,59	1.70	180	1,88	1,97	2,05	2,33	2,45	2,58	2.70	2,80
			0,85	0.89		0,65	0.68	0,72	0,75	0,78		0.82		0,90	0.94	0,96	1,02	1.06	1.11	1,16	1.24	1,30	136	143	148	1,69	1.78	187	1,96	2.03
- 37		0.81		0,65	0,95		0.96 0.70	1.01 0,73	1.05 0,76	1,09 0,79		1,16 0,84	1,21 0,88	1.27 0,92	1.31	1,35	143	150	156	1,62	1.74	1.83	1,92	2,00	2,08	2,39	2,50	2,63	2.75	2,84
		0.83		0,91	0,97		0,98	102	1.07						0,95	0.98	1.04	1.08	1,13	1,17		1,33	1,39	1.45	1,51	1.73	1,81	190	1,99	2,06
- 38			0,63	0.66	0.70		0.71	0,74	0,78	1.11 0.80	1,12 0,81	1.18	123	1,29	1.33	1.38	1.46	1,52	1.59	1,65	1.78	1.87	1.95	2,04	2,12	2.44	2,55	2,68	2.80	2,89
			0.89	0.92			1.00	104	1,09	1,13	1,14	0,86 1,20	1,26	0.93 1.31	0,97 1,36	1.00	1,06	1,10	1,15	1,19	1.29	1,36	1.42	1.48	1,53	1.77	1,85	1,94	2.03	2.10
- 39		0,61	0,64	0.67			0,73	0,76	0,79	0,82				0,95	0,98	1.02	1,49	155	1.62	1.67	182	1.91	199	2,07		2,49	2,60	2.73	2.84	2,94
/0	0,82	0,86	0,90	0,94	1,00	0,97	1,02	106		1,15	1.17	1,23	1.28	133	1.38	1.44	1,52	1.12	1.17	1,21		1,38	1.44	1.50	1,56	1.81	1.89	1,98	2,06	2,13
- 40	0,60	0,63	0,65	0,68	0,72	0,70	0,74	0,77	0,80	0,83		0,89		0,97	1.00	1,05	1.10	1,15	164	1,70	1.86	1,95	2.03	2.11	2,18	2.55	2,66	2.78	2.89	2,98
- 41	0,84	0,88	0,92	0.95	1,02	0,99	1,04	1.08	1,13	116	1.19		1,30	1,35	140	1,47	1,55	<del> </del>	1.19	1,23		1.41	1.47	1,53	1,58	1,85	1,93	2,01	2.10	2.16
- 41	0,61	0,64	0.66	0,69		0,72	0.75	0.78	0,82	0,84		0,91		0,98	-	107	1,12	1,61	1,67	1,73	_	198	2.06		2.22	2,60	2.71	2,83	2.94	3,03
- 42	0,86	0,90	0.93	0,97	1,03	1,01	106	1.10	1.14	1.18	1.22		132	1,38	1.42	150	1.58	1.64	1.21	1,25	1,38	1.44	1,50	1,55		1,88	1,96	2,05	2,13	2,20
- 42	0,62	0,65	0,68	0,70	0,75	0,73	0.77	0,80	0,83	0,86		0,92		100	1,03	1,09	1.14	1,19	1.70 1.23	1.75 1.27	194 140	2.02	2.10	2,18		2.65	2.76	2.87	2,99	3.08
- 43				0.98		1.03	1.08	1.12	1.16	1.20	1.24	1,30	1,35	1.40	1,44	<del> </del>	1,60					1,46	1,52	1,58		1,92	2,00	2,08	2.17	2,23
- 40		0,66		0,71		0,75	0,78	0,81	0,84	0,87	0,90	0,94		1,01	1.05	1.11	1.16	1.66	1.73 1.25	1,78 1,29	1.98 1.43	2.06 1.49	2,14 1,55	2.22		2.71	2,81	2.92	3,04	3,12
- 44	0,89			1,00	1.06	1.05	1,10	1.14	1,18	1,22	1.26	<b>1.3</b> 2	1.37	1,42	1,46	1,56	1,63	1.69	1,75	1.81				1,61		1,96	2,04	2,12	2.20	2.27
		0,67		0,73	0,77	0,76	0,80	0,83	0,86	0,88	0,92	0,96	0,99	1.03	1,06	1,13	1,18	1,23	1.27	131	1.46	2.09 1.52	2.17 1.57	2,25 1,63		2.76	2,86	2,97	3,09	3,17
- 45			0,98	1.02			1,12		120	1,23	129	135	1,39	1.44	1,49	1,59	1,66	1.72	1,78	1,83		2,13				2.00	2.07	2,16	2.24	2,30
ļ		0,69		0.74				0,84			0,93	0,98	1.01	1.05	108	1,16	1.21	1.25	1,29	133		1,55	2,21 1,60	2,29 1,66	2.36 1.71	2,81	2,91 2,11	3.02 2.19	3,13 2,27	3,22 2,33
~ 46		0,96	0,72	1,03 0,75	1,09 0,79	109	1.14	1.18	1,22 0,88	125	<u>1.31</u>		142	<u>1.47</u>	151	1,62	1,69	1.75	1.81	1.86		2.17	2.24	2.32						
			1,01	1.05	1.11		0,83	0,85		0.91		0,99		1,06	1.09	1.18	1,23	1,27	1,31	1.35		157	1,63	168	1.73	2,86 2,08	2,96 2,15	3.07 2.23	3,18 2,31	3,26 2,37
_ 47			0,73	0.76	0,80	1.11 0.81	1,16 0,84	1,20 0,87	1.24 0.90	1.27 0.92		1.39 1.01		1.49	1.53	1,65	1.72	1.78	1.84	1.89		2.21	2.28	2,36			3,01	3,12	3,23	3,31
		1,00	1,03	1,06	1.12	1,13	1.18	1,21	1,25	1,29			1.04	1.08	1,11	1,20	1,25	1,29	1,33	1.37		1,60		1.71	1.76	2.92 2.12	2.18	2,26		2.40
- 48			0,75	0.77	0,82		0,85	0,88	0,91		1,36 0,99		146	<u>151</u> 109	1,55	1.68	1.75	1.81	1.86	191	2,17	2.24	2,32	2.39		2,97	3,06	3.17	3,28	3,36
	0,98	1.01	1.05	108	11/	115	120	122	127	121	400	4	4		1.12	1.22	1,27	1.31	1,35	139	1.57	1.63	<u>2,32</u> 1,68	1.73	1,78	2,15	2.22	2,30		2,43
- 49	0.71	0.74	0,76	0.78	0.83	0.84	0.87	0.89	0.92	0.05	100	1,44	148	153	1,57	-	1.78	1,83	1,89	1,94	2,21	2.28	2.35	2.43	2,49	3,02	3,11	3,22	3,33	3,40
	1,00	1,03	1.06	109	1,16	1,17	1.22	1,25	1,29	1.32	1.41	146	151	155	1.14	1,24	1,29	1,33	1.37	1.41	1,60	1,65	1.71	1,76	1.81	2,19	3,11 2,26	2.34	3,33 2,41	2.47
- 50	0,72	0,75	0,77	0,79	0,84	0,85	1,22 0,88	0,91	0,94	0,96	1.02	1.06	1.00	113	1,59	1,74 1,26	1.81	1,86	192	1.97 1.42	2,25	2,32	2,39	2,46	2,53	3,08	3,17 2,30	3.27	3,38	3,45
												450	400	1,10	1,13	1.26	11,31	1,35	139	1.42	1,63	1,68	1.73	1.78	183	2.23	2,30	2,37	2,45	2,50
																											<del></del>			Лист
				<del></del>							************												1.83	2.1-	18.93.1	)-CM3	)			3

Инв. Иподп. Подпись и дата Взам. инв. И

- 1. Теплотехнические характеристики двухслойных стеновых панелей приведены в таблицах 1 и 2 .
- 2. Требуемые значения условного сопротивления теплопередаче по полю стеновых панелей  $R_o^{TP}$  определены из условия невыпадения конденсата на внутренних поверхностях панелей в местах расположения их рядовых вертикальных и горизонтальных стыков , заполненых цементно-песчаным раствором плотностью  $\gamma$ =1800 кг/м³ при ширине шва 20 мм с учетом снижения теплозащитных качеств в зоне стыков в среднем на 8% по сравнению с полем панелей на основе обобщенных результатов расчетов температурных полей указанных стыков .
- 3. В таблице 3 в числителе приведены требуемые значения условного сопротивления теплопередаче по полю стеновых панелей  $R_{\mathfrak{o}}^{\mathfrak{pp}}$  при расчетном коэффициенте теплопередачи внутренних поверхностей панелей  $\alpha_{\mathfrak{o}} = 8.7$  Вт/(м².°С) при удельном заполнении помещений животными или птицей 80 кг и менее живого веса на 1 м² пола : в знаменателе при  $\alpha_{\mathfrak{o}} = 12$  Вт/(м².°С) при удельном заполнении помещений животными или птицей более 80 кг живого веса на 1 м² пола .
- 4. Расчетную зимнюю температуру наружного воздуха  $t_R^p$  для конкретных пунктов строительства следует принимать по основной таблице главы СНиП 2.01.01-82 °Строительная климатология и геофизика ° в зависимости от величины тепловой инерции D стеновых панелей (см. таблицы 1 и 2): при D  $_4$  4 среднюю температуру наиболее холодных суток обеспеченностью 0.92; при 4  $_4$  C  $_4$  7 среднюю температуру наиболее холодных суток обеспеченностью 0.92; при D  $_4$  C  $_4$  7 среднюю температуру холодной пятидневки обеспеченностью 0.92.
- 5. Требуемая толщина стеновых панелей подбирается таким образом , чтобы условное сопротивление теплопередаче R по полю панели , определенное по таблице 1 или 2 , было не менее величины требуемого усл зного сопротивления теплопередаче R по полю панели ;
  определенного по таблице 3 при расчетных параметрах внутреннего
  и наружного воздуха . t . t и соответствующем коэффициенте тепл отдачи внутренней поверхности панелей ( см. документ
  1.832.1 в.93.0-ПЗ пример подбора толщины стеновых панелей).

Толщины стеновых панелей для конкретных зданий и пунктов строительства следует уточнять с учетом экономически целесообразного сопротивления теплопередаче R, определяемого в соответствии с указаниями главы СНиП II-3-79\*\* Строительная теплотехника ".

6. Для промежуточных значений величин, указанных в таблице 3,

допускается использовать линейную интерполяцию .

- 7. При проектировании объектов с круглогодичным содержанием животных или птицы для строительства в районах со среднемесячной температурой за июль месяц 21 С и выше необходима проверка теплоустойчивости стеновых панелей в соответствии с требованиями раздела 3 главы СНиП II-3-79\*\* "Строительная теплотехника".
- 8. При проектировании объектов с применением двухслойных стеновых панелей и их привязке к конкретным районам строительства необходимо:
- а) определять экономически целесообразную толщину стеновых панелей , обеспечивающую наименьшие приведенные затраты согласно требованиям раздела 2 главы СНиП II-3-79 \*\* с учетом специфики эксплуатации систем обеспечения микроклимата сельскохозяйственных производственных зданий ; при этом должно быть обеспечено условие невыпадения конденсата в зонах с низшей температурой внутренних поверхностей , а принятая толщина стеновых панелей должна быть не менее требуемой в соответствии с пунктом 5 настоящих примечаний ;
- б) проверять необходимость устройства дополнительной пароизоляции расчетом сопротивления паропроницанию стеновых панелей в соответствии с требованиями раздела 6 главы СНиП II-3-79 с учетом специфики тепловлажностного режима сельскохозяйственных производственных зданий.

1	_	
ı	Z	
ı		
1		
ı	00	
ł	工	
ı	碧	
1		
ı	_=	
١	20	
ı	(O	
ı	m	
ı	ന	
ı	_	Į
1	дата Взам,	Ì
1	-	
1	m	
ŧ		ł
ŀ	ч	
۱		
	~	
1	_	
3	_	
ı	-11	
١	O	Ì
ł	$\sim$	
1	=	
1	7	i
ł	=	i
ı	$\underline{\mathbf{u}}$	
ı	_	ı
ı	. Подпись	Į
1		
ı	=	J
1		
ł	ПОДЛ.	
ł	=	į
ı		ł
1	-	
ı	-	
1		i
1	mi	ļ
1		

		Размерь	I . MM	f	Расход м	атериалов	3			Macc	а, т		
Эскиз	Марка			Цемент- но-пес- чанный	бетон	Тяжелый или легкий	Сталь	. КГ В ТОМ	при пло	тности л	егкого б	этона $\gamma_{\kappa}$	IL\W3
			Н	раствор м дрки (00) м <sup>3</sup>	В 3,5 м <sup>3</sup>	бетон В 15 м <sup>3</sup>	Всего	ын элоин эшнделже кипэдем	800	900	1000	1100	1200
	ПСД 60.6.20		580	0.07	0,45	0.17	18.7/1977	4.6/4,7	0,96	1.0	1,1	1,1	12
	ПСД 60.9.20	5980	880	0.11	0,68	0,26	17.8/18,5	5,8	1,5	1,5	1,6	1.7	1.7
	ПСД 60.12.20	7 5960	1180	0,14	0,92	0,35	19.7/20,4	6.6/7,2	2.0	2,1	2,2	2,2	2.3
	ПСД 60.18.20	1	1780	0,21	14	0,53	24.5/25,6		3,0	3,1	3,3	3,4	3,5
	ПСД 60.6.20-УП ПСД 60.6.20-УЛ	_	580	0,07	0,47	0,18	19,5	4,6	10	1.1	1,1	1,2	12
т п	ПСД 60.9.20-УП ПСД 60.9.20-УЛ	]	880	0.11	0,71	0,27	18,6	5,8	1,5	16	1.7	1,7	18
L 200	ПСД 60.12.20-УП ПСД 60.12.20-УЛ	6190	1180	0.15	0,95	0,37	20.2	6,6	2,1	2,2	2,3	2,3	2.4
•	ПСД 60.18.20-УП ПСД 60.18.20-УЛ	1	1780	0.22	1.4	0,55	25,9	7,6	3,0	3,2	3,3	3,5	3,6
	ПСД 30.6.20		580	0.04	0,23	0,09	9.5/10,2	4.6/4,7	0,51	0,53	0,55	0.58	0.60
	ПСД 30.9.20		880	0.05	0.34	0,13	10.2/10,8	5.0	0,73	0,76	0.79	0,83	0,86
	ПСД 30.12.20	2980	1180	0.07	0,46	0,18	11.9/12,7	_	0,99	1,0	1,1	1.1	1.2
	ПСД 30.18.20	1	1780	0,11	0,69	0,27	14.6/15,8		1,5	1,6	1,6	1.7	1,8

1. Масса панели дана при толщине изолирующего слоя из тяжелого бетона равной 50 мм, при отпускной влажности бетона на пористых заполнителях 15% и толщине фактурного слоя равной 20 мм из цементно-песчаного раствора МАРКИ 100.

2. В расходе стали на закладные изделия уточнены изделия, предназначенные для крепления панелей к каркасу здания и монтажные петли .

3. При промежуточных значениях объемной массы легкого бетона , масса панелей может определяться по интерполяции .

4. Показатель расхода стали , помещенный в скобках , принимать для панелей с теплоизоляционным слоем из бетона на пористых заполнителях плотностью 1100 ... 1200 кг/м $^3$ 

5. РАСХОД СТАЛИ, УКАЗАННЫЙ ПОД ДРОБЬЮ (В ЗНАМЕНАТЕЛЕ), ПРИНИМАТЬ ДЛЯ ПАНЕЛЕЙ С ПОПЕРЕЧНЫМИ РИКСАТОРЛМИ, В МАРКАХ КОТОРЫХ ИНДЕКС "МП" YCAO BHO ONYMEH.

Γ			1993r.
			-
Нач. отд.	Котов	Ufroug	
Нконтр	Котов Епансилькова	1389-	$\Box$
Зав.гр.	Гриднева	gus-	
Техн.	Божко	EF-	لــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ

1.832.1 - 18.93.0 - НИ 1 Стадия Лист Листов Номенклатура панелей толщиной 200 мм АП ГИПРОНИСЕЛЬХОЗ

10-55100 TI

Формат АЗ

			Размерь	I , MM		Расход м	атериалов	3			Масс	а, т		
	Эскиз	Марка			Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталі	ь . кг	DDM DD0	тности л	erkoro fi	γ <sub>ν</sub>	r/u3
			L	Н	но-пес- чанный раствор Марки (ОО) марки (ОО)	бетон В 3,5 м <sup>3</sup>	или легкий бетон В 15 м <sup>3</sup>	Всего	в том числе на закладные изделия	800	900	1000	1100	1200
		ПСД 30.6.20-УП ПСД 30.6.20-УЛ		580	0,04	0,24	0,09	9,9	4,6	0,52	0,54	0,56	0,59	0,61
		ПСД 30.9.20-УП		880	0,06	0,37	0.14	10,6	5.0	0,80	0,83	0,87	0,91	0,94
		ПСД 30.9.20-УЛ ПСД 30.12.20-УП	3190											
		ПСД 30.12.20-УЛ ПСД 30.18.20-УП		1180	0,08	0,49	0,19	12,5	5,0	11	1,1	12	1,2	13
		ПСД 30.18.20-УЛ		1780	0.11	0.74	0,28	15,5	5,8	16	1.7	1.7	1,8	1,9
		ПСД 15.6.20-УП ПСД 15.6.20-УЛ		580	0.02	0,13	0,05	7,5	4,6	0.28	0,29	0,30	0,32	0,33
		ПСД 15.9.20-УП	1690	880	0,03	0,19	0.07	8,2	5,0	0.40	0.42	0,44	0,46	0,48
		ПСД 15.9.20-УЛ ПСД 15.12.20-УП		1180	0.04	0,26	0,10	9,2	5.0	0,56	0,59	0,61	0,64	0,66
		ПСД 15.12.20-УЛ ПСД 15.,18.20-УП		1100				····						
	L 200	ПСД 15.18.20-УЛ		1780	0,06	0,39	0,15	10,5	5,0	0,84	0,88	0,92	0,96	0,99
		ПСД 12.12.20	1180	1180	0.03	0.18	<b>0.</b> 07	10,7	7,6	0,39	0.41	0,43	0.45	0.47
		ПСД 6.12.20	580		0,01	0,09	0,03	9,3	7.8	0,18	0,18	0,19	0,20	0.21
		ПСД 24.30.20	2380		0.14	0,92	0,36	18,8	6,6	2,0	2,1	2,2	2,3	2.4
		ПСД 21.30.20	2080		0.12	0.81	0,31	16,3	5,8	1.7	1,8	19	2,0	2.1
		ПСД 18.30.20	1780		0.11	0,69	0,27	17.0	8,2	1,5	1,6	1.6	1.7	1,8
		ПСД 15.30.20	1480	2980	0,09	0.57	0,22	16.7	8.2	1,2	1,3	1,3	1.4	1,5
		ПСД 12.30.20 ПСД 9.30.20	1180		0.07	0.46	0,18	15.1	8.2	1.0	1.0	1.1	1.1	1,2
			880		0,05	0,34	0,13	11.0	5,9	0.73	0.76	0.79	0,83	0,86
		ПСД 6.30.20 ПСД 18.24.20	580 1780		0,04	0,23 0,55	0,09 0,21	10,0 15,5	5,2 8,2	1,2	0,50 1,2	0,52 1,3	0,55 1,4	0,57 1,4
$\vdash$		ПСД 10.24.20	880	2380	0.09	0,35	0,21	10.4	6,2	0,60	0,62	0,65	0.67	0,70
		1 1104 0127120		<u> </u>	0,07	9,27	1 9,11	10,4	L		- 18.93		L	л <sub>ист</sub> 2

Ц00133-01 Формат АЗ

		Размеры	, MM	ļ i	Расход м	атериалов	1			Macc	а, т		
Эскиз	Марка			Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	, КГ	при пло	тности ле	егкого бе	этона γк	г/м3
	·	L	н	но-пес-	бетон В <b>3</b> ,5	или легкий бетон В 15	Baasa	в том числе на				,	
				раствор марки 100 м <sup>3</sup>		В 15 м <sup>3</sup>	Всего	закладные изделия	800	900	1000	1100	1200
	ПСД 60.13,5,20	5980	1350	0.12	0.76	0,29	21,2	5.8	<b>1.</b> 7	17	1.8	1,9	2,0
	ПСД 30.10.20	2980	1000	0,05	0,31	0.12	12.1	5,0	0,69	0,72	<b>0.7</b> 5	0.78	0,81
	ПСД 60.18.20-П		1800	0,13	0,82	0,31	23,6	6,6	18	1,9	1,9	2.0	2,1
	ПСД 60.18.20 Л	5980	1000	0,13	0,62	0,51	23,0	0,0	10	L9	1,9	2.0	41
	ПСД 60.21.20 П		2100	0.16	1.1	0.40	26,7	7.6	2,3	2.4	2,5	2.6	2.7
	ПСД 60.21.20 Л		2,00	0,10		0,10	20,7	/,0	2,0	4.7	2,0		2.7
	ПСД 60.21.20-УП	6190	2100	0.16	1.1	0.41	29.2	7.6	2.3	2,5	2.6	2.7	2,8
π π	ПСД 60.21.20-УЛ			5,	•.		20,2		.,,,				
	ПСД 30.15.20-П	2980		0.07	0,44	0.17	13,9	5,0	0.97	1.0	1.0	1.1	1,1
L	ПСД 30.15.20-Л	2900	1500	0,07	0,44	0,17	13,3	5,0	0,97	ĻŪ	ĻŪ	I. I	L.
L 200	ПСД 30.15.20-УП	3190	1500	0.07	0,46	0,18	15,2	5.8	1.0	1,0	1.1	1,1	1,2
	ПСД 30.15.20-УЛ	3190		0,07	0,40	0.10	13,2	5,0	į,U	1,0	4	L.	1,2
	ПСД 15.9.20-УП		200	0.00	044	0.00	0.0	F.0	0.00	0.04	0.00	00/	200
	ПСД 15.9.20-УЛ	1690	900	0,02	0,14	0,06	9,0	5,0	0,30	0,31	0,33	0,34	0,36
	ПСД 15.13,5.20-УП		1350	0.04	0,25	0.10	10,3	5,0	0,56	0,59	0,61	0,64	0,66
	ПСД 15.13,5.20-УЛ	<u>L</u>	1000	0,04	0,25	0,10	10,0		-,	-,,,,		<u> </u>	0.00

инв. И подл. Подпись и дата Взам, инв. N

1.832.1 - 18.93.0 - НИ1

Лист 3

		Размеры	, MM	F	<sup>5</sup> асход м	атериалов	)			Macc	а, т		
Эскиз	Марка			Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	. кг	при ппо	тности пе	агкого бе	$\gamma_{KI}$	F/1.3
		,	н	но-пес- чанный	бетон В 3,5	легкий		в том числе на				7 m	1 / M-3
		<b>L</b>		фаствор М <b>ИИИЧА</b> М М <sup>З</sup>		бетон В 15 м <sup>3</sup>	Всего	закладные изделия	800	900	1000	1100	1200
	ПСД 60.6.25		580	0,07	0,62	0,17	18.8/17,7	4.6/4.7	11	12	1,3	1,3	1.4
	ПСД 60.9.25	5980	880	0.11	0,95	0,26	17.9/18,7	5,8	1.7	1,8	1,9	2,0	2.1
	ПСД 60.12.25		1180	0,14	13	0,35	19.8/20,6	6,6/7,2	23	2,5	2,6	2.7	2,9
	ПСД 60.18.25		1780	0,21	1,9	0,53	247 (25,9) 25,9 (27,1)	7.6 (8,8)	3,5	3,7	3,8	4.0	4.2
	ПСД 60.6.25-УП		580	0.07	0,65	0.18	27,9 (27,1) 19,5		10	40	40	47	
	ПСД 60.6,25-УЛ		300	0.07	0,05	0,10	19,5	4,6	1.2	1,2	13	14	1.4
	ПСД 60.9.25-УП		880	0,11	0,99	0,27	18.6	5,8	1.8	19	2,0	2,1	
	ПСД 60.9.25-УЛ	6240		0,11	0,00	0,27	10,0	5,0	ĻO	ra	2,0	41	2.2
	ПСД 60.12.25-УП	02-70	1180	0.15	1,3	0.37	20,2	6,6	2.4	2,5	2.7	2,8	
L , 250	ПСД 60.12.25-УЛ	}	1.00	0.13	20	0,57	20,2	0,0	44	45	2.1	4,0	2,9
	ПСД 60.18.25-УП	]	41700	0.22	20	055	25.0						
	ПСД 60.18.25-УЛ		1780	0,22	2,0	0,55	27.2	8,8	3,6	3,8	4,0	4.2	4.4
	ПСД 30.6.25		580	0,04	0,31	0,09	9.6/10,3	4.6/4.7	5,8	6,1	0,64	0,68	0.71
	ПСД 30.9.25	2980	880	0,05	0.47	0,13	10.3/10.9		0,85	0,90	0,94	0,99	1.1
	ПСД 30.12.25	]	1180	0.07	0,63	0,18	12.8/13,6	5,8	1.2	1,2	1,3	1,3	1.4
	ПСД 30.18.25	<u> </u>	1780	0.11	<b>0,</b> 95	0,27	14.8/16,0	5,8	1.7	1,8	1,9	2.0	2,1

1. Масса панели дана при толщине изолирующего слоя из тяжелого бетона равной 50 мм, при отпускной влажности бетона на пористых заполнителях 15% и толщине фактурного слоя равной 20 мм из цементно-песчаного раствора МАРКИ 100.

2. В расходе стали на закладные изделия уточнены изделия . предназначенные

я крепления панелей к каркасу здания и монтажные петли .

3. При промежуточных значениях объемной массы легкого бетона, масса панелей может определяться по интерполяции .

			1993r.	1.832.1 - 18.93.0	– НИ	2	
Нач. отд.	Котов	UKON!		Номенклатура панелей	<b>Стадия</b> Р	Лист 1	Листов 3
Зав.гр.	Еланеникова Гриднева	Wing.			АП ГИ	пронис	сельхоз
Техн.	Божко	\$Z				01 17 10	JE, IDAOO

		Размеры	. MM	Ī	асход ма	атериалов	<u></u>			Масс	а, т		
				Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	. кг	при пло	тности ле	егкого бе	тона Ук	-/ <sub>M</sub> 3
Эскиз	Марка	L	н	но-пес- чанный раствор	бетон В 3,5	легкий бетон	Всего	в том числе на					
	_	_		MAPKH(00	МЗ	или легкий бетон В 15 м <sup>3</sup>	pcel 0	закладные изделия	800	900	1000	1100	1200
	ПСД 30.6.25-УП		580	0,04	0,34	0.09	10.0	16	0,61	0,65	0,68	0.71	0.75
	ПСД 30.6.25-УЛ		500	0.04	0,34	0.09	10,0	4,6	0,61	0,05	0,00	0,71	0.75
	ПСД 30.9.25-УП		000	0.00	0.54	041	40.5		0.00	0.00	40	- 4	
	ПСД 30.9.25-УЛ	3240	880	0.06	0,51	0.14	10,7	5,0	0,93	0,98	1,0	1.1	1.1
	ПСД 30.12.25-УП	0240	1180	0.00	0.69	0,19	13.5	5,8	13	12	17	15	15
	ПСД 30.12.25-УЛ		1100	0,08	0,09	0.19	13,3	5,0	ເວ	1,3	1,4	່າວ	lo l
	ПСД 30.18.25-УП		1780	0,12	10	0,29	16,6	6,6	1,9	2,0	2,1	2,2	2,3
	ПСД 30.18.25-УЛ		1700	0,12	10	0,29	10,0	0,0	2	2	41	2,2	۷,3
	ПСД 15.6.25-УП		580	0,02	0,18	0.05	7.6	4,6	0,33	0,35	0,36	0,38	0,40
	ПСД 15.6.25-УЛ		300	0,02	0,10	0,03	7.0	4,0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,40
	ПСД 15.9.25-УП		200	0.00	0.00	0.00	8,2		0,50	0,53	0,56	0,58	0.04
	ПСД 15.9.25-УЛ	1740	880	0,03	0,27	80,0	0,2	5,0	0,50	0,53	0,50	0,56	0,61
	ПСД 15.12.25-УП		4400		0.07	0.40	0.4		0.00	0.50	0.57		
	ПСД 15.12.25-УЛ		1180	0,04	0,37	0,10	9,4	5,0	0,66	0,70	0,74	0,77	0,81
	ПСД 15.18.25-УП		1700	0.06	0.56	0,16	10.77		1.0	11	11	12	1,2
Ì	ПСД 15.18.25-УЛ		1780	0,06	0,56	0,10	10.7	5,0	1,0	1.1	1.1	1,2	<b>1,</b> 2
	ПСД 12.12.25	1180	1180	0,03	0,25	0,07	10,8	7,6	0.46	0,49	0,51	0,54	0,56
	ПСД 6.12.25	580	1100	0,01	0,12	0.03	9,3	7,6	0,20	0,22	0,23	0,24	0,25
	ПСД 24.30.25	2380		0,14	1,3	0,36	17.8	6,6	2.4	2,5	2,6	2,7	2.9
	ПСД 21.30.25	2080		0.12	1.1	0,31	17.3	6,6	2,0	2,1	2,2	2.4	2,5
	ПСД 18.30.25	1780		0,11	0,96	0,27	17.2	8,2	18	1,9	2,0	2,1	2.1
7	ПСД 15.30.25	1480	2980	0,09	0,79	0,22	16,9	<b>8,</b> 2	1.4	1,5	1,6	1,7	18
	ПСД 12.30.25	1180	2900	0,07	0,63	0,18	15,2	8,2	1.2	1,2	1,3	1.4	1.4
	ПСД 9.30.25	880		0,05	0.47	0,13	12,6	7,4	0.85	0,90	0,94	0,99	1,1
	ПСД 6.30.25	580		0,04	0,31	0,09	11.0	6,1	0,57	0,60	0,64	0,67	0,70
	ПСД 18.24.25	1780	2380	0,09	0,76	0,21	15,7	8,2	1.4	1,5	1,5	1,6	1,7
	ПСД 9.24.25	880		0,04	0,38	0.11	10,5	6,2	0.70	0,74	0.77	0,81	0,85
									1.832.1	- 18.93	3.0 – HI	И 2	Лист 2

Ц00155-01 8.1 Формат АЗ

1		Размерь	, MM		Расход м	атериалов	3			Масс	а, т		
Эскиз	Марка			Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	. КГ	ממע ממט	тности пе	эгкого бе	тона Ук	г/м3
	·	١.	Н	но-пес- чанный	бетон В 3,5	или легкий		в том	11011	11100171 71	5111010 00	710110 710	
		L	••	раствор МАРКИ100 м <sup>3</sup>		бетон В 15 м <sup>3</sup>	Bcero	числе на закладные изделия	800	900	1000	1100	1200
- T	ПСД 60.13,5.25	5980	1350	0.12	1,1	0,29	22,0	6,6	1,9	2,0	2,1	2,3	2,4
	ПСД 30.10.25	2980	1000	0,05	0.43	0.12	12,1	5,0	0.80	0,84	0.89	0,93	0.97
	ПСД 60.18.25-П		1800	0.13	1,1	0.31	24.6	7,6	2.1	2,2	2,3	2,4	2,5
	ПСД 60.18.25-Л	5980	1800	0,15	<b>b</b> 1	0.51	24,0	7,0	۱ بـک	44	2,5	2,4	2.5
	ПСД 60.21.25-П		2100	0.16	15	0.40	27.9	8,8	2.7	2,9	3,0	3,2	3,3
	ПСД 60.21.25-Л			0,10	.,0	0,70	27,0	0,0	<b></b> /		0,0		0,0
<b>────────────────────────────────────</b>	ПСД 60.21.25-УП	6240	2100	0,16	15	0,41	29.1	8,8	2.7	2,9	3,0	3,2	3,3
	ПСД 60.21.25-УЛ												
	ПСД 30.15.25-П		4500	0.07		0.45			1.1	12	1,2	13	14
	ПСД 30.15.25-Л	2980	1500	0.07	0,60	0,17	14,7	5.8	le I	64	<b>4</b> 2	į,s	L44
L 250	ПСД 30.15.25-УП	3240	1500	0.07	0.64	0.18	15.4	5,8	1,2	1.2	13	14	1.4
	ПСД 30.15.25-УЛ	0240	1500	0,07	0,04	0,10	10,7	3,0	42.	102.	,,0	64	6-7
	ПСД 15.9.25-УП		900	0.02	0.21	0.06	9,2	5,0	0.39	0,41	0,43	0,45	0.47
	ПСД 15.9.25-УЛ	1740	900	0,02	0.21	0,00	3,4	5,0	0,39	0,41	0,43	0,45	0,47
	ПСД 15.13,5.25-УП	] " 10	1350	0.04	0.35	0.10	10,3	5,0	0,66	0,69	0,73	0,76	0,80
	ПСД 15.13,5.25-УЛ	<u> </u>		0,04	0,00	0,10	10,0	0,0	0,00	0,00	0,,,0	1	0,00

Инв. И подл. Подпись и дата|Взам, инв. N

1.832.1 - 18.93.0 - НИ 2

Формат АЗ

Лист

3

Z
멾
334
<u> </u>
пата
- 1
z
ПИСР
픠
리
-1
31
일
$\mathbf{z}$
œ.

		Размеры	, мм	ı	Расход м	атериалов	}			Macc	а,т		
Эскиз	Марка			Цемент- но-пес-	Легкий бетон	Тяжелый или легкий	Сталь		при пло	тности ле	эгкого б	этона γκ	r/м3
		L	Н	но-пес- чанный раствор мАРКи100 м <sup>3</sup>	B 3,5	легкий бетон В 15 м <sup>3</sup>	Bcero	в том числе на закладные изделия	800	1000	1200	1400	1600
	ПСД 60.6.30		580	0.07	0,80	0.17	19,6/20,5	5.2/7.7	13	1,5	1,6	1.8	2,0
	ПСД 60.9.30	5980	880	0,11	1,2	0,26	18.9/19,7	6,6	2,0	2,3	2,5	2.7	3,0
	ПСД 60.12.30	3300	1180	0.14	1,6	0,35	210/22	7.6	2.7	3,0	3,3	3,6	4,0
	ПСД 60.18.30		1780	0.21	2,5	0,53	26,2/27,4 (27,4)/(23,6)		4.0	4,5	5,0	5,5	6,0
	ПСД 60.6.30-УП ПСД 60.6.30-УЛ		580	0.07	0,84	0,18	20,4	5,2	1.4	1,5	17	1,9	2,0
	ПСД 60.9.30-УП ПСД 60.9.30-УЛ	6290	880	0.11	1,3	0,28	20.7	7.6	2,1	2,4	2,6	2,9	3,2
L 300	ПСД 60.12.30-УП ПСД 60.12.30-УЛ	0290	1180	0,15	1.7	0,37	22,7	8.8	2.8	3,1	3,5	3,8	4.1
	ПСД 60.18.30-УП ПСД 60.18.30-УЛ		1780	0,22	2,6	0,56	30,2	11.4	4,2	4,8	5,3	5.8	6,3
	ПСД 30.6.30		580	0.04	0.40	0,09	9.7/10,2	4.6/5,2	0,66	0,74	0,82	0.90	0,98
	ПСД 30.9.30	2980	880	0,05	0,60	0,13	11.2/11,8		0.97	1,1	1,2	13	1,5
	ПСД 30.12.30	] 4900	1180	0.07	0,81	0,18	13.0/15.5	5.8/6,2	1,3	1,5	17	1,8	2,0
	ПСД 30.18.30		1780	0.11	1.2	0,27	15.9/17,6	6.6/7,2	2.0	2.2	2,5	2.8	3,0

1. Масса панели дана при толщине изолирующего слоя из тяжелого бетона равной 50 мм. при отпускной влажности бетона на пористых заполнителях 15% и толщине фактурного слоя равной 20 мм из цементно-песчаного раствора МАРКИ 100.

2. В расходе стали на закладные изделия уточнены изделия, предназначенные для крепления панелей к каркасу здания и монтажные петли.

3. При промежуточных значениях объемной массы легкого бетона масса панелей может определяться по интерполяции .

4. Показатель расхода стали , помещенный в скобках , принимать для прямоугольных панелей с теплоизоляционным слоем из бетона на пористых заполнителях плотностью  $1400 \dots 1800 \text{ кг/м}^3$ , для фронтонных панелей с теплоизоляционным слоем из бетона на г. рис ых заполнителях плотностью  $1200 \dots 1400 \text{ кг/м}^3$ .

5. CM. N.5 RPHMEHAHHA HA LOKYM. - HH1 (A.1)

			1993г.	1.832.1 - 18.93.0	- HI	13	
Іач. отд.	Котов	ulour		Номенклатура панелей	Стадия Р	Лист 1	Листов 3
Нконтр Зав.гр.	Епакешникова Гриднева	Her.		толщиной 300 мм	АП ГИ	пронис	сельхоз
Техн.	Божко	TOT			l		

Γ			Размеры	. MM	l i	Расход ма	атериалов	3			Macc	a , T		
					Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	, КГ	DDM DDO	тности ле	ervoro fo	TOUR 2'K	r /u3
	Эскиз	Марка		Н	но-пес- чанный раствор	бетон	или легкий бетон		в том	TIPE TIME	THOC IN TH	at Mot O Ge	riona / N	1 > 141-
	Odivis	нарка	L	П	раствор МАРКИ 100 м <sup>3</sup>	В 3,5 <sub>м</sub> з	оетон В 15 м <sup>3</sup>	Bcero	числе на закладные изделия	800	1000	1200	1400	1600
		ПСД 30.6.30-УП		580	0.04	0.44	0,10	10.3	/6	0.73	0.02	0.01	10	41
		ПСД 30.6.30-УЛ		560	0,04	0,44	0,10	10,2	4,6	0,/3	0,82	0,91	10	1.1
1		ПСД 30.9.30-УП		880	0.06	0.67	0.15	11.0	E 0	1.1	12	1.4	15	1.7
		ПСД 30.9.30-УЛ	3290	000	0,06	0,67	0,15	11.8	5,8	L1	1.2	L4	r <sub>2</sub>	6/
1		ПСД 30.12.30-УП	3290	1180	0,08	0,89	0,19	13,7	5,8	1,5	1,6	1,8	2.0	2,2
		ПСД 30.12.30-УЛ		1100	0.08	0,09	0,19	15,7	5,0	្ន	ro.	ľ.O	2,0	2,2
		ПСД 30.18.30-УП		1780	0,12	1.4	0,29	17.8	76	2,2	2,5	2,8	3,1	3,4
1		ПСД 30.18.30-УЛ		1/60	0,12	Ļ <del>4</del>	0,29	17.0	7.6	202	2,5	4,0	3,1	3,4
		ПСД 15.6.30-УП		580	0.02	0,24	0.05	7.1	4,6	0,38	0,43	0,48	0,53	0,58
		ПСД 15.6.30-УЛ		500	0,02	0,24	0,03	7.1	4,0	0,50	0,40	0,40	0,50	0,50
-		ПСД 15.9.30-УП	]	880	0,03	0,36	0,08	8,4	5,0	0,59	0,66	0,73	0.80	0,88
1	<u></u>	ПСД 15.9.30-УЛ	1790	000	0,03	5	0,00	0,4	5,0	0,53	0,00	0,73	0,00	0,00
İ		ПСД 15.12.30-УП	] ""	1180	0,04	0,49	0,11	8,9	5,0	0,80	0,90	10	11	1.2
		ПСД 15.12.30-УЛ		1100	0.04	0,40	0,11	0,0	0,0	0,00	0,50			162
ŀ		ПСД 15.18.30-УП		1780	0,06	0,73	0.16	11,0	5,8	12	1,3	15	16	18
į	1 300	ПСД 15.18.30-УЛ		1700	0,00	0,75	0,10	120	5,0	42	1,0	45	į.O	10
		ПСД 12.12.30	1180	1180	0,03	0,32	0,07	10.9	8,0	0,53	0,59	0,65	0.72	0,78
		ПСД 6.12.30	580	1100	0,01	0,16	0,03	9,2	7.6	0,24	0,27	0,31	0,34	0,37
лам, инв. N		ПСД 24.30.30	2380		0,12	1,6	0,36	20,0	8,8	2.7	<b>3</b> ,0	3,3	3,7	4,0
嵳		ПСД 21.30.30	2080		0.14	14	0,31	18,5	7.6	2.3	2,6	2,9	3.1	3,4
透		ПСД 18.30.30	1780		0,11	1,2	0,27	21.0	11.8	2.0	2,3	2,5	2,8	3,0
le d		ПСД 15.30.30	1480	2980	0.09	1,0	0,22	18,7	9.8	1.7	1,9	2.1	23	2,5
121		ПСД 12.30.30	1180		0.07	0.81	0,18	15,3	8,2	13	1,5	1,7	1.8	2,0
1 93		ПСД 9.30.30	880		0,05	0,60	0,13	12.7	7.4	0,97	1.1	1,2	13	1,5
NE NE		ПСД 6.30.30	580		0,04	0.40	0,09	10,1	6,1	0,65	0,73	0,81	0,89	0.97
		ПСД 18.24.30	1780	2380	0,09	0,97	0,21	17.4	9,8	1,6	1,8	2,0	2,2	2,4
100 E		ПСД 9.24.30	880	2000	0,04	0,48	0,11	11.0	6,6	0,79	0,89	0.98	1,1	1,2
Ина. И подл. Подпись и дэтъ											- 18.93		<b>13</b>	Лист 2

Ц00133-01 г.

		Размеры	. мм	1	Расход м	атериалов	3			Масс	з. т		
Эскиз	Марка			Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	, КГ	при пло	тности ле	егкого бе	тона Ук	-/ <sub>M</sub> 3
	·	L	Н	но-пес- чанный	бетон В <b>3,</b> 5	или легкий бетон	Всего	В ТОМ ЧИСЛЕ НВ					,
		_	.,	раствор марки 100 м <sup>3</sup>		бетон В 15 м <sup>3</sup>	DCel-0	закладња изделия	800	1000	1200	1400	1600
	ПСД 60.13,5.30	5980	1350	0.12	1,3	0,29	22,4 (23,4)	6,6 (7,6)	2,2	2,4	2.7	3,0	3,2
L 300	ПСД 30.10.30	2980	1000	0.05	0,55	0.12	12,3	5,0	0.91	1,0	1,1	1,3	14
	ПСД 60.18.30-П		1800	0,13	1.4	0,31	25,1 (26,3)	76 (8.8)	2,3	2.6	2,9	3,2	3,5
	ПСД 60.18.30-Л	5980	1000	0,13	64	0,51	25,1 (20,5)	7.0 (0.0)		2,0		0,2	0,5
	ПСД 60.21.30-П		2100	0.16	1.9	0.40	28,5 (29,9)	8.8 (10.2)	3,1	3,5	3,9	4.2	4.6
	ПСД 60.21.30-Л ПСД 60.21.30-УП												
	ПСД 60.21.30-УЛ	6290	2100	0,16	1,9	0.41	29.8 (31.2)	8.8 (10,2)	3,1	3,5	3.9	4.3	4.6
	ПСД 30.15.30-П												
	ПСД 30.15.30-Л	2980	1500	0.07	0.77	0,17	15,1	5,8	1,3	1,4	1.6	18	1,9
	ПСД 30.15.30-УП	3290	1500	0,07	0,82	0.18	16,8	6,6	1,3	1,5	1.7	1.8	2.0
	ПСД 30.15.30-УЛ			5,57		5,10	10,0	0,0		•		40	
	ПСД 15.9.30-УП		900	0.02	0,28	0.06	9,4	5,0	0,46	0.51	0.57	0,63	0.68
	ПСД 15.9.30-УЛ	1790											
	ПСД 15.13,5.30-УП		1350	0.04	0,45	0,10	10,8	5,0	0,75	0,85	0.94	10	1.1
	ПСД 15.13,5.30-УЛ	l	l	L		l	<u> </u>	l	L	l			

Инв. N подл. Подпись и дата[Взам, инв. N

1.832.1 - 18.93.0 - НИ 3

Щ00133-01

Лист

		Размерь	I . MM		Расход м	атериалов	3		Масса , т					
Эскиз	Марка			Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	. КГ	при плотности легкого бетона $\gamma_{\text{кг/м3}}$					
		L	Н	но-пес- чанный раствор марки (Ф) м <sup>3</sup>	бетон В 3,5 м <sup>3</sup>	или легкий бетон В 15 м <sup>3</sup>	Всего	в том числе на закладные изделия	800	1000	1200	1400	1600	
	ПСД 60.6.40		580	0.07	1.1	0,17	205 (213) 22,2 (23,0)	5.8 (6.6)	16	1,9	2,1	2,3	2.6	
	ПСД 60.9.40	5980	880	0,11	1.7	0,26	25.0/27.1	8.0/8,4	2,5	2,8	3,2	3,5	3,9	
	ПСД 60.12,40	2900	1180	0.14	2,3	0,35	23.0 (24.4) 25.8 (27,4)		3,3	3,8	4,3	4,7	5,2	
	ПСД 60.18.40		1780	0,21	3,5	0,53	30,6 (33,2)	12.6 (15.2) 12.8 (15.8)	5,0	5,7	6,4	7.1	7.8	
_	ПСД 60.6.40-УП ПСД 60.6.40-УЛ	6390	580	0.07	1,2	0.18	22,5	6.6	1,7	2,0	2.2	2,5	2.7	
	ПСД 60.9.40-УП		880	0,11	19	0,28	27.5	9,4	2.7	3,1	3,4	3,8	/ 0	
	ПСД 60.9.40-УЛ						27,0	3,4		9,1	0,1	0,0	4.2	
L 400	ПСД 60.12.40-УП ПСД 60.12.40-УЛ		1180	0,15	2,5	0,38	25,5	10,8	3,6	4.1	4,6	5.1	5,6	
	ПСД 60.18.40-УП ПСД 60.18.40-УЛ		1780	0.23	3,8	0.57	35,0	15.2	5,4	<b>6,</b> 2	6,9	7.7	8,5	
	ПСД 30.6.40		580	0.04	0,57	0,09	5,0	5,0	0,83	0,94	1.1	1,2	1,3	
	ПСД 30.9.40	2980	880	0.05	0,87	0,13	5,8	5.8	1.2	14	1,6	1,8	1,9	
	ПСД 30.12.40	2300	1180	0,07	1,2	0.18	6,6	6,6	17	2,0	2,2	2.4	2.7	
	ПСД 30.13.40		1780	0.11	1,8	0,27	7.6	7.6	2,6	2,9	3,3	3,6	4.0	

1. Масса панели дана при толщине изолирующего слоя из тяжелого бетона равной 50 мм. при отпускной влажности бетона на пористых заполнителях 15% и толщине фактурного слоя равной 20 мм из цементно-песчаного раствора мАРКИ 100.

2. В расходе стали на закладные изделия уточнены изделия, предназначенные для крепления панелей к каркасу здания и монтажные петли .

3. При промежуточных значениях объемной массы легкого бетона масса панелей может определяться по интерполяции.

может определяться по интерполяции. 4. Показатель расхода стали , помещенный в скобках , принимать для прямоугольных панелей с теплоизоляционным слоем из бетона на пористых заполнителях плотностью 1400 ... 1800 кг/м $^3$ , для фронтонных панелей с теплоизоляционным слоем из бетона на пористых заполнителях плотностью 1200 ... 1400 кг/м $^3$ . 5. См. 11.5 Примечания на докум, — НИ1 (д.1)

	1993	1.832.1 - 18.93.	
Нач. отд. Котов Н.контр Епакошникова Зав.гр. Гриднева Техн. Божко		Номенклатура панелей толщиной 400 мм	Р Листов Р 3 АП ГИПРОНИСЕЛЬХОЗ

		Размері	ы. мм	1	Расход м	атериалов	)			Масс	а, т		
Эскиз	Марка		н	Цемент- но-пес- чанный	бетон	Тяжелый или легкий		в том	при пло	тности ле	егкого бе	тона $\gamma$ к	г/м3
		L	**	раствор МАРКИ (00 м <sup>3</sup>	В 3,5 м <sup>3</sup>	бетон В 15 м <sup>3</sup>	Всего	числе на закладные изделия	800	1000	1200	1400	1600
	ПСД 30.6.40-УП		580	0.04	0,65	0,10	5.8	5,8	0.93	1.1	1.2	13	15
	ПСД 30.6.40-УЛ												
	ПСД 30.9.40-УП		880	0.06	0,98	0.15	5,8	5.8	1.4	16	1.8	2.0	2.2
	ПСД 30.9.40-УЛ	3390		0,00		0,10		5,6					
	ПСД 30.12.40-УП	0000	1180	0.08	13	0,20	6,6	6,6	19	2,1	2.4	2,6	2.9
	ПСД 30.12.40-УЛ		1,00	0,00		0,20	0,0	0,0	L9	۲۰۰۱	2,4	2,0	2,3
	ПСД 30.18.40-УП	]	1780	0.12	2.0	0.30	8.8	8.8	2,8	3,2	3.6	4.0	4,4
	ПСД 30.18.40-УЛ		.,,,,	0,12		0,00		0,0		0,2	0,0	1,0	-,,,
	ПСД 15.6.40-УП ПСД 15.6.40-УЛ		580	0.02	0,36	0.06	5.0	5.0	0.50	0.57	0.64	0.72	0.79
				3,52									
	ПСД 15.9.40-УП		880	0.03	0,55	0.08	5,0	5,0	0,77	0,89	0,99	11	12
	ПСД 15.9.40-УЛ	1890	000	0,03	0,55	0,00	5,0	5,0	0,77	0,09	0,99	41	142
	ПСД 15.12.40-УП		1180	201	0.57	044				40		4	45
	ПСД 15.12.40-УЛ		1780	0,04	0,74	0,11	5.8	5,8	1.1	1,2	14	1,5	1.7
	ПСД 15.18.40-УП			0,07	1.1	0.17	6,8	6,8	16	1.8	2.0	2,3	2,5
	ПСД 15.18.40-УЛ		1700	0,07	L,		0,0		1,0				
*	ПСД 12.12.40	1180	1180	0,03	0,46	0.07	8,0	0,8	0,66	0,75	0,84	0,94	10
	ПСД 6.12.40	580	1100	0,01	0,23	0,03	7,6	7.6	0,35	0,39	0,44	0,48	0,53
	ПСД 24.30.40	2380		0,14	2,3	0,36	10,0	10,0	3,3	3,8	4,3	4.7	5,2
	ПСД 21.30.40	2080		0,12	2.1	0,31	8,8	8,8	2,9	3,3	3,8	4,2	4,6
	ПСД 18.30.40	1780		0,11	18	0,27	11.8	11.8	2,5	2,9	3,2	3,6	3,9
	ПСД 15.30.40	1480	2980	0,09	1,5	0,22	11.8	11.8	2,1	2,4	2.7	3,0	3,3
	ПСД 12.30.40	1180	2300	0,07	12	0,18	9,8	9,8	1.7	1,9	2,1	2.4	2,6
	ПСД 9.30.40	880	1	0,05	0,87	0,13	8,2	8,2	1.2	1,4	1,6	1.8	19
	ПСД 6.30.40	580		0.04	0.57	0,09	6,6	6,6	0,84	0,95	1.1	1.2	1,3
	ПСД 18.24.40	1780	2380	0,09	1,4	0,21	11.8	11.8	2,0	2,3	2.6	2,8	3,1
	ПСД 9.24,40	880		0,04	0,69	0,11	8,2	8,2	1,0	1,1	1,3	14	1,6
									1.832.1	- 18.93	3.0 - H	И4	Лист 2

Инв. И подл. Подпись и дата Взам. инв. И

1700132-01 53

		Размеры	, MM		Расход м	атериалов	3		Масса , т					
Эскиз	Марка		Н	но-пес-	Легкий	Тяжелый	Сталь	, кг	при плотности легкого бетона $\gamma$ кг/м³					
	·				бетон В 3,5	пеский		в том						
			11	раствор МАРКИ (00 м <sup>3</sup>		бетон В 15 м <sup>3</sup>	Всего	числе на закладње изделия	800	1000	1200	1400	1600	
	ПСД 60.13,5.40	5980	1350	0,12	192	0,29	34,2 (35,6)	8,4 (9,8)	2,8	3,2	3,5	3,9	4,3	
1 400	ПСД 30.10.40	2980	1000	0.05	0,79	0,12	5,8	5,8	11	13	<b>1</b> ,5	1,6	18	
	ПСД 30.18.40-П		1800	0,13	2,1	0,31	40,2 (42,0)	11,4 (13,2))	3,0	3,4	3.9	4.3	4.7	
	ПСД 30.18.40-Л	5980	1000	0,13	۲,۱	0,31	40,2 (42,0)	11,4 (13,2)	3,0	3,4	3,9	4,3		
	ПСД 30.21.40-П		2100	0,16	2.7	0,40	45.4 (48.4)	13,2 (16,2)	3,9	4,4	5,0	5,5	6,0	
	ПСД 30.21.40-Л		2100	0,16	2.1	0,40	40,4 (40,4)	10,2 (10,2)	3,9	4,4	5,0	5,5	0,0	
	ПСД 60.21.40-УП	6390	2100	0,17	2.7	0.42	48.0 (510)	13,2 (16,2)	3.9	4,5	5,0	5,6	6,1	
	ПСД 60.21.40-УЛ			-,					0,0	,,,	0,0	0,0	0,1	
	ПСД 30.15.40-П	2980	1500	0,07	1.1	0,17	6.6 (7.6)	6,6 (7,6)	1.6	1,8	2.0	2,3	2,5	
L coll	ПСД 30.15.40-Л	2900	1500	0,07	61	0,17	0,0 (7,07	0,0 (7,0)	10	1,0	2.0	2,0	2,5	
L 400	ПСД 30.15.40-УП	3390	1500	0.07	12	0.18	c c /7/6\	ce (76)	1.7	1.9	2,2	2.4	2.7	
	ПСД 30.15.40-УЛ	3390	1500	0,07	62	0,10	6,6 (7,6)	6,6 (7,6)	L/	1,9	2,2	4,4		
	ПСД 15.9.40-УП		900	0.02	0.74	0.06	F.0	FO	050	0.60	0.76	0.07	0.00	
	ПСД 15.9.40-УЛ	1890	900	0,03	0.41	0,06	5,0	5,0	0,59	0,68	0,76	0,84	0,92	
	ПСД 15.13,5.40-УП	1090	1350	0,04	0,69	0,10	5,0 (5,8)	5,0 (5,8)	0.97	1.1	13	14	1,5	
	ПСД 15.13,5.40-УЛ	<u> </u>				-,			-,-,			l		

Инв. N подл. Подпись и дата Взам. инв. N

1.832.1 - 18.93.0 - НИ 4

Лист 3

		Размеры	. MM		Расход м	атериалов	3		Масса , т					
Эскиз	Марка			Цемент- но-пес- чанный	бетон	Тяжелый или легкий	Сталь	B TOM	при плотности легкого бетона $\gamma_{ ext{K}\Gamma/ ext{M}^3}$					
		L	Н	раствор МАРКИ (Ф м <sup>3</sup>	В 3,5 м <sup>3</sup>	бетон В 15 м <sup>3</sup>	Bcero	числе на закладные изделия	ลกก	1000	1200	1400	1600	
	ПСД 60.6.50		580	0,07	15	0,17	217 (22.7)	6,6 (7,6)	2,0	2,3	2,6	2,9	3.2	
	ПСД 60.9.50	5980	880	0,11	2,3	0,26	235 (249) 257 (27,1)	80 (9.4)	3,0	3,5	4,0	4.4	4,9	
	ПСД 60.12.50		1180	0.14	3,0	0,35	27.3 (29.1)	10.8 (12.6) 12.6 (14.6)	4,0	4,6	5,2	5,8	6,4	
	ПСД 60.18.50		1780	0,21	4,6	0,53	33.7/ <sub>37.0</sub>	15.2/15.8	6,1	7,0	7,9	8.8	9.7	
	ПСД 60.6.50-УП ПСД 60.6.50-УЛ	6490	580	0.08	1,6	0.19	24.2	7,6	2.1	2,5	2,8	3,1	3.4	
	ПСД 60.9.50-УП ПСД 60.9.50-УЛ		880	0,11	2,5	0,29	27,9	10.8	3,3	3,8	4.3	4.8	5.3	
L 500	ПСД 60.12.50-УП ПСД <b>60.</b> 12.50-УЛ		1180	0,15	3,3	0,38	30,5	12,6	4,4	5.0	5 <b>,</b> 7	6,3	7.0	
	ПСД 60.18.50-УП ПСД 60.18.50-УЛ		1780	0,23	5,0	0,58	36,1	15,2	6,6	7,6	8.6	9,6	10.6	
	ПСД 30.6.50		580	0.04	0.74	0,09	5.8	5,8	0,98	1,1	13	14	1,6	
	ПСД 30.9.50	2980	880	0,05	1,1	0,13	6,6	6,6	1,5	1,7	19	2.2	2.4	
	ПСД 30.12.50	2900	1180	0.07	1,5	0.18	7.6	7,6	2,0	2,3	2,6	2,9	3.2	
	ПСД 30.18.50		1780	0,11	2,3	0,27	8.8	8.8	3,0	3,5	4,0	4.4	4,9	

- 1. Масса панели дана при толщине изолирующего слоя из тяжелого бетона равной 50 мм, при отпускной влажности бетона на пористых заполнителях 15% и толщине фактурного слоя равной 20 мм из цементно-песчаного раствора МАРКИ 100.
- 2. В расходе стали на закладные изделия уточнены изделия, предназначенные для крепления панелей к каркасу здания и монтажные петли.
- 3. При промежуточных значениях объемной массы легкого бетона масса панелей может определяться по интерполяции .
- 4. Показатель расхода стали , помещенный в скобках , принимать для прямоугольных панелей с теплоизоляционным слоем из бетона на пористых заполнителях плотностью 1400 ... 1800 кг/м $^3$  для фронтонных панелей с теплоизоляционным слоем из бетона на пористых заполнителях плотностью 1200 ... 1400 кг/м $^3$ .
  - 5. CM. n. 5 NPHMEHAHHA HA AOKYM. HH1 (A.1)

			1993г.	1.832.1 - 18.93.0	- НИ	5	
іач. отд.	Котов	What		Номенклатура панелей	Стадия Р	Лист <b>1</b>	Листов 3
зав.гр.	Епанешникова Гриднева	Heur -		× F00	АП ГИ	ПРОНИ	сельхоз
Гехн.	Божко	E-		11 60 11 70	<u></u>		

1,00133-01 29

			Размеры	, MM	F	Расход ма	атериалов	)			Macc	а, т		
	Эскиз	Марка	•	Н	Цемент- но-пес- чанный раствор	Легкий бетон В 3,5	Тяжелый или легкий бетон		в том	при пло	тности ле	егкого бе	тона $\gamma$ кі	-/ <sub>M</sub> 3
	Curio	Tiopho	L	11	раствор МАРКИ100 м <sup>3</sup>	м3	бетон В 15 м <sup>3</sup>	Всего	числе на закладные изделия	800	1000	1200	1400	1600
		ПСД 30.6.50-УП		580	0,04	0,87	0,10	5.8	5,8	1.1	1,3	15	1.7	18
		ПСД 60.6.50-УЛ			0,0 1		0,10		0,0	•			<b></b>	J.
		ПСД 30.9.50-УП		880	0,06	1,32	0,15	6,6	6,6	1.7	2.0	2,3	2,5	2.8
		ПСД 30.9.50-УЛ	3490		0,00	102	0,15		0,0	4,	20	2,0	2,0	2.0
		ПСД 30.12.50-УП	į	1180	0.08	1.8	0,21	<i>7</i> .6	7,6	2,4	2.7	3,1	3,4	3,8
		ПСД 30.12.50-УЛ			0,00		5,2.1			<b></b>	<b></b>			<b></b>
		ПСД 30.18.50-УП		1780	0,12	2,7	0,31	10,0	10,0	3,5	4,1	4,6	5,1	5,7
		ПСД 30.18.50-УЛ		580										
		ПСД 15.6.50-УП			0.02	0,50	0,06	5,0	5,0	0,66	0,76	0,86	0,96	1.1
		ПСД 15.6.50-УЛ												
		ПСД 15.9.50-УП		880	0.04	0.75	0,09	5,8	5,8	1.0	1.2	1,3	1,5	1,6
		ПСД 15.9.50-УЛ	1990				5,55		0,0					
		ПСД 15.12.50-УП		1180	0,05	1,0	0.12	5,8	5.8	14	16	1.8	2.0	2,2
	L , 500	ПСД 15.12.50-УЛ												
		ПСД 15.18.50-УП		1780	0.07	1,5	0.18	7.6	7.6	2,0	2.3	2,6	2,9	3,2
		ПСД 15.18.50-УЛ												
		ПСД 12.12.50	1180	1180	0.03	0,60	0.07	8.4	8,4	0,79	0,91	1,0	12	1,3
		ПСД 6.12.50	580		0,01	0,29	0,03	7,6	7,6	0,37	0,43	0,49	0,55	0,61
		ПСД 24.30.50	2380		0.14	3,1	0,36	11.4	11,4	4.0	4,6	5,3	5,9	6,5
		ПСД 21.30.50	2080		0,12	2.7	0,31	10.0	10,0	3,5	4,1	4,6	5,2	5,7
		ПСД 18.30.50	1780		0,11	2,3	0,27	14.2	14,2	3,0	3,5	4.0	4,4	4,9
		ПСД 15.30.50	1480	2980	0,09	19	0,22	11,8	11.8	2,5	2,9	3,3	3,6	4.0
		ПСД 12.30.50	1180		0,07	1,5	0,18	11.8	11.8	2,0	2,3	2,6	2,9	3,2
		ПСД 9.30.50	880		0.05	1,1	0,13	9,8	9,8	15	1.7	1,9	2.2	2.4
t l		ПСД 6.30.50	580		0,04	0.74	0,09	8,2	8,2	1,0	1,2	1,3	1,5	1,6
_		ПСД 18.24.50	1780	2 <b>38</b> 0	0,09	1,8	0,21	11.8	11.8	2,4	2.7	3,1	3,5	3,8
		ПСД 9.24.50	880		0,04	0,9	0,11	8,2	8.2	1.2	1.4	16	1.7	1,9
										1.832.1	- 18.93	3.0 – H	И5	Лист 2

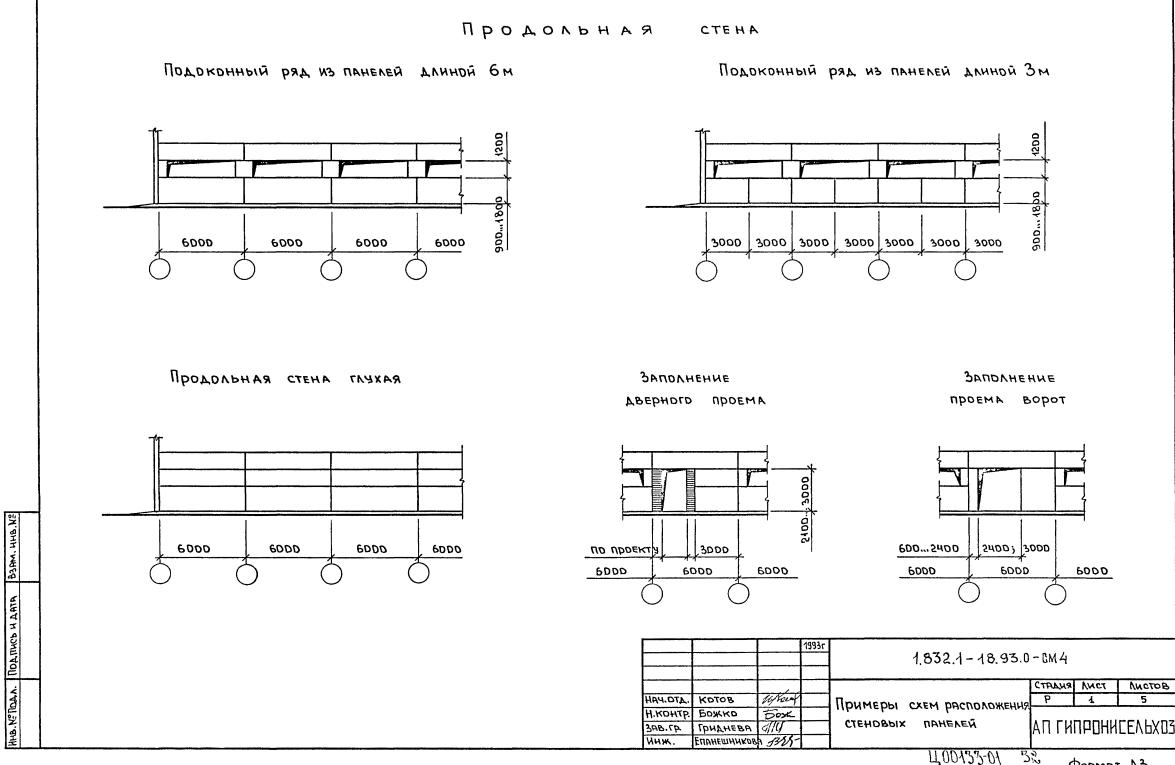
Ц00135-01 30

Лист 3

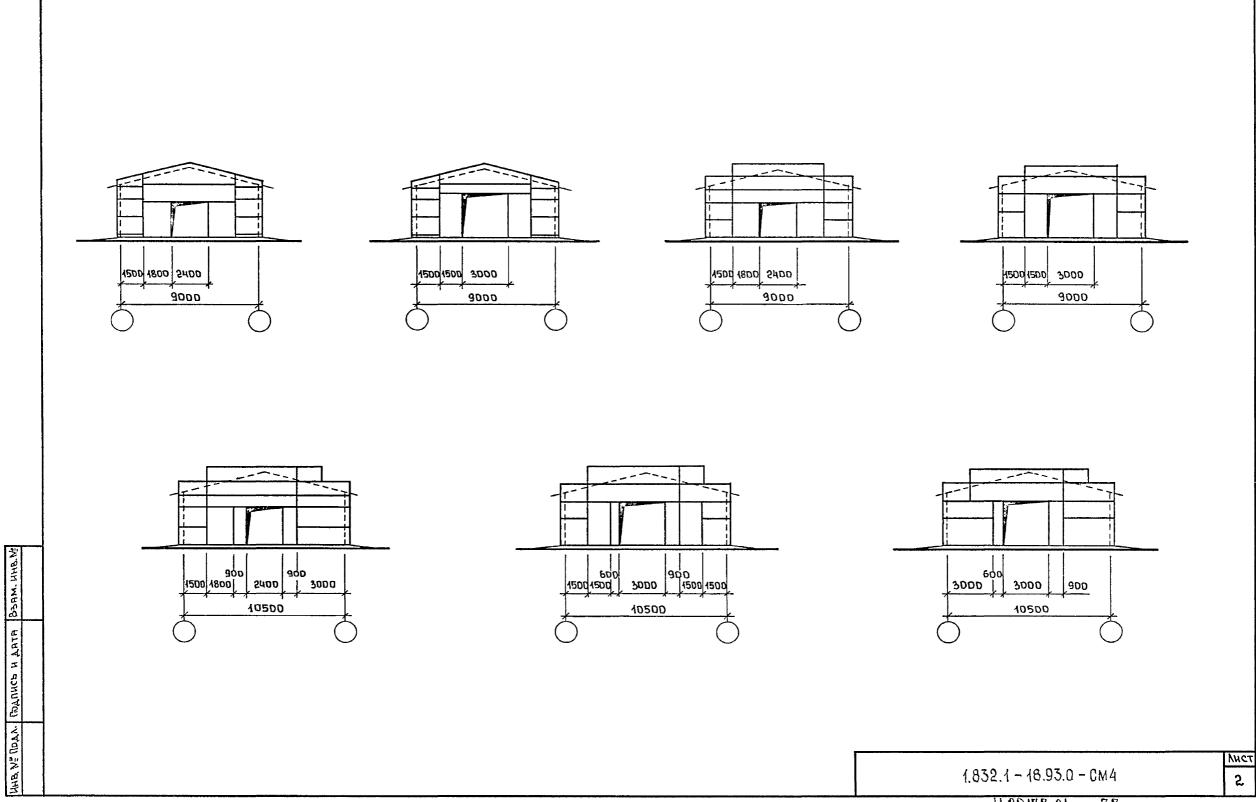
		Размерь	I , MM	F	Расход м	атериалог	3		Масса , т						
Эскиз	Марка		н	Цемент-	Легкий	Тяжелый	Сталь	. КГ	при плотности легкого бетона Укг						
	·	l .		но-пес-	бетон В 3,5	легкий		в том							
			П			бетон В 15 м <sup>3</sup>	Bcero	числе на закладные изделия	800	1000	1200	1400	1600		
	ПСД 60.13,5.50	5980	1350	0,12	2.5	0,29	35,6 (37,2)	9.8 (11.4)	3,3	3,8	4 <b>.</b> 3	4,8	5,3		
L 500	ПСД 30.10.50	2980	1000	0,05	1,0	0,12	5,8	5,8	1,3	15	1.7	19	2,1		
	ПСД 60.18.50-П		1800	042	2.7	0,31	42,0 (45,0)	122 (162)	3,6	4.1	4.7	5,2	5,8		
	ПСД 60.18.50-Л	5980	1000	0,13	4/	0,31	42,0 (45,0)	13,2 (16,2)	3,0	4.1	4,/	5,2			
	ПСД 60.21.50-П		2100	0,16	3,5	0.40	48.4	16,2	4.6	5,3	6,0	6,7	7.4		
	ПСД 60.21.50-Л		2100	0,10	3,5	0,40	40,4	10,2	4.0	0,0	0,0	9,,	,,,		
	ПСД 60.21.50-УП	6490	2100	0,17	3,6	0.42	48,3	16.2	4.8	5,5	6,2	7.0	7.7		
1 =	ПСД 60.21.50-УЛ	1 0,00		9,	0,0	0,42	70,0	10,2	***		, J	1,0			
	ПСД 30.15.50-П	2980	1500	0,07	1.4	0,17	66 (76)	6.6 (7.6)	1.9	2,2	2.4	2.7	3,0		
I	ПСД 30.15.50-Л	2900	1500	0,07	L <del>*1</del>	0,17	0,0 (7,0)	0,0 (7,07	ı,9	<b>L.</b> L.	4.4	4,1	3,0		
L 500	ПСД 30.15.50-УП												3,4		
	ПСД 30.15.50-УЛ	3490	1500	0,07	1,6	0,18	7,6	7,6	2,1	2.4	2,8	3,1			
	ПСД 15.9.50-УП		900	0,03	0,55	0,06	50 (58)	5.0 (5.8)	0,73	0,84	0.95	1.1	12		
	ПСД 15.9.50-УЛ	1990	300	0,03	0,55	0,00	3.0 (3.0)	3,0 (3,0)	0,. 0		-,	l, 1	b4.		
	ПСД 15.13,5.50-УП	1,990	1350	0,04	0.94	0.11	58 (66)	5,8 (6,6)	1,2	1.4	16	18	2,0		
	ПСД 15.13,5.50-УЛ			0,04	0,04		0,0 (0,0)	3,0 (0,0)	44-	W-7					

инв. И подл. Подпись и дата Взам, инв. N

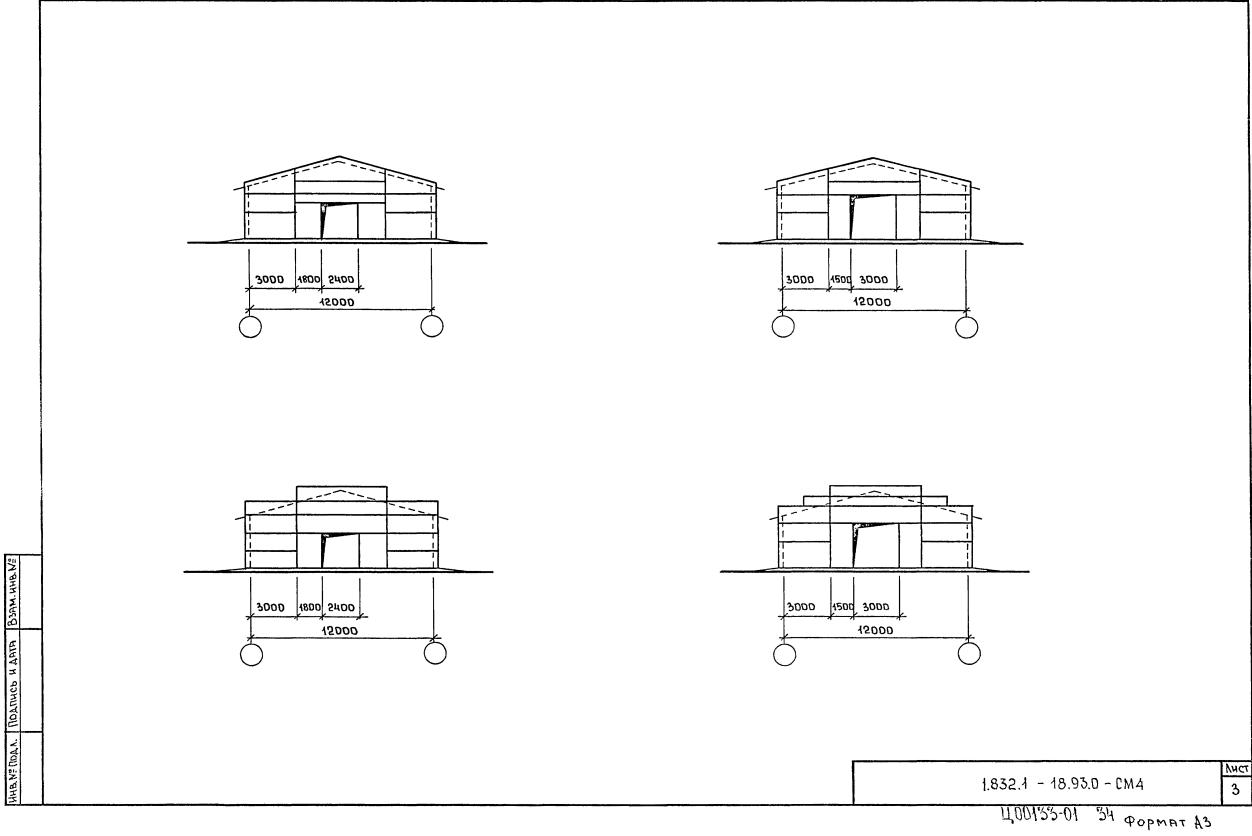
1.832.1 - 18.93.0 - НИ5



POPMAT A3



1,00133-01 33 POPMAT A3



პპ

