ТИПОВЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ

СЕРИЯ 1.030.1-1/88

СТЕНЫ НАРУЖНЫЕ ИЗ ОДНОСОЛОНЫХ ПАНЕЛЕЙ ДЛЯ КАРКАСНЫХ ОБЩЕСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ, ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ И ВСПОМОГАТЕЛЬНЫХ ЗДАНИЙ ПРОМЫШЛЕННЫХ ПРЕДПРИЯТИЙ

BUNYCK 0-1

МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ СТЕН МНОГОЭТАЖНЫХ ЗДАНИЙ С ВЫСОТАМИ ЭТАЖЕЙ З,З; З,Б И 4,2 М

PASPAGOTARM

HIHMAN TES IN TK

DYPEKTOP INI-TA
HAMACHYK OTDEAA
CAKOHOTPYKTOP OTDEAA
CANHXEHEP OPDEKTA



ALGERATERS LOCALSCEY COCK

PRINCIPA MINO IF PUBLISHED

| YothFla (C phydain) | Vones Andreway | a. Serie 200 | |
|--|--|---------------------------------|--|
| 1.030.1-1/88. 0-1-113 | Nogothy, during safely is | | |
| -M | Схемы расположения узлов кусплония | 7 | |
| | самонесущих слен | | |
| -K2 | Схемы расположения узлов креплоныя | 9 | |
| | навэсных стон | | |
| -кз | Схемы расположения узлов крепления | II | |
| | подхарнизных и карчизных панелей | | |
| -K4 | Решение нулевого щикла в зданиях с | IS | |
| | полами по грунту | | |
| -K5 | Решение нулевого пикла в зданиях с | 13 | |
| | подвалами | | |
| - K6 | Пример крепления верха стеновых панелей | | |
| | в уровне стыка колонн сечением 400х400мм | | |
| | Изделия с дополнительными закладными | | |
| | деталями. | | |
| -K7 | Пример ъреплиния верха стеновых панелей | 16 | |
| | в уровне стыка колони сечением 300 300гм | | |
| | Изделия с дополнительными заклады | | |
| | деталями. | | |
| | | | |
| HAYLOTEL BOALLY ALL HKOHTP. A EDHTLECA | I.030.I-I/88. 0-I | | |
| TACHEL KOSHI JAMAN JAMA PASPAR ANKHHA JAMA | Содерхание Содерхание Содерхание Содерхание СТАТИЯ FOR I | 4 2 2 2 2 3 3 | |

HER CAPHE : MODELLE THE RECORD DESIGNATION OF THE PROPERTY OF

самочесь и и невеся и сточ многозации гарьсских общестрении знаний и веномогательных здиви прегиммениих предприятьй с гисотаци этаьой 3,3; 3,6 и 4,2 м.

I.2. Общие указания по примененто пакелей и состяв серын приведени в випуске 0-0 часть I.

2. Конотрукция панельных стон.

- 2.1. Номенилатура стеновых панелей, материали, из которых они изготовлены, и их расчетые характеристики приведени в вып.О-О, ч.І.
- 2.2. Панели наружных стен запроектировани для каркасных зданий с шагом колонн 3,0; 6,0; 7,2 п 9,0 м с высотами этажей 3,3;3,6 и 4,2 м.
- 2.3. Панели нулевого пикла позволяют решать здания с полами по грунту, техническим подпольем висотой 2.0 м и подвалом висотой 3.0 м 3.2 м.
- 2.4. Выбор варианта стен (самонесущего или навесного) осуществляется конкретно для каждого проекта с учетом этажности здания, решения фасалов и т.л.

Предпочтение следует отдавать варианту с самонесущими стенами, как наиболее экономичному.

2.5. Самонесущие панели наружных стен устанавливаются на простеночние панели или на рядовне и крепятся поверху к каркасу здания монтажными соединительными алементами, для чего в панелых продусмотроны закладные петали.

Простеночные пансли, устанавливаемые у колони каркаса, крепятся аналот чно. Все простеночите панели по низу и по верху крепятся к рядовым панелям.

Передача нагрузки от вышележащих стен предустатривается только через простеночные панели, расположение у колони каркаса, минул простенки, устанавливаемие в пролете между колоннами.

2.6. Предельная с. чость зданий с самонесущим стенами опра эляется несущей способностто простеночных панслей, меходы из услевыя

P≤[N] rc, rme

| A | | | | | | - G[11] 101 140 | | | | |
|------------|----|---------|-----------------------|--------|-----|-----------------|----|--------------|-----------|-----|
| Z.Euri Cal | 7 | начота | FO 15 | 1-2 | | 7 000 7 7/00 | | ~~~ | | |
| - | 1 | KAL US | YEOHUSEY TOTA OF I | | | I.030.I-I/89. | • | | Tro. | |
| Γ. | | гип | القفا | 7715 | | | ì | Strake words | 15.07 CTC | |
| DCDA | | LVC231 | LA LA | THAT | | | 1 | P | 1 1 | |
| 2 | : | 140.4 | KO 1 | CPS. | | Пояснительная | - | | THETT | |
| 15 | :1 | Lacyrb. | Кочин | 113/12 | 1-1 | записка | lu | -41 | OF THE | - |
| 1- | 1 | PACIAS. | VEONT: LY | تهدن | 1 | (| 14 | | TYPE COOK | - 1 |

[N]

- несущая способность простеночных панелей, устанавливаемых в уровне 100 этажа, и определяемая по такине 2.
- Р (тс) суммарная вертикальная нагрузка от всех выполежених конструкцый стен, приходящихся на простенок первою этама.

При этом необходима проверка прочности по смятию опорных участков напелей марок ПСЦ и БЦ, опиракцихся на конструкции фундоментов.

- 2.7. Навесные панели устанавливаются на опорные столики марок РК-5с...РК-8с, на которые передается вертикальная нагрузка; горизситальная нагрузка воспринимается упорами на столиках и монтажными соединительными элементами поверху панелей. Простеночные панели, устанавливаемие мне мак у колонн каркаса, так и в промежутке между колоннами, крепятся только к рядовым панелям.
- 2.8. Во внутренних углах здания навесные панели опирается на опорние металлические столики марок РК-9с...РК-I3c, устанавливаемые на рители.
- 2.9. Предельная вертикальная нагрузка $P^{\text{Pagg.}}$ в т, которую может передать панель на опоряна столки, не должна превышать (из условия прочности панели по смятию) величини, указанной в табл. I.

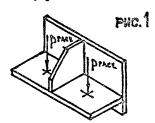


Таблица І

| | | М арк а оп орн | ого столика | |
|----------------|--------------|------------------------------|---------------|---------------|
| Материал | PK-5c (PK-9c | e) PK-6c(PK-IOc) | PK-7c(PK-IIc) | PK-8c(PK-12c) |
| панели | | Толщина пан | ели в мм | |
| | 250 | 300 | 350 | 400 |
| Легкий бетон | 4,5 | 5,0 | 5,5 | 6,0 |
| Ячеистий бетон | 3,0 | 3,5 | - | 4774 |

В случае превишения этой нагрузки на столики марок РК-5с... РК-8с (при глухих участках стен), требуется установка дополнительных опорных столиков в пределах висоти этажа или пекы решаются только в самонесацием варианте.

В случае провишения нагрузки на столики марок ГК-9с... РК-I2с внутренний угом следует решать в 3-х метровом модуле.

- 2.10. Низ панелей, устанавлитесных в уровне перекрития (покрыт.я), располагается на 600 мм виде уровли пола при ригелях висотой 450 мм и на 900 мм при ригелях висотой 600 мм, при этом следует иметь в виду, что установка в уровне перекрития пачелей висотой 585 и 885 мм не предусмотрена. Применение этих панелей предусматривается только в случае опирания их на покольные или пояс панели.
- 2.II. Парапет репается с примененней высотой 1485 и 1785 им соответственно в зданиях с высотой ригеля 450 и 600 мм.

Здания с карнизами рагантся с применением только легкобетонных панелей. Подкариязные панели имеют висоту 585 и 885 м для зданий с висотой ригеля соответственно 450 и 600 м. На пролет 6м. устанавляваются подкариязние панели арок ПСК..., на пролет 3м — марок ПС...

- 2.12. Жемпоновочные схемы стеновых панелей на фасадах зданий препусматривают габарити деревянных околных переплетов в соответствии с
 ПОСТ 11214-86 "Окна и балконные двери деревянные с двойным остеклением
 пля жилых и общественных зданий", ПОСТ 16289-86 "Окна и балконные двери
 деревянные с тройным остеклением пля жилых и общественных зданий" и
 ПОСТ 24699-81 "Окна и балконные двери деревянные со стеклопакетами и
 стеклами пля жилых и общественных зданий".
 - 2.13. Леревяние оконные переплеты крепятся к панелям гвоздым.
- 2.14. Панели нулевого цикла устанавливаются на обрези фундаментов колони. В пролете может устанавливаться 2 или несколько цокольных панелей при условии опирания их на дополнительные промежуточные фундаменты.
- 2.15. При решении стен подвалов с применением промежуточных фундаментов следует проверить разницу осадок между соседными фундаментами в соответствии с СНиП 2.02.01-83 "Основания зданий и сооружений"
- 2.16. Горизонтальное давление грунта на стены технического подполья и подвала передается через них на диск перекрытия и подготовку пола подвала или на упорные плитн. Передача горизонтальной нагрузки от грунта на колонни каркаса не допускается.

Для организации опори в уровне пола первого этака следует особо обратить внимание на надежное сопряжение перекрития над подвалом и нанелям стен подвала. Столь же важно надежное опирание канелей ЕСЦ в уровне пола подвала.

Рекомендации по конструктивному решению стен подвалов прыведени в серии I.020-I/87 вып.0-I 7Указания по применению изделий для зданий с перекритиями из многопустотных плит и плит типа "ТТ" КПВ разд.IO. и в серии I.020, I-7 вып. 0-I "Указания по применению изделий" КПВ п.IO.I

I.030.I-I/88. 0-I-IB

4-18. MODA NODAMOS M DATA

З.П. Для связи голегой с консорт — ви пар иса в лик и голо отремя во от тиз долаги. В селености стенол предустатривается ком инто изнеми по верхной грони печелой для креплет и их к кололизм, для импесных слен и вдустатривается устачония вомисл. а паделий по верхной грони ганеми (для преплетия ее к кото ме) к по имплей грони (для восприятья смятия при смирония иннема на стоиной.).

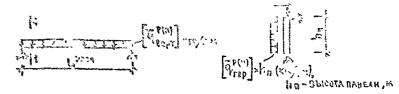
Для остринения простедения нанелей с радольные в первых предусмотраны закиздине дотаки, расположение в извах по вертикальные бековым гранам. На верхных граних простеднов расположени закиздине детаки для крепление их и коложнам нарилса.

В панелях дейной 9.0 и на внутренней грани предусмотрони закладина детали иля крепления имеелей к диску перекрытия.

- 3.2. Все закладние изделии разработани в выпуске I-8 "Панели из легких и лученстих бетонов. Арматурные и закладные изделия. Рабочие чертежи" настоядей серии.
- 3.3. Схеми расположения монтажних узлов панельных стем приведени в КI ... К5 данного альбома.
- 3.4. Все рядовие панели рассчитани на совместное действие вертикальних и горизонтальных нагрузок, возникаємих в стадки монтава и эксплувтации панелей, в соответствии с требовачники Сімії 2.03.01- 84 "Бетонние и железобетоннее испотруклум".
- 3.5. Расчет пенелей в стадил эксплуатации производился:
 - а. по прочности на одноврзивное действие расчетной вертикальной нагрузки $\left[\overline{Q}_{t_{cp}}\right]$, гэтлой удвоенной массе рассчитываемой панеми. ($2q_{t,n}$) с учеточ козфициента надежности $\mathcal{X}_t = I,2$ и расчетной горизонтальной нагрузки $\left[\overline{Q}_{top}\right]$, равной нормативной горизонтальной нагрузке интенсивностью 150 кгс/м² с учетом козфициента надежности $\gamma_p = I,4$.
 - б. по деформация и по раскритаю трещин от одговременного дойствия нормативной рертикалиной регрузки $\left[\overline{Q}_{\mathcal{E}_{\mathsf{CP}}}^{R}\right]$, рагной условенной миссе рассилтимемой панели $\left(2\,Q_{\mathsf{CR}}\right)$, и по действие нормативной гормантальной нагрузки интенсивностей $150 \mathrm{krc/}i^2$, этом прогиб в плоскости панелей ограничимался воличиной $1\,\mathrm{CM}$, из плоскости панелей согласно требовдичим Chill 2.03.01-84.

Форчулы для определения выперказанних нагрузок имеют следужний вид:

[\$\bar{q}_{\text{cept}}] = 2 \(\bar{q}_{\text{cm}} \) RIC/DM; [\$\bar{q}_{\text{rep}}^{\text{H}}] = 450 \\ \text{KIC/M}^2 \\
[\$\bar{q}_{\text{Sept}}^{\text{F}}] = 2 \(\bar{q}_{\text{cm}} \times 4.2 \\ \text{KIC/DM} \cdot \] [\$\bar{q}_{\text{Pp}}^{\text{F}}] = 450 \times 4 - 240 \\
\text{KIC/M}^2 \\
\$\text{KIC/DM} \cdot \text{LOS (M)} \text{LOS (M)} \cdot \text{LOS (M)} \text



- 3.6. Расчет порхоримених нанежей произвольной на стадии полталя и экспкустении визиний аналогично расчету рядовых панежей (см. π .3.4), лич это, у въ
 вертикальную напрузку [$\overline{q}_{6ept}^{P(M)}$] принименяеь суксы смедующих напрузок:
 - а. собственной массы рассчитиваемой /подкарнизной/ понеди в кгс/п.м.
 - 6. собственной масли карнизной панели и снеговой нагрузки, приходятихся на I п.м. подкарнизной панели / расчетную скему подкарнизной панелы см. вип. 1-6 ТТ /.

Горизонтальные нагрузки - по пункту 3.5а; б.

- 3.7. Расчетние пролети L расч. панелей приняти L расч. = L -0.1(M), гле L гаг колони.
- 3.8. В каждом конкрэтном проетте, в завысимости от фосадного решения стен, необхожемо пустерять несудую способность панелей на сорестное действие рертикальных и горизочтальных нагрузок, исходя из серодих условий: $M_{\text{Bept}}^{P(h)} \leq \left[\widetilde{M}_{\text{Ept}} \right] \text{ кгс m}; \quad M_{\text{rop}}^{P(h)} \leq \left[\widetilde{M}_{\text{rop}} \right] \text{ кгс-m}.$
- Mart, hip Marchyarine naindarmya momenth, deficiation a minalization of defictant kohkper in pachethine (hopwariller) bepth karning harpyach i ropusohtarino harpyach no m.3.9

 [16] [16] [16] Marchyarine naindarine momenth (heograf chococ oct. fahe-neh) of defictant pachethix (hopwarille ix) bepthharing harpyach ykasahhix b m.3.53,6; 3.6
- 3.9. Ветровая нагрузка с приходящелся на почелы, определяет по формуле: $q_{ros}^{H} = W_{o}^{*} C \cdot K \left(\frac{R_{o}^{H} + W_{o}^{H}}{2 \sin^{2} t} \right) K (2/M^{2}) C^{*}$
 - W₀ в кгс/г нормативное значение ветрового гаримния, стот ветств, ющее району строительства по СЕППО № 01.85 рузки воздействия", п.6.4

no amound as mint, n.6.5

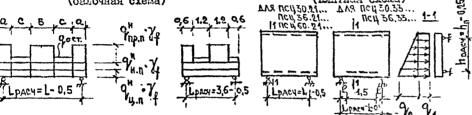
apport recorded and the tour, n.6.6

- енсота сстемления нап и пои реосущтиваемой испечью. В В висота рассчитиваемой полежи в м. hn

3.0. Расчет поколучих панелей произволидся на одновременное исбетала вартикальных нагрузок и на сумму горязоптальных нагрузок от бокового давления грунта и от временной нагрузки на поверхности земли.

Расчетная схема нокольных панелей.

при пействии горизонтальной награки при действии вертикальной нагрузки (EMERCA CXONA) (балочная схема)



- нормативная вертикальная нагрузка от собственной масси покольной панели (кгс/п.м.)

- нормативная вертикальная нагрузка от собственной масси нашиокольной панели высотой О. Эм. (кгс/п.м.)

- нормативная вертикальная нагрузка. от собствонной высото 24м массы простеночной панеды (кгс/п.м.)

 $q_{\text{max}} = 50 \text{kg/m}^2$ - нагрузка от остекления. - объемная масса утранбованного грунта естествен-

Y = 350 - угол естественного отмоса грунта.

ной влажности

- вреденная расчетная нагруска, рагная I.O то/n2

-когфициент надежности для вертикальных и горизонтальных нагрузок.

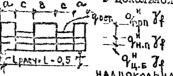
a = 0.3; B = 0.6; c = 0.9 - для панели L = 3.0м.

a = 0.6; B = 1.2; $c = 1.8 - \mu$ na nahemu L = 5.0M.

 \P_{k} - нормативная временная нагрузка, равиан 1000кгс/п ha -висота цокольной панели в м.

\$ 15 17 (45 2) (... / L.); 9 = To to (45 2) har (krc/n.m) Tipiq ivihailile can Buine

в покольноу осыки



HALLOKONDHAR HAHEND ЭПРУГНЕ СВЯЗИ (РАСТВОРНЫЙ ШОВ) UDKOALHAS BAKKA

 $q^{\mu} -$ нормативная вертикальная нагрузка от собственной масси q^{μ} покольной балки в кгс/п. м

| | | | | | | A618412 |
|------------------------|------------------|--|-------|-------|-------|----------------|
| высота Панели ММ | B N.A. Betoha | ПЛОТНОСТЬ НЕСУЩАЯ СПОСОБНОСТЬ ПРОСТЕНОЧНЫХ БЕТОНА ПАНЕЛЕЙ, ТС (НА 1 М ШИРИНЫ ПРИСТЕНКА) КГ/М ³ ПРИ ТОЛЩИНЕ,ММ | | | | |
| | | | 520 | 300 | 350 | 400 |
| 1 | 2. | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 |
| 1185 | | 900 | 24,97 | 33,91 | 42,40 | 50,86 |
| | AH | 1200 | 25,31 | 33,91 | 42,40 | 50,86 |
| 1785 | ПОРИСТЫХ | 900 | 23,19 | 32,68 | 44,98 | 50,53 |
| | ХКЛЭТИНЛОПАЕ | 1200 | 23,94 | 33,28 | ५२,५० | 50,36 |
| 2035 | | 500 | 12,03 | 34,74 | 44.25 | 50,86 |
| | | 4200 | 23,05 | 32,57 | 41,90 | 50,86 |
| 4485 | | | 8,15 | 11,23 | - | ** |
| 4705 | яченстый | 600 700 | 7,31 | 10,60 | • | |
| 2085 | | | 6,73 | 10,15 | | and the second |

Пр годоны: При проможуточных значеные плотности иссуден опо соблость просленочичи качелей принимается по иторисленым.

3.12. Ресущая способность простенка СТРОДОЗДАЛОЯ ПУТЕМ УМНОЖА⇒ ния і трине простечкі /в м./ на значение постей способности простепка, взятой из табл. 2 с учетом примечаний и таблице. простенков ширяной 280мм при тольинах 250,300,350мм полученные значения необходимо умножить на коэбсициент 0.85.

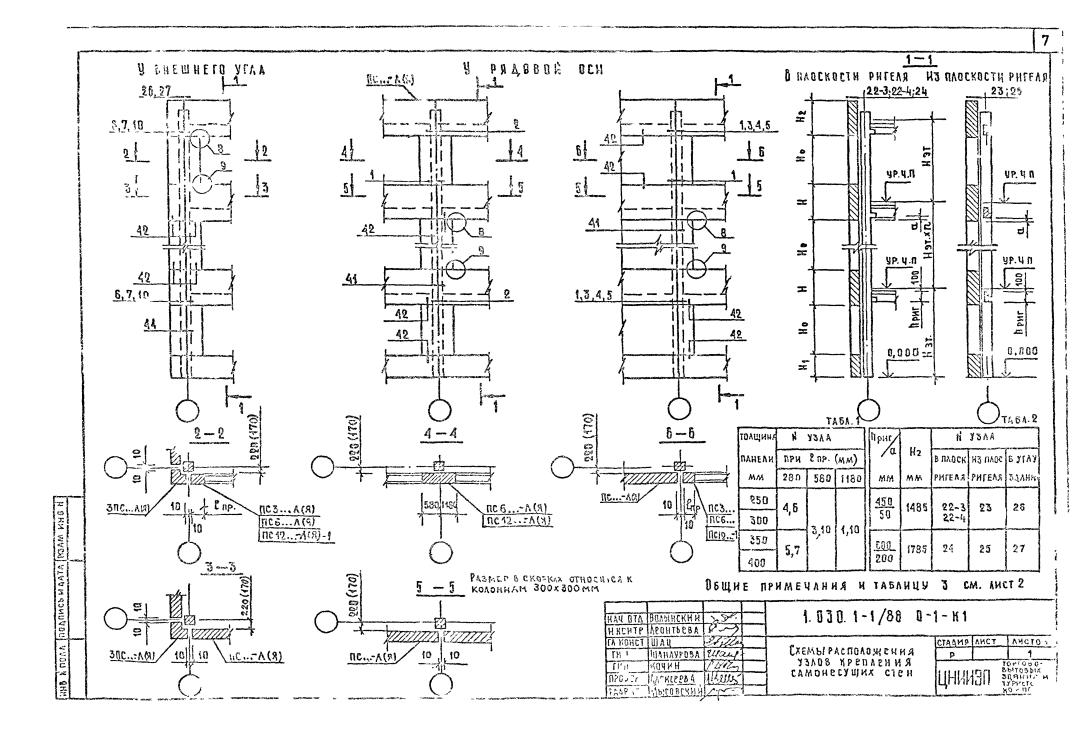
1.030, 1-1/88.0 -1, 1,3

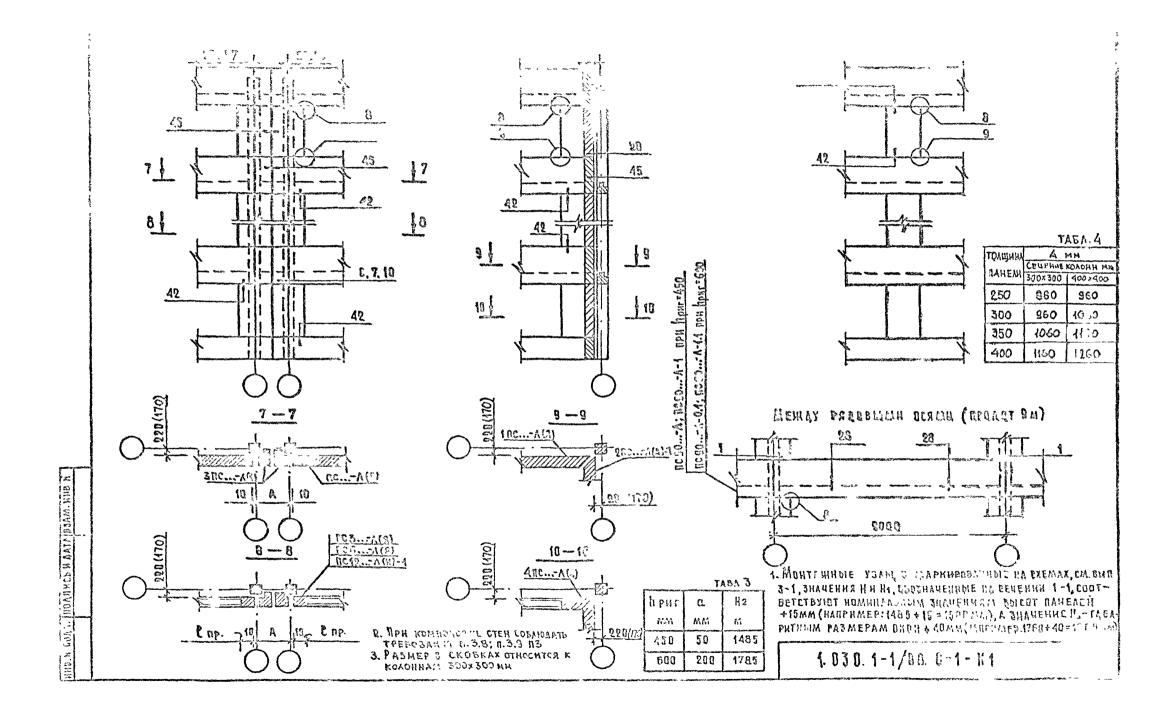
| Основные свечени | <mark>ITЭ И<i>ныклаб</i>ноху</mark> рбов н-оров RAD хюмзенчмияп,халанчэтам <i>о</i> я | S ANNABAT HEFT XICH HARAGEN BESKER SENKE |
|---|--|--|
| HAUMBHOBRHUE MATEPHAAA, FOCT HAN TI | даличетам зинерансан | RHAPSMHAR |
| Мастика герметизирующая негверде- ющая строительная, гост 14791-79 | инитоам виформентэммэй л ан нэлэнап волитэ хиннаводинвар и хитидахас кирабитэм. 497 киналимичел тээм, (м.р. од.) водомбад хинрэдэ нэтэ хиниуч волимичел и волома хиндэдэ и хиний и | Интервал температир висплуатации от -40 $^{\circ}$ с . Работы по нанесению следует выполнять при температурах не нини -20°C; $B=C$ |
| To Me, "Terepon", Ty 21-29-87-82 | То же для северных райднов. | Интервал температур энсплуатации от -60° до $+70^{\circ}$ С; работь по нанесению следует выполнять при $T \ge -25^{\circ}$ С: $B = C$ |
| Отвержолющиеся тирколовые мастики марок У-30м, УТ-31, ГОСТ 13489-79; АМ-0,5; Кб-0,5; ТУ 84-246-75 | Герметизация стыков панелей наружных стен, в том чнсле стыков панелей больших размеров (более 4 м) | ИНТЕРВАЛ ТЕМПЕРАТУР ЗКСПЛУАТАЦИН ОТ-50° ОО +70°С; РАБОТЬ ПО НАНЕСЕНЫЮ СЛЕЦУЕТ ВЫПОЛИЯТЬ ПРИ ПОЛОЖИТЕЛЬНЫХ ТЕМПЕ РАТУРАХ ОКРУЖАЮЩЕГО ВОЗДУХА; В=(0,5-0,75)С |
| Отверунцающаяся кремнийорганическая мастика "Зластосил-11-06", ту 6-02-775-76 | Герметизация стынов панелей нарушных сугн, в том числе стынов панелей больших размеров (более 4 м) в суровых канматических условнях. | Интервал температур эксплуатации от -55°до +90°С;работы по нанесению следует выполнять при Т ≫-10°С; В = 0,5С |
| | 2. Уплатияющие прокладым | |
| ПРОКЛАДКИ РЕЗИНОВЫЕ ПОРИСТЫЕ УП- ЛОТИЯЮЩИЕ, ГОСТ 19177-81 | УПЛОТНЕНИЕ ЗАЗОРОВ В СТЫКАХ ПАНЕЛЕЙ ПС, УПРУГАЯ ОСНОВА ПОД ГЕРМЕТИЗИРУЮЩИЕ МАСТИКИ. | ИНТЕРВАЛ ТЕМПЕРАТУР ЗКСПЛУЛТАЦИИ ОТ -30° ПО +70°С; ДЛЯ МОРОЗОСТОЙКИХ ПРОКЛАОЛК ОТ -50° ДО +50°С |
| ПРОКЛАЦКИ ПЕНОПОЛИЭТИЛЕНОВЫЕ УП- ЛОТИЯЮЩИЕ "ВИЛАТЕРМ-С", ТУ Б-05- 221-653-82. | то же | Интервал температур эксплуатации от -60 д 0 + 70°C |
| | э. Воздух озащитные ленты. | _ |
| лента воздухозащитная "Терволент", ту 21-29-46-76 | Оклейка мешпанельных вертикальных етыков изнутри при монтаже полносборных здяний | Интервал температур эксплуатации от -40° до +80°С, накае влется на клеях типа КН или клее-терметике 51-1-18 |
| лента герметизнриющая самонасющая- ся "Герлен—Ц", ту 430—1—165—78 | Та же | Интервал температур эксплуатации от -50° до $+60^{\circ}$ е, накле вается после обработки поверхностей клеем 51 - Γ - 18 |
| Резиновый лист, гост 9838-77 | Водоотводящий фартук в стыках дренированного типа. | Накленвается на клеях типа КИ на верхние грани панеле: местах пересечения вертикального и горизонтальногосты |
| | 4. Грунтовые и клеящие составы. | |
| Герметик высыхающий 51-Г-18, ТУ 480-1-137-78 | Отрунтовка стыкуемых поверхностей панелей наружных стер в заводских условань; приклеивание водостводящих фартуко и воздухозащиты х лент. | |
| ПРАЙМЕР 141-50, ТУ 6-02-983-75 | Огрунтовна граней панелей перед нанесением мастики | Наносятся кистью или набрызгол. |

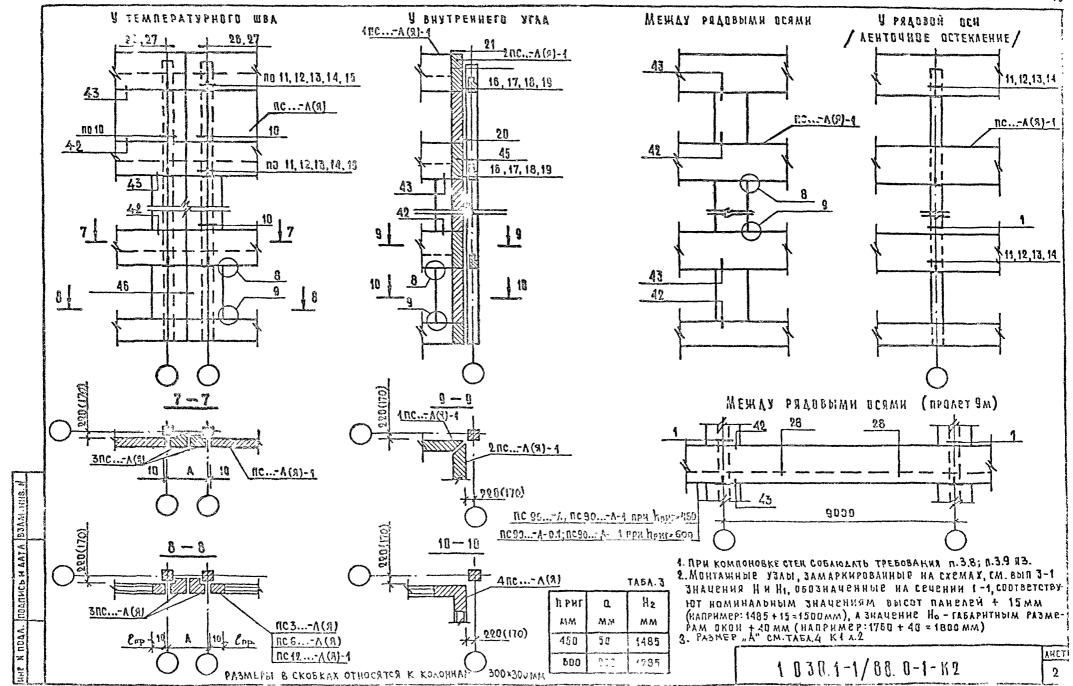
инв. И подл. подпись и дата втам.нив. и

1. 030, 1-1/88, 0-1-03

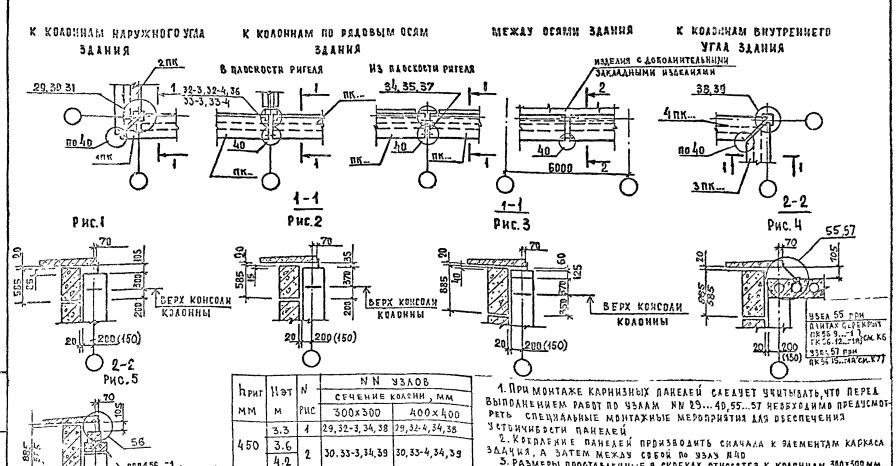
AHCY 5







СХЕМЫ РАСПОЛОЖЕНИЯ УЗЛОВ КРЕПЛЕНИЯ ПОДКАРНИЗНЫХ И КАРНИЗНЫХ ПАНЕЛЕЙ



31, 36, 37

3.6 600 4.2 3.3 460 55.56,57 55,56 4.5 3.6 600

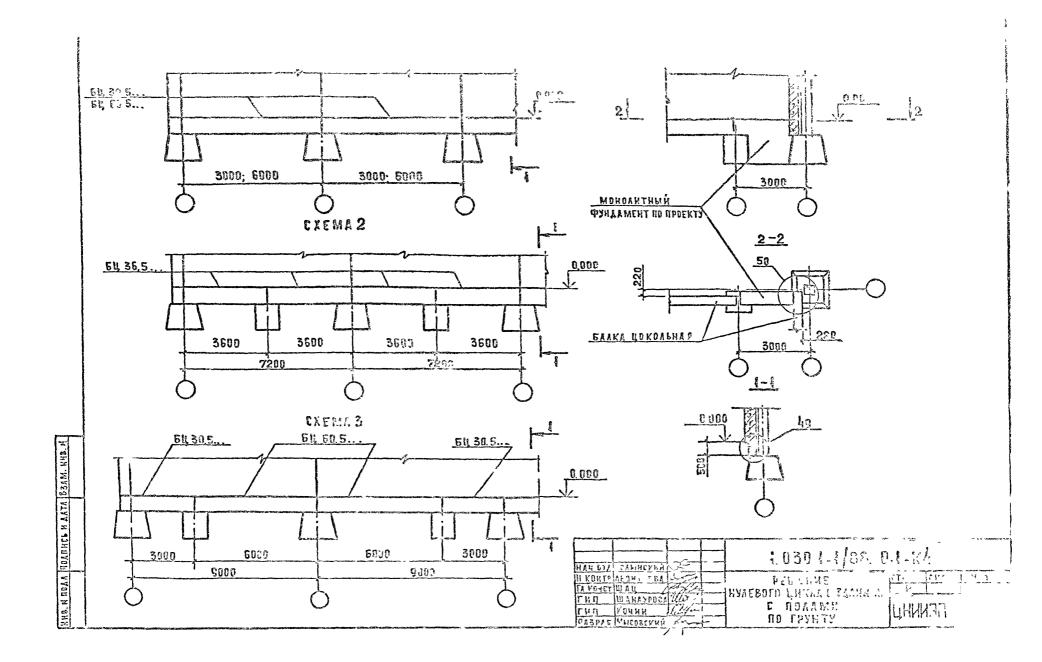
POR 6.56 .- 1 (CM. K6)

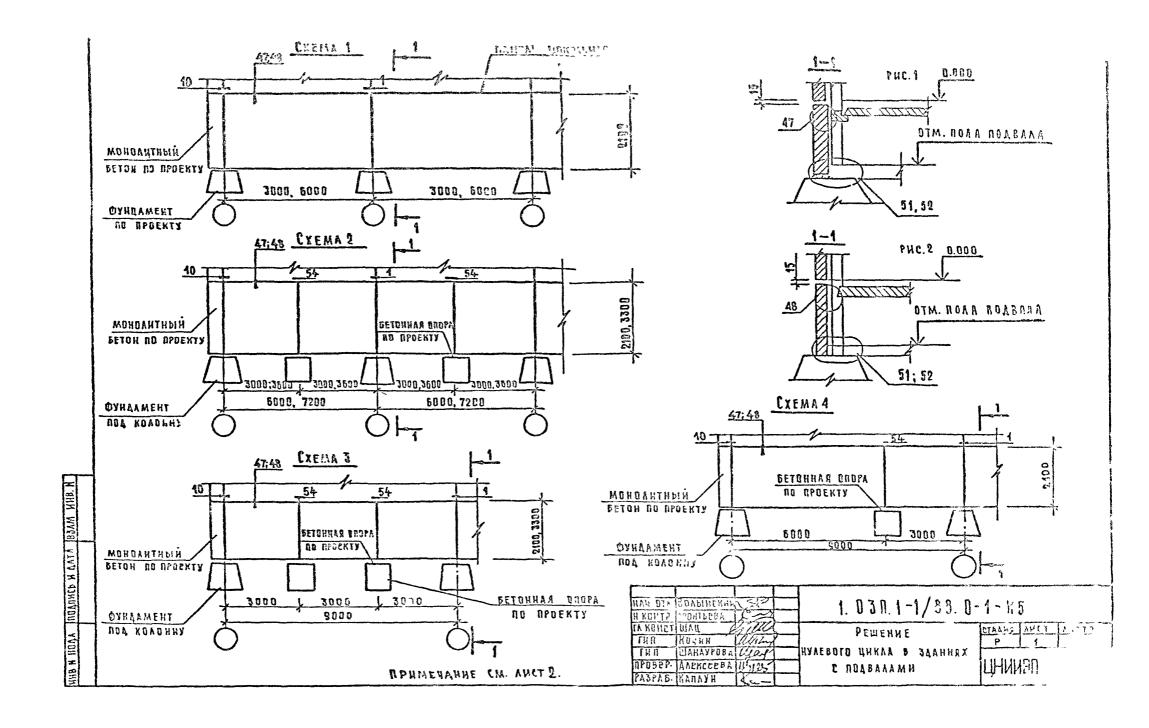
POR 4.57 .. -4 (CM XT)

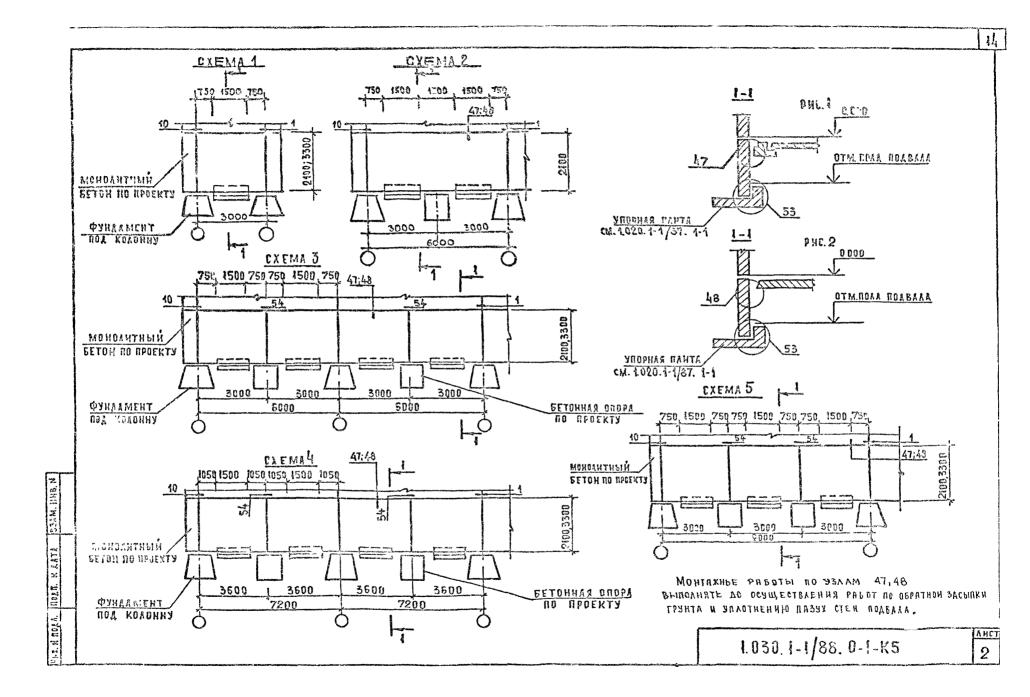
3AAYHA, A BATEM MEXAY COFON NO YBAY NAD

3. PASMEPHI, POCTABAEHHUE B CKOEKAK, OTHOCATER K KONGHHAM 300 - 300 MM

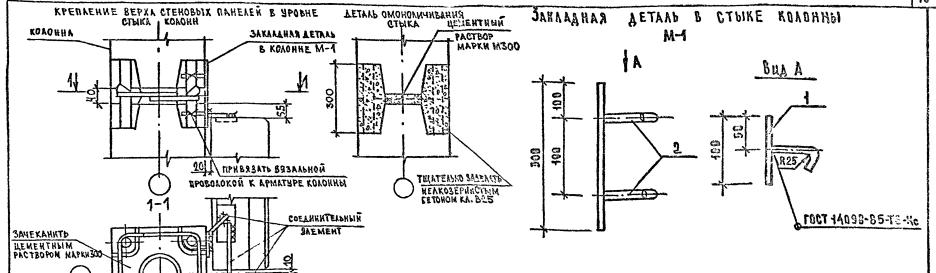
| -19 OTA BOASINCKUM | 1.030.1-1/88.0- | | |
|--|---|--|--|
| STATE OF THE PARTY | СХЕМЫ РАСПОЛОЖЕНИЯ УЗЛОВ КРЕПЛЕНИЯ ПОДКАРНИЗ НЫХ И КАРНИЗНЫХ ПАНЕЛЕЙ | SOTJAK TOTAL RAKATO VOLUMNIA SA | |





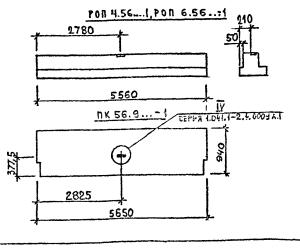






MAPKA СЕЧЕНИЕ AHHAA MACCA, KP KOA. N03 MM BCEX RUABACH RUABACH MM 1103 -8×100 300 1.88 1,88 M-1 2,12 2 Ø 10 AI 110 2 0,12 0,24

имельтэд иминдалав иминальтинопод 3 RNA3 LE



инемепода/подпись и дата взам инв A

| AAPAA RNAJAEN | MAPKA BAKA. LET, | JHHEPAHEDAO ATHEMYYOA |
|------------------|---------------------|--------------------------|
| ΠK 56.91 | N-1 | 1041.4-2.4.005-02 |
| POR 4.561 | MH-14 | 1.020-1/87.3-2-K36 |
| POR 6. 561 | MH-14 | 1.020-1/87.3-2-K36 |

СТЕНОВАЯ ПАНЕЛЬ

ЗАКЛАДНИЮ ДЕТАЛЬ В СТЫКЕ КОЛОННЫ ИСТАНЛЯЛИВАТЬ ПОСЛЕ СВАРКИ ВЫПИСКОВ КОЛОНИ. ПОСЛЕ ИСТАНОВКИ ЗАКЛАДНОЙ ДЕТАЛИ ПРИВАРКИ СТЕНОВЫХ ПАНЕЛЕЙ К ЗАКЛАДНОЙ ДЕТАЛИ В СТЫКЕ ПРОИЗСОДИТЬ ПО ИЗЛИ! СЕК! 030.1-1/85 ВЫП. 3-1

| НАЧ.ОТА ВОЛЫНСКИЙ | 707 | 1. C30, 1-1/88, O-1-K 6 |
|---|-------|--|
| HANDHTP AECHTEESA TA KOHOT LU A L T LI R K OYUH T P GOEP LUAHASPOC! PASPAS AAEKEERA | Visit | TOPHORY SERVED AND SER |

