

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР ПО ДЕЛАМ СТРОИТЕЛЬСТВА
/ ГОССТРОЙ СССР /

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

Серия 1.420-12

/дополнение к серии ИИ20 /70/

КОНСТРУКЦИИ
МНОГОЭТАЖНЫХ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ
С СЕТКАМИ КОЛОНН 6×6 И 9×6 М
ПОД НАГРУЗКИ СООТВЕТСТВЕННО ДО 2500 И 1500 КГС/М²

В ы п у с к 0-3

МАТЕРИАЛЫ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ ЗДАНИЙ С СЕТКОЙ КОЛОНН 6×6 М
С ПЕРЕКРЫТИЯМИ ТИПА 2 ИЗ ПЛИТ ОПИРАЮЩИХСЯ НА РИГЕЛИ
ПРЯМОУГОЛЬНОГО СЕЧЕНИЯ

Ч а с т ь 2

*Изменена без замены
пост. Госстроя СССР
от 11.09.91 № 4*
15750-02
ЦЕНА-2-22
2-40 22-12-91

*Продление срока действия
03.79 - 12.93г.
И-3-92*

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВОГО ПРОЕКТИРОВАНИЯ
ГОССТРОЯ СССР

Москва, А-445, Смольная ул., 22

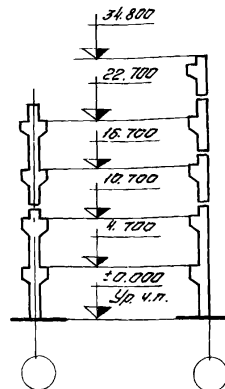
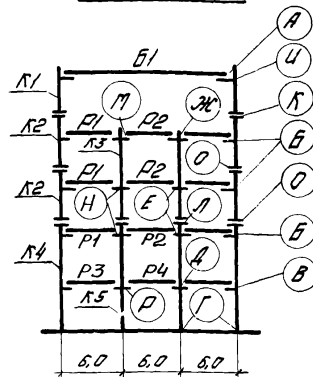
Сдано в печать

1979 года

Заказ № **9924**

Тираж **1500** экз.

Схема рамы



Перечень листов альбома,
рассматриваемых совместно с данным листом

| Содержание листа | |
|--|----|
| Маркировочные схемы, вертикальных связей, а. вариант разреженной постановки. | 67 |
| б. вариант постановки в каждой рабе | 79 |

| Д. Ион СССР по скоростно- му потоку ветра | Нормативная временная длительная нагрузка на перекрытие кгс/м² | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки ригелей и балок покрытия по схеме поперечной рамы | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|---|---|--|---------|---------|---------|---------|---------|--|-------|--------|--------|--------|---|-------|----|------|------|----|----|-------|-------|----|----|----|----|----|----|----|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | K5 | | P1 | P2 | P3 | P4 | B1 | A | B | B | Г | Д | Е | Ж | И | К | Л | М | Н | О | | | |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1.420-12 выпуск 3 | | | | | | Рабочие марки ригелей по серии 1.023-570, 1.420-12 вып. 8, балки по 1.462-3 | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТДМ22-2/70, 1.420-12 вып. 11 | | | | | | | | | | | | | | | |
| III - IV | 1000 | рядовые; у.т.ш. | K160-24 | K150-14 | K700-2 | K130-14 | K300-2 | | U57-1 | U57-9 | U57-1 | U57-9 | U57-23 | | | | 1/33 | | | | 30/31 | | | | | | | | |
| | | связевые | а | K160-22 | K150-12 | — | K130-22 | — | | U57-1 | U57-9 | U57-1 | U57-9 | U57-23 | 32 | 5 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 47 | 21 | 13 | 12 | | 48 |
| | | | б | K160-22 | K150-12 | K700-22 | K130-22 | K300-22 | | U57-1 | U57-9 | U57-1 | U57-9 | U57-23 | | | | 1/33 | | | | 30/31 | | | | | | | |
| | | торцевые | K160-26 | K150-16 | K700-26 | K130-16 | K300-26 | | B45-1 | B47-1 | B45-1 | B45-1 | B45-1 | | 37 | 36 | 33 | 38 | 39 | 43 | 50 | | | 45 | 41 | 40 | | | |
| | | 1500 | рядовые; у.т.ш. | K160-24 | K150-14 | K700-2 | K130-24 | K300-2 | | U57-2 | U57-10 | U57-2 | U57-10 | U57-8 | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 47 | 21 | 13 | 12 | | 48 |
| | | | связевые | а | K160-22 | K150-12 | — | K130-22 | — | | U57-2 | U57-10 | U57-2 | U57-10 | U57-8 | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 47 | 21 | 13 | 12 | |
| | б | | | K160-22 | K150-12 | K700-22 | K130-22 | K300-22 | | U57-2 | U57-10 | U57-2 | U57-10 | U57-8 | | | | 1/33 | | | | 30/31 | | | | | | | |
| | торцевые | | K160-26 | K150-16 | K700-26 | K130-26 | K300-26 | | B45-1 | B47-1 | B45-1 | B45-1 | B45-1 | | 37 | 36 | 33 | 38 | 39 | 43 | 50 | | | 45 | 41 | 40 | | | |
| | 2000 | | рядовые; у.т.ш. | K160-24 | K150-14 | K700-4 | K130-24 | K300-4 | | U57-4 | U57-3 | U57-4 | U57-3 | U57-8 | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 47 | 21 | 13 | 12 | | 48 |
| | | | связевые | а | K160-22 | K150-12 | — | K130-22 | — | | U57-4 | U57-3 | U57-4 | U57-3 | U57-8 | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 47 | 21 | 13 | 12 | |
| | | б | | K160-22 | K150-12 | K700-42 | K130-22 | K300-42 | | U57-4 | U57-3 | U57-4 | U57-3 | U57-8 | | | | 1/33 | | | | 30/31 | | | | | | | |
| | | торцевые | K160-26 | K150-16 | K700-26 | K130-26 | K300-26 | | B45-1 | B47-1 | B45-1 | B45-1 | B45-1 | | 37 | 36 | 33 | 38 | 39 | 43 | 50 | | | 45 | 41 | 40 | | | |

1. Указания по применению маркировочных схем даны в пояснительной записке стр. 40-43
2. Марка балки покрытия уточняется по фактическим меркам.

TK
1976

Маркировочная схема поперечных рам
3-5-5 (60, 60, 108)

1420-12
выпуск 0-3
Лист 41

| Шифр поперечной рамы и № листа маркировочной схемы | Нормативная временная длительная нагрузка и ветровой район | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схемам поперечных и продольных рам | | | | | | Условные марки ригелей по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | | |
|--|--|-----------------------------------|---|----------|----------|----------|----------|-------|---|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-------|---|----|----|-------|----|----|----|----|----|----|----|---|--|--|
| | | | К1 | К2 | К3 | К4 | | | Р1 | Р2 | Р3 | Р4 | Р5 | Р6 | А | Б | В | Г | Д | Е | Ж | И | К | Л | М | Н | | |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1.420-12 вып. 2 | | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям И23-3/70, торцевых по 1.420-12 вып. 8 | | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТДМ 22-2/70, 1.420-12 вып. 11 | | | | | | | | | | | | | |
| 2-6-3 (48) 1 | 1000 I-IV | Рядовые, у т.ш. | К11а-1-4 | К12а-1 | К13а-1-4 | К14а-5 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | — | — | К14а-5-3 | | | И68-20 | И68-1 | И68-1 | — | — | — | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | — | — | — | — | | |
| | | связевые | а | — | — | — | К14а-5-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | δ | — | — | — | К13а-1-2 | К14а-5-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Торцевые | | К11а-1-6 | К12а-1-6 | К13а-1-6 | К14а-5-6 | | | Б46-1 | Б46-1 | Б46-1 | — | — | — | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | | | | | |
| 2-6-4 (48) 2 | 2500 I-IV | Рядовые, у т.ш. | К15а-2-4 | К16а-4 | К17а-4-4 | К18а-8 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | К16а-4-3 | — | К18а-8-3 | | | И68-20 | И68-4 И68-22 | И67-4 | — | — | — | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | — | — | | | |
| | | связевые | а | — | К16а-4-2 | — | К18а-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | δ | К15а-2-2 | К16а-4-2 | К17а-4-2 | К18а-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Торцевые | | К15а-2-6 | К16а-4-6 | К17а-4-6 | К18а-8-6 | | | Б46-1 | Б46-1 | Б45-1 | — | — | — | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | | | | | |
| П-6-3 (48) 3 | 1000 I-IV | Рядовые, у т.ш. | К11а-1-4 | К12а-1 | К13а-1-4 | К14а-5 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | — | — | К14а-5-3 | | | И68-20 | И69-13 | И68-1 И68-21 | И69-2 | И68-1 И68-21 | И69-2 | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 17 | 12 | 12 | | | |
| | | связевые | а | — | — | — | К14а-5-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | δ | — | — | — | К13а-1-2 | К14а-5-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Торцевые | | К11а-1-6 | К12а-1-6 | К13а-1-6 | К14а-5-6 | | | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 42 | | 44 | 40 | 40 | | | | |
| П-6-4 (48) 4 | 2500 I-IV | Рядовые, у т.ш. | К15а-2-4 | К16а-4 | К17а-4-4 | К18а-8 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | К16а-4-3 | — | К18а-8-3 | | | И68-20 | И69-13 | И68-4 И68-22 | И69-4 И69-15 | И67-4 | И68-8 | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | | | |
| | | связевые | а | — | К16а-4-2 | — | К18а-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | δ | К15а-2-2 | К16а-4-2 | К17а-4-2 | К18а-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Торцевые | | К15а-2-6 | К16а-4-6 | К17а-4-6 | К18а-8-6 | | | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | 44 | 40 | | | | |

Данный лист см. совместно с листами 1,2,3 и 4.

| | | |
|------------|---|------------------------|
| ТК 1976 | Таблица рабочих марок колонн, ригелей и монтажных деталей. Вариант с применением колонн из бетона марки "Б00" | 1.420-12 выпуск 0-3 |
| | | Лист 42 |

| Шифр поперечной рамы и № листа маркировочной схемы | Нормативная временная нагрузка и ветровой район, кПа/м ² | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схемам поперечных и продольных рам | | | | | | Условные марки ригелей по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | | | |
|--|---|--|---|----------|----------|----------|----------|----------|--|--------|-----------------|-----------------|-----------------|-------|--|----|----|----|------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|--|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | K5 | K6 | P1 | P2 | P3 | P4 | P5 | P6 | А | Б | В | Г | Д | Е | Ж | З | И | К | Л | М | Н | О | |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1.420-12 Вып. 2 | | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям УИ23-3/70, торцевых по 1.420-12 Вып. 8 | | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТДМ22-2/70, 1.420-12 Вып. 11 | | | | | | | | | | | | | | |
| П-6-5(48) 6 | 1000 III-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K11a-2-4 | K12a-1 | K19a-1-4 | K20a-5 | K17a-1-4 | K18a-2 | | | | | | | | | | | 1/33 | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | — | — | — | K20a-5-2 | — | K18a-2-2 | У58-20 | У69-13 | У58-1 У68-21 | У69-2 | У67-1 | У68-23 | 14 | 3 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | 46 | |
| | | | б | — | — | K19a-1-2 | K20a-5-2 | K17a-1-2 | K18a-2-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K11a-2-6 | K12a-2-6 | K19a-1-6 | K20a-5-6 | K17a-1-6 | K18a-2-6 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | | 44 | 40 | 40 | |
| П-6-5(48) 6 | 1500 III-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K11a-2-4 | K12a-1 | K19a-1-4 | K20a-6 | K17a-2-4 | K18a-6 | | | | | | | | | | | 1/33 | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | — | — | — | K20a-3-2 | — | K18a-5-2 | У58-20 | У69-13 | У58-2 | У69-2 У69-14 | У67-2 | У68-6 У68-8 | 14 | 3 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | 46 | |
| | | | б | — | — | K19a-1-2 | K20a-6-2 | K17a-3-2 | K18a-6-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K11a-2-6 | K12a-2-6 | K19a-1-6 | K20a-6-6 | K17a-2-6 | K18a-6-6 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | | 44 | 40 | 40 | |
| П-6-5(48) 6 | 2000 III-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K11a-2-4 | K12a-2 | K19a-2-4 | K20a-7 | K17a-3-4 | K18a-8 | | | | | | | | | | | 1/33 | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | — | — | — | — | — | У58-20 | У69-13 | У68-4 | У69-3 У69-4 | У67-4 | У68-8 | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | 46 | | |
| | | | б | — | — | K19a-2-2 | K20a-7-2 | K17a-3-2 | K18a-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K11a-2-6 | K12a-2-6 | K19a-2-6 | K20a-7-6 | K17a-3-6 | K18a-8-6 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | | 44 | 40 | 40 | |
| 2-6-3(60,48) 7 | 1000 I-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K11a-1-4 | K12a-1 | K21a-1-4 | K22a-5 | — | — | | | | | | | | | | | 1/33 | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | — | — | — | K22a-5-2 | — | — | У58-20 | У68-1 | У68-1 | — | — | — | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | — | — | — | — | — | |
| | | | б | — | — | K21a-1-2 | K22a-5-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K11a-1-6 | K12a-1-6 | K21a-1-6 | K22a-5-6 | — | — | Б46-1 | Б46-1 | Б46-1 | — | — | — | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | | | | | |
| 2-6-4(60,48) 8 | 2500 I-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K15a-2-4 | K16a-4 | K23a-4-4 | K24a-8 | — | — | | | | | | | | | | | 1/33 | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | — | K16a-4-2 | — | K24a-8-2 | — | — | У58-20 | У68-4 У68-22 | У67-4 У67-10 | — | — | — | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | — | — | — | — | |
| | | | б | K15a-2-2 | K16a-4-2 | K23a-4-2 | K24a-8-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K15a-2-6 | K16a-4-6 | K23a-4-6 | K24a-8-6 | — | — | Б46-1 | Б46-1 | Б45-1 | — | — | — | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | | | | | |

Данный лист см. совместно с листами 6, 7 и 8.

ТК
1976

Таблица рабочих марок колонн, ригелей и монтажных деталей. Вариант с применением колонн из бетона марки „600”

1.420-12
выпуск 0-3
Лист 43

| Шифр поперечной рамы и № листа маркировочной схемы | Нормативная временная нагрузка ветров район КД | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схеме поперечных и продольных рам | | | | | | Условные марки ригелей по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | | | |
|--|--|-----------------------------------|--|----------|----------|----------|----------|----------|---|--------|-----------------|-----------------|-----------------|----------------|---|----|----|-------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|--|--|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | K5 | K6 | P1 | P2 | P3 | P4 | P5 | P6 | A | B | B | Г | Д | Е | Ж | И | К | Л | М | Н | О | | |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1.420-12 Вып. 2 | | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям И23-3/70, торцевых по 1.420-12 Вып. 8 | | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТДМ 22-2/70, 1.420-12 Вып. 11 | | | | | | | | | | | | | | |
| П-6-3(60,48) 9 | 1000 I-IV | Рядовые, у.т.ш. | K11a-1-4 | K12a-1 | K21a-1-4 | K22a-5 | — | — | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | — | — | K22a-5-3 | — | — | И58-20 | И59-13 | И58-1 И58-21 | И59-2 | И58-1 И58-21 | И59-2 | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | — | | |
| | | Связевые α | — | — | — | K22a-5-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Связевые δ | — | — | K21a-1-2 | K22a-5-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| П-6-4(60,48) 10 | 2500 I-IV | Торцевые | K11a-1-6 | K12a-1-6 | K21a-1-6 | K22a-5-6 | — | — | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | 44 | 40 | 40 | | |
| | | Рядовые, у.т.ш. | K15a-2-4 | K16a-4 | K23a-4-4 | K24a-8 | — | — | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | K16a-4-3 | — | K24a-8-3 | — | — | И58-20 | И59-13 | И58-4 И58-22 | И59-4 И59-15 | И57-4 И57-10 | И58-8 | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | | | |
| | | Связевые α | — | K16a-4-2 | — | K24a-8-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| П-6-5(60,48) 12 | 1000 III-IV | Связевые δ | K15a-2-2 | K16a-4-2 | K23a-4-2 | K24a-8-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K15a-2-6 | K16a-4-6 | K23a-4-6 | K24a-8-6 | — | — | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | 44 | 40 | 40 | | |
| | | Рядовые, у.т.ш. | K11a-2-4 | K12a-1 | K19a-1-4 | K20a-5 | K23a-1-4 | K24a-2 | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | K12a-2-3 | — | K20a-5-3 | — | K24a-2-3 | И58-20 | И59-13 | И58-1 И58-21 | И59-2 | И57-1 | И58-23 | 14 | 3 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | 46 | | |
| П-6-5(60,48) 12 | 1500 III-IV | Связевые α | — | — | — | K20a-2-2 | — | K24a-4-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Связевые δ | — | — | K19a-1-2 | K20a-5-2 | K23a-1-2 | K24a-2-2 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | 44 | 40 | 40 | | |
| | | Торцевые | K11a-2-6 | K12a-2-6 | K19a-1-6 | K20a-5-6 | K23a-1-6 | K24a-2-6 | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | | |
| | | Рядовые, у.т.ш. | K11a-2-4 | K12a-1 | K19a-1-4 | K20a-6 | K23a-2-4 | K24a-6 | И58-20 | И59-13 | И58-2 | И59-2 И59-14 | И57-2 | И58-6 И58-8 | 14 | 3 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | 46 | | |
| П-6-5(60,48) 12 | 2000 III-IV | Связевые α | — | — | — | K20a-3-2 | — | K24a-5-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Связевые δ | — | — | K19a-1-2 | K20a-6-2 | K23a-3-2 | K24a-6-2 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | 44 | 40 | 40 | | |
| | | Торцевые | K11a-2-6 | K12a-2-6 | K19a-1-6 | K20a-6-6 | K23a-2-6 | K24a-6-6 | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | | | | | |
| | | Рядовые, у.т.ш. | K11a-2-4 | K12a-2 | K19a-2-4 | K20a-7 | K23a-3-4 | K24a-8 | И58-20 | И59-13 | И58-4 | И59-3 И59-4 | И57-4 | И58-8 | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | 46 | | |
| П-6-5(60,48) 12 | 2000 III-IV | Колонны продольных рам | — | K12a-4-3 | — | K20a-4-3 | — | K24a-5-3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Связевые α | — | — | — | — | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Связевые δ | — | — | K19a-2-2 | K20a-7-2 | K23a-3-2 | K24a-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K11a-2-6 | K12a-2-6 | K19a-2-6 | K20a-7-6 | K23a-3-6 | K24a-8-6 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б45-1 | Б46-1 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | 44 | 40 | 40 | | |

Данный лист см. совместно с листами 9,10 и 12

| | | |
|------------|---|----------------------|
| ТК 1976 | Таблица рабочих марок колонн, ригелей и монтажных деталей. Вариант с применением колонн из бетона марки „600“ | 1.420-12 Выпуск 3 |
| | | Лист 44 |

| Шифр поперечной рамы и № листа маркировочной схемы | Нормативная временная нагрузка и ветровой район | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схемам поперечных и продольных рам | | | | | | Условные марки ригелей и балок покрытия по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | | | |
|--|---|--|---|----------|----------|----------|----------|-----------------|--|-----------------|-------|----|--|-------|--|---|---|----|----|----|---|----|----|----|----|----|----|----------|-------|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | K5 | | P1 | P2 | P3 | P4 | | Б1 | А | Б | В | Г | Д | Е | Ж | И | К | Л | М | Н | О | | |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1. 420-12 вып. 2,3 | | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям И1233/70 торцевых по 1.420-12 вып.8, балок 1.462-3 | | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТДМ 22-2/70, 1. 420-12 вып. 11 | | | | | | | | | | | | | | |
| 3-6-3/48,48,72) 21 | 1500 I-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K44a-1-4 | K13a-3-4 | K36a-6 | — | — | И58-2 | И59-2 И59-14 | И68-2 | — | | | 1(33) | 32 | 3 | 1 | 9 | 18 | 20 | 3 | 47 | 12 | — | — | — | — | | |
| | | Связевые | α | K44a-1-2 | K13a-3-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | — | |
| | | | δ | K44a-1-2 | K13a-3-2 | K36a-6-2 | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | — | |
| | | Торцевые | K44a-1-6 | K13a-3-6 | K36a-6-6 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | Б46-1 | Б47-1 |
| 3-6-3/48,48,72) 21 | 2000 I-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K44a-1-4 | K13a-3-4 | K36a-6 | — | — | И58-4 | И59-3 | И68-4 | — | | | 1(33) | 32 | 5 | 1 | 9 | 18 | 20 | 5 | 47 | 12 | — | — | — | — | | |
| | | Связевые | α | K44a-1-2 | K13a-3-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | — | |
| | | | δ | K44a-1-2 | K13a-3-2 | K36a-6-2 | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | — | |
| | | Торцевые | K44a-1-6 | K13a-3-6 | K36a-6-6 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | Б46-1 | Б47-1 |
| 3-6-3/48,48,72) 21 | 2500 I-IV | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K44a-1-4 | K17a-5-4 | K36a-6 | — | — | И58-4 И58-22 | И59-4 И59-15 | И67-4 | — | | | 1(33) | 32 | 5 | 1 | 10 | 18 | 20 | 6 | 47 | 13 | — | — | — | — | | |
| | | Связевые | α | K44a-1-2 | K17a-5-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | — | |
| | | | δ | K44a-1-2 | K17a-5-2 | K36a-8-2 | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | — | |
| | | Торцевые | K44a-2-6 | K17a-5-6 | K36a-6-6 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | Б46-1 | Б47-1 |
| 3-6-4/48,48,72) 22 | 2500 I-III | Рядовые, у т.ш. колонны продольных рам | K44a-1-4 | K35a-1-4 | K12a-3 | K17a-4-4 | K18a-6 | И58-4 И58-22 | И67-4 | И69-4 И69-15 | И68-8 | | | 1(33) | 32 | 5 | 5 | 1 | 9 | 18 | 9 | 47 | 46 | 20 | 12 | 12 | 46 | | |
| | | Связевые | α | K44a-1-2 | K35a-1-2 | — | K17a-4-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | — | |
| | | | δ | K44a-1-2 | K35a-1-2 | K12a-4-2 | K17a-4-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | K18a-8-2 | |
| | | Торцевые | K44a-1-6 | K35a-1-6 | K12a-3-6 | K17a-4-6 | K18a-6-6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | Б46-1 | Б45-1 |

Данный лист см. совместно с листами 21,22

| | | |
|------------|---|------------------------|
| ТК 1976 | Таблица рабочих марок колонн, ригелей и монтажных деталей. Вариант с применением колонн из бетона марки „600” | 1.420-12 Выпуск 0-3 |
| | | Лист 45 |

| Шифр поперечной рамы и № листа маркированной схемы | Нормативная временная нагрузка и ветровой район К _в и М ₂ | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схемам поперечных и продольных рам | | | | | | Условные марки ригелей по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | |
|--|---|-----------------------------------|---|----------|----------|----------|----------|----------|--|-----------------|-----------------|-------|--|----|---|---|---|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | K5 | | P1 | P2 | P3 | P4 | | B1 | A | B | B | Г | Д | Е | Ж | И | К | Л | М | Н | О |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1.420-12 вып. 2.3. | | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям ИИ-23-3/70, торцевых по 1.420-12 вып. 8, балок 1.462-3 | | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТДМ 22-2/70, 1.420-12 вып. 11 | | | | | | | | | | | | |
| 3-б-5(48,48,72) 23 | 2000 I-II | Рядовые, у.т.ш. | к44а-1-4 | к19а-3-4 | к18а-5 | к17а-4-4 | к18а-6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | — | — | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | к44а-1-2 | к19а-3-2 | — | к17а-4-2 | — | и68-4 | и67-4 | и69-3 и69-4 | и68-8 | | | 32 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 18 | 47 | 46 | 20 | 12 | 12 | 46 |
| | | Торцевые | б | к44а-1-2 | к19а-3-2 | к16а-5-2 | к17а-4-2 | к18а-6-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 3-б-5(48,48,72) 24 | 2000 III-IV | Рядовые, у.т.ш. | к44а-2-4 | к19а-4-4 | к18а-5 | к17а-4-4 | к18а-6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | — | — | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | к44а-2-2 | к19а-4-2 | — | к17а-5-2 | — | и68-4 | и67-4 | и69-3 и69-4 | и68-8 | | | 32 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 18 | 47 | 46 | 20 | 12 | 12 | 46 |
| | | Торцевые | б | к44а-2-2 | к19а-4-2 | к16а-5-2 | к17а-5-2 | к18а-6-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 3-б-3(48,48,108) 31 | 2000 I-IV | Рядовые, у.т.ш. | к46а-1-4 | к37б-3-4 | к36а-6 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | — | — | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | к46а-1-2 | к37б-3-2 | — | — | — | и67-4 | и69-3 и69-4 | и67-4 | — | | | 32 | 6 | 1 | 10 | 19 | 30 | 49 | 21 | 13 | — | — | — | — |
| | | Торцевые | б | к46а-1-2 | к37б-3-2 | к36а-7-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 3-б-3(48,48,108) 31 | 2500 I-IV | Рядовые, у.т.ш. | к46а-1-4 | к37б-3-4 | к36а-6 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Колонны продольных рам | — | — | — | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | а | к46а-1-2 | к37б-3-2 | — | — | — | и67-4 и67-10 | и69-4 и69-15 | и67-4 и67-10 | — | | | 32 | 6 | 1 | 10 | 19 | 30 | 49 | 21 | 13 | — | — | — | — |
| | | Торцевые | б | к46а-1-2 | к37б-3-2 | к36а-8-2 | — | — | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

Данный лист см. совместно с листами 23, 24 и 31.

ТК
1976

Таблица рабочих марок колонн, ригелей и монтажных деталей. Вариант с применением колонн из бетона марки „600“

1.420-12
Выпуск Д-3
Лист 46

| Шифр поперечной рамы и № листа маркировочной схемы | Нормативная бременная длина колонны и ветровой район | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схеме поперечных и продольных рам | | | | | Условные марки ригелей по схеме поперечной рамы | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | | | |
|--|--|--|--|----------|----------|----------|----------|--|-----------------|-----------------|-----------------|----------------------------|---|----|----|------|----|----|----|----|-------|----|----|----|----|----|----|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | K5 | P1 | P2 | P3 | | Б1 | А | Б | В | Г | Д | Е | Ж | З | И | К | Л | М | Н | О | Р |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1420-12 | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям У23-3/10 торцевых по 1420-12 б.п. 8, б.п. 1422-3 | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТЦМ 22-2/10, 1420-12, б.п. 11 | | | | | | | | | | | | | | |
| 3-б-4(48,48,108) 32 | 2500 I-II | Рядовые, у.т.ш. колонны продольных рам | K46a-1-4 | K39a-2-4 | K12a-3 | K37a-4-4 | K18a-6 | | | | | | | | | 1/33 | | | | | 30/31 | | | | | | |
| | | Связевые | а | K46a-1-2 | K39a-2-2 | | K37a-4-2 | | У57-4 У57-10 | У59-4 У59-15 | У58-8 У58-24 | | | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 46 | 21 | 13 | 48 | 12 |
| | | | б | K46a-1-2 | K39a-2-2 | K12a-4-2 | K37a-4-2 | K18a-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K46a-1-6 | K39a-2-6 | K12a-3-6 | K37a-4-6 | K18a-6-6 | | Б45-1 | Б47-1 | Б46-1 | | | | 37 | 36 | 33 | 38 | 39 | 43 | 50 | | | 45 | 41 | | 40 |
| 3-б-4(48,48,108) 33 | 2500 III-IV | Рядовые, у.т.ш. колонны продольных рам | K46a-2-4 | K39a-3-4 | K12a-3 | K37a-4-4 | K18a-6 | | | | | | | | | 1/33 | | | | | 30/31 | | | | | | |
| | | Связевые | а | K46a-2-2 | K39a-3-2 | | K37a-4-2 | | У57-4 У57-10 | У59-4 У59-15 | У58-8 У58-24 | | | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 46 | 21 | 13 | 48 | 12 |
| | | | б | K46a-2-2 | K39a-3-2 | K12a-4-2 | K37a-4-2 | K18a-8-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K46a-2-6 | K39a-3-6 | K12a-3-6 | K37a-4-6 | K18a-6-6 | | Б45-1 | Б47-1 | Б46-1 | 15/118 25/118 35/118 | | | 37 | 36 | 33 | 38 | 39 | 43 | 50 | | | 45 | 41 | | 40 |
| 3-б-5(48,48,108) 34 | 2000 I-II | Рядовые, у.т.ш. колонны продольных рам | K46a-1-4 | K41a-1-4 | K16a-5 | K37a-4-4 | K18a-6 | | | | | | | | | 1/33 | | | | | 30/31 | | | | | | |
| | | Связевые | а | K46a-1-2 | K41a-1-2 | | K37a-4-2 | | У57-4 | У59-3 У59-4 | У58-8 У58-24 | | | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 46 | 21 | 13 | 48 | 12 |
| | | | б | K46a-1-2 | K41a-1-2 | K16a-5-2 | K37a-4-2 | K18a-6-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K46a-1-6 | K41a-1-6 | K16a-5-6 | K37a-4-6 | K18a-6-6 | | Б45-1 | Б47-1 | Б46-1 | | | | 37 | 36 | 33 | 38 | 39 | 43 | 50 | | | 45 | 41 | | 40 |
| 3-б-5(48,48,108) 35 | 2000 III-IV | Рядовые, у.т.ш. колонны продольных рам | K46a-2-4 | K41a-2-4 | K16a-5 | K37a-4-4 | K18a-6 | | | | | | | | | 1/33 | | | | | 30/31 | | | | | | |
| | | Связевые | а | K46a-2-2 | K41a-2-2 | | K37a-4-2 | | У57-4 | У59-3 У59-4 | У58-8 У58-24 | | | 32 | 6 | 5 | 1 | 9 | 10 | 19 | 30 | 49 | 46 | 21 | 13 | 48 | 12 |
| | | | б | K46a-2-2 | K41a-2-2 | K16a-5-2 | K37a-4-2 | K18a-6-2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Торцевые | K46a-2-6 | K41a-2-6 | K16a-5-6 | K37a-4-6 | K18a-6-6 | | Б45-1 | Б47-1 | Б46-1 | | | | 37 | 36 | 33 | 38 | 39 | 43 | 50 | | | 45 | 41 | | 40 |

Данный лист см. совместно с листами 32, 33, 34 и 35

ТК
1976

Таблица рабочих марок колонн, ригелей и монтажных деталей. Вариант с применением колонн из бетона марки "Б00".

1420-12
Выпуск 0-3
Лист 47

| Широко поперечной рамы и № марки рабоч- ной схемы | Нормативная временная допустимая нагрузка и бетонной рабочей схемы | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схеме поперечных и продольных рам | | | | | | Условные марки ригелей по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | |
|---|--|---|---|----------|----------|----------|---------|--|--|--------|-------|-------|-------|-------|--|----|----|-------|----|----|----|----|----|----|----|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | | | P1 | P2 | P3 | P4 | P5 | P6 | A | B | B | Г | Д | Е | Ж | И | К | Л | М |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1.420-12 выпуск 3 | | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям УД23-3/70 1.420-12 выпуск 8 | | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям ТД17 22-2/70 1.420-12 выпуск 11 | | | | | | | | | | |
| 2-б-3(60) 13 | 1500 I-IV | рядовые, у.т.ш. | K250-14 | K250-1 | K270-5-4 | K280-13 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | |
| | | продольн. рам | — | K250-13 | — | K280-13 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | α | — | — | — | K280-13 | | У58-20 | У58-2 | У58-2 | — | — | — | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | — | — | — |
| | | | | — | — | K270-5-2 | K280-13 | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | торцевые | K250-1-6 | K250-1-6 | K270-3-6 | K280-2-6 | | | Б46-1 | Б46-1 | Б46-1 | — | — | — | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 42 | | — | — | — |
| П-б-3(60) 15 | 1500 I-IV | рядовые, у.т.ш. | K250-14 | K250-1 | K270-5-4 | K280-13 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | | | | |
| | | продольн. рам | — | K250-13 | — | K280-13 | | | У58-20 | У58-13 | У58-2 | У59-2 | У58-2 | У59-2 | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 17 | 46 | 16 | 12 | 12 |
| | | связевые | α | — | — | — | K280-13 | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | | — | — | K270-5-2 | K280-13 | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | торцевые | K250-1-6 | K250-1-6 | K270-3-6 | K280-2-6 | | | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | Б46-1 | Б47-1 | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 44 | | 42 | 40 | 40 |
| 2-б-4(60) 14 | 1000 I-IV | рядовые, у.т.ш. | K250-14 | K250-1 | K270-5-4 | K280-14 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | 46 | | | |
| | | продольн. рам | — | K250-23 | — | K280-14 | | | | | | | | | | | | | | | | 47 | | | |
| | | связевые | α | — | K270-1-2 | — | K280-14 | | У58-20 | У58-1 | У58-1 | — | — | — | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | — | — | |
| | | | | K250-1-2 | K270-1-2 | K270-5-2 | K280-14 | | | | | | | | | | | | | | | 45 | | | |
| | | торцевые | K250-1-6 | K270-2-6 | K270-3-6 | K280-14 | | | Б46-1 | Б46-1 | Б46-1 | — | — | — | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 42 | 47 | — | — | |
| 2-б-4(60) 14 | 2500 I-IV | рядовые, у.т.ш. | K250-24 | K270-2 | K280-24 | K300-5 | | | | | | | | | | | | 1(33) | | | | 46 | | | |
| | | продольн. рам | — | K270-3-3 | — | K300-33 | | | У58-20 | У58-4 | У57-4 | — | — | — | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | — | — | |
| | | связевые | α | — | K270-3-2 | — | K300-32 | | | | | | | | | | | | | | | 47 | | | |
| | | | | K250-2-2 | K270-3-2 | K280-2-2 | K300-32 | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | торцевые | K250-1-6 | K270-2-6 | K280-1-6 | K300-36 | | | Б46-1 | Б46-1 | Б46-1 | — | — | — | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | — | — | |

Данный лист см. совместно с листами 13, 14, 15.

ТК
1976

Таблица рабочих марок ригелей, колонн
и монтажных деталей. Вариант с
применением колонн из бетона марки „Б50“

1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 46

| Шифр поперечной рамы и № листа с монтажной схемой | Нормативная длина плиты и высота и ширина деталей рамы | Тип колонн по положению в каркасе | Условные марки колонн по схеме поперечных и продольных рам | | | | | | Условные марки ригелей по схеме поперечной рамы | | | | | | Условные марки монтажных деталей по схеме поперечной рамы | | | | | | | | | | | | |
|---|--|-----------------------------------|--|---------|---------|---------|---------|--|--|--------|--------|--------|--------|-------|--|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| | | | K1 | K2 | K3 | K4 | | | P1 | P2 | P3 | P4 | P5 | P6 | A | B | B | Г | Д | Е | Ж | К | У | Л | М | Н | |
| | | | Рабочие марки колонн по серии 1420-12 выпуск 3 | | | | | | Рабочие марки ригелей по сериям У123-3/70, 1420-12 выпуск 4, 6 | | | | | | Рабочие марки монтажных деталей по сериям 1ДМ22-2/70, 1420-12 выпуск 4 | | | | | | | | | | | | |
| П-6-4(60) 16 | 1000 I-IV | рядовые; у.т.ш. | K69a-14 | K70a-1 | K70a-54 | K28a-14 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | продольн. рам | — | K70a-23 | — | K28a-43 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | α | — | K70a-12 | — | K28a-42 | | U58-20 | U59-13 | U58-1 | U59-2 | U58-1 | U59-2 | 14 | 3 | 3 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 46 | 17 | 12 | 12 | |
| | | | β | K69a-12 | K70a-12 | K70a-52 | K28a-42 | | U58-21 | U59-13 | U58-21 | U59-2 | U58-21 | U59-2 | 35 | 34 | 34 | 33 | 38 | 38 | 42 | | 47 | 46 | 40 | 40 | |
| | | торцевые | K69a-15 | K70a-25 | K70a-35 | K28a-45 | | | 546-1 | 547-1 | 546-1 | 547-1 | 546-1 | 547-1 | | | | | | | | | | | | | |
| П-6-4(60) 16 | 2500 I-IV | рядовые; у.т.ш. | K69a-24 | K70a-2 | K29a-24 | K30a-6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | продольн. рам | — | K70a-33 | — | K30a-33 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | α | — | K70a-32 | — | K30a-32 | | U58-20 | U59-13 | U58-4 | U59-4 | U57-4 | U58-8 | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 47 | 17 | 12 | 12 | |
| | | | β | K69a-22 | K70a-32 | K29a-22 | K30a-32 | | U58-22 | U59-13 | U58-22 | U59-15 | U57-10 | U58-8 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | 46 | 40 | 40 |
| | | торцевые | K69a-15 | K70a-25 | K29a-15 | K30a-35 | | | 546-1 | 547-1 | 546-1 | 547-1 | 545-1 | 546-1 | | | | | | | | | | | | | |
| П-6-4(72,60) 19 | 2500 I-IV | рядовые; у.т.ш. | K69a-24 | K70a-2 | K33a-24 | K34a-6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | продольн. рам | — | K70a-33 | — | K34a-33 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | α | — | K70a-32 | — | K34a-32 | | U58-20 | U59-13 | U58-4 | U59-4 | U57-4 | U58-8 | 14 | 5 | 5 | 1 | 9 | 9 | 16 | 46 | 47 | 17 | 12 | 12 | |
| | | | β | K69a-22 | K70a-32 | K33a-32 | K34a-32 | | U58-22 | U59-13 | U58-22 | U59-15 | U57-10 | U58-8 | 35 | 34 | 36 | 33 | 38 | 38 | 42 | | | | 46 | 40 | 40 |
| | | торцевые | K69a-15 | K70a-25 | K33a-15 | K34a-35 | | | 546-1 | 547-1 | 546-1 | 547-1 | 545-1 | 546-1 | | | | | | | | | | | | | |
| | | рядовые; у.т.ш. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | продольн. рам | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | связевые | α | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | | β | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | торцевые | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

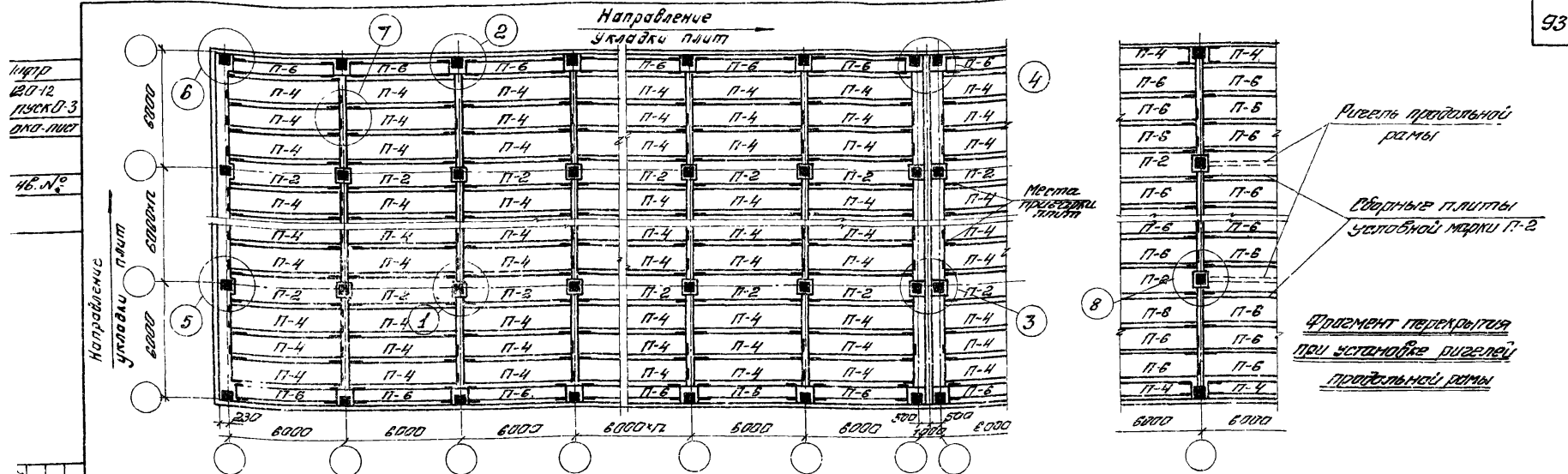
Данный лист см. совместно с листами 16, 19.

ТК
1976

Таблица рабочих марок ригелей, колонн и монтажных деталей. Вариант с применением колонн из бетона марки 600

1420-12
выпуск 0-3

Лист 49



| Нормативная объемная плотность бетона на перекрытия кг/м ³ | Маркировка | Условные марки плит | | | | | | Условные марки монтажных деталей | | | | | | | |
|--|--|--|------|-------------|--|--|--|---|-------------------------------|----|----------------------------------|------|------------------|---|----|
| | | П-2 | П-4 | П-6 | | | | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 |
| | | Рядовые марки плит по сериям УИ-24-2/70 | | | Рядовые марки плит по серии УИ-24-9 | | | Рядовые марки монтажных деталей по серии 1.423-12 выпуск 13 | | | | | | | |
| Междуэтажное перекрытие | | | | | | | | | | | | | | | |
| 500 | с предельным напряжением без предельного деформирования | УИ-2-2 | УИ-2 | — | | | | 2 | 3 ^x | 5 | 7 ^x , 9 ^{xx} | 17 | 18 ^x | 1 | 29 |
| | без предельного напряжения | — | — | (ПЗ-1) ПЗ-6 | | | | | | | | | | | |
| 1000 | с предельным напряжением | УИ-3-2 | УИ-3 | — | | | | | | | | | | | |
| | без предельного напряжения | — | — | ПЗ-2 | | | | | | | | | | | |
| 1500 | с предельным напряжением | УИ-4-2 | УИ-4 | — | | | | | | | | | | | |
| | без предельного напряжения | — | — | ПЗ-3 | | | | | | | | | | | |
| 2000 | с предельным напряжением без предельного деформирования | УИ-5-2 | УИ-5 | — | | | | 4 ^{xx} | 2000 кг/м ³ и выше | | | (22) | 19 ^{xx} | | |
| | без предельного напряжения | — | — | ПЗ-4 | | | | | | | | | | | |
| 2500 | с предельным напряжением | УИ-6-2 | УИ-6 | — | | | | | | | | | | | |
| | без предельного напряжения | — | — | ПЗ-5 | | | | | | | | | | | |
| Покровы | | | | | | | | | | | | | | | |
| — | с предельным напряжением | УИ-1-2 | УИ-1 | — | | | | 11 | 12 | 13 | 15 | 20 | 21 | 1 | 30 |
| | без предельного напряжения | — | — | ПЗ-1 | | | | | | | | | | | |

х — только при сечении плиты 400 мм, хх — только при сечении плиты 600 мм, 100 мм, 150 мм, 200 мм, 250 мм для плиты с балками сечением 120 мм и 100 мм соответственно.

2. Условные марки плит применяются только в неармированных случаях.

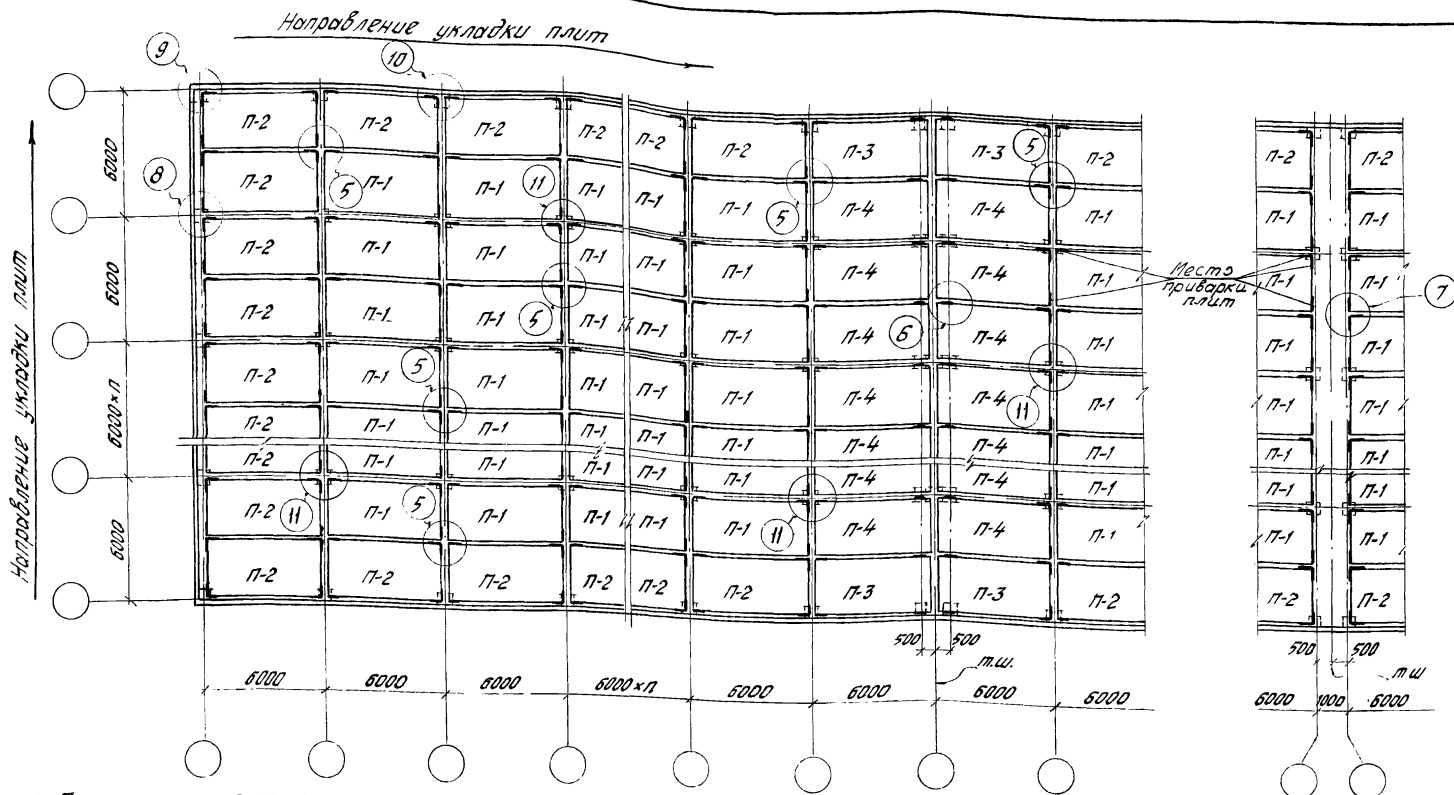
3. На маркированных схемах приведены рядовые марки плит шириной 1,5 м, армированные сталью классов А-III, А-IV, А-V, А-VI, А-VII следует назначать в соответствии с указаниями пояснения.

таблицы и табл. 1, 7, 8 серии УИ-24-6.

ТК
1976

Маркированные схемы раскладки плит междуэтажного перекрытия и покрытия при решении температурного шва с плитой

1.423-12
выпуск 13
лист 50



1. Плиты покрытия принимаются по ГОСТ 22701.0-77 - ГОСТ 22701.5-77
2. На маркировочных схемах даны условные марки плит. Рабочие марки плит из числа приведенных в ГОСТ 22701.0-77 - ГОСТ 22701.5-77 назначаются по фактическим нагрузкам на покрытие и условиям эксплуатации. Рабочая марка плиты, имеющая условную марку "П-2" должна иметь индекс "а", плита с условной маркой "П-3" должна иметь индекс "б", а плита "П-4" должна иметь индекс "б".
3. Марки монтажных деталей указаны рабочие по выпуску 14 серии 1420-12

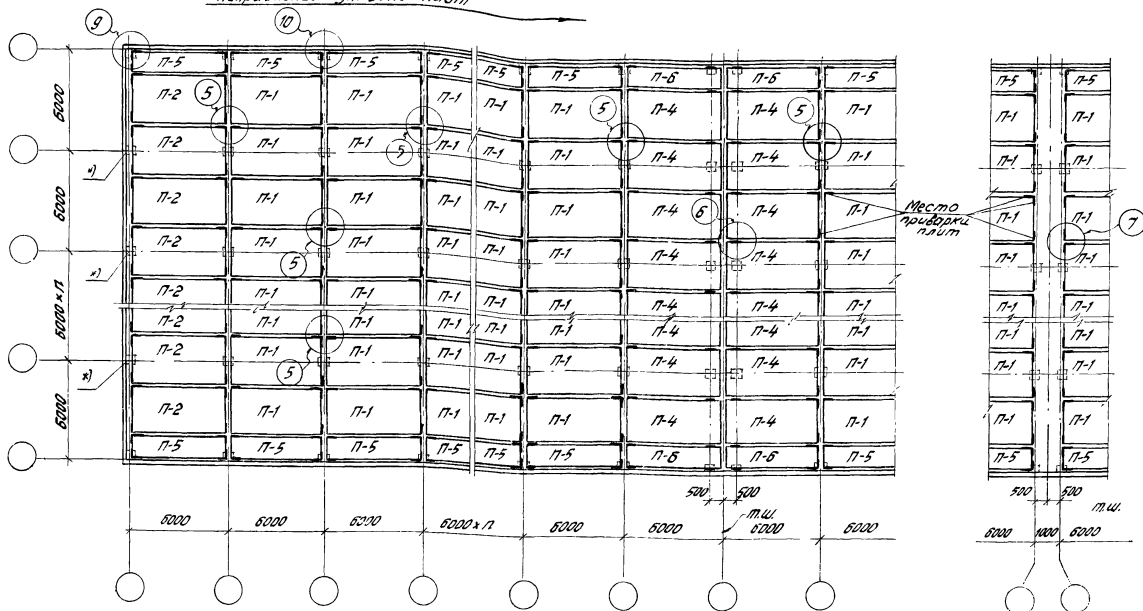
ТК
1976

Маркировочные схемы раскладки плит покрытия шириной 3,0 м при решении температурного шва со вставкой и без вставки.

1420-12
Выпуск 0-3
Лист 52

Направление укладки плит

Направление укладки плит



1. Плиты покрытия принимаются по серии 1.465-7, выпуски 3, 4 и по ГОСТ 22701.0-77 - ГОСТ 22701.5-77.

2. На маркировочных схемах даны условные марки плит. Рабочие марки плит, из числа приведенных в серии 1.465-7, ГОСТ 22701.0-77 - ГОСТ 22701.5-77, назначаются по фактическим нагрузкам на покрытие и условиям эксплуатации. Рабочие марки плит, имеющих условную марку "П-2" или "П-5", должны иметь индекс "а", плита с условной маркой "П-5" должна иметь индекс "б", а плита "П-4" должна иметь индекс "в".

3. Марки монтажных деталей указаны рабочие по выпуску 14 серии 1.420-12.

*) Плита покрытия устанавливается после приделки соединительных деталей для крепления стеновых панелей по серии 2.430-17.

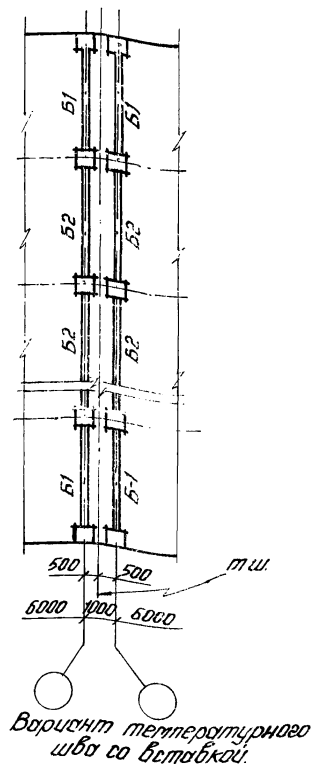
Вариант температурного шва со вставкой

ТК

Маркировочные схемы раскладки плит покрытия шириной 3,0м + 1,5м при решении температурного шва со вставкой и без вставки

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 53

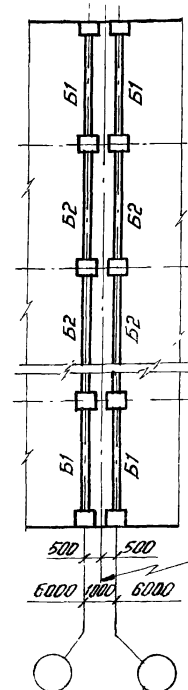
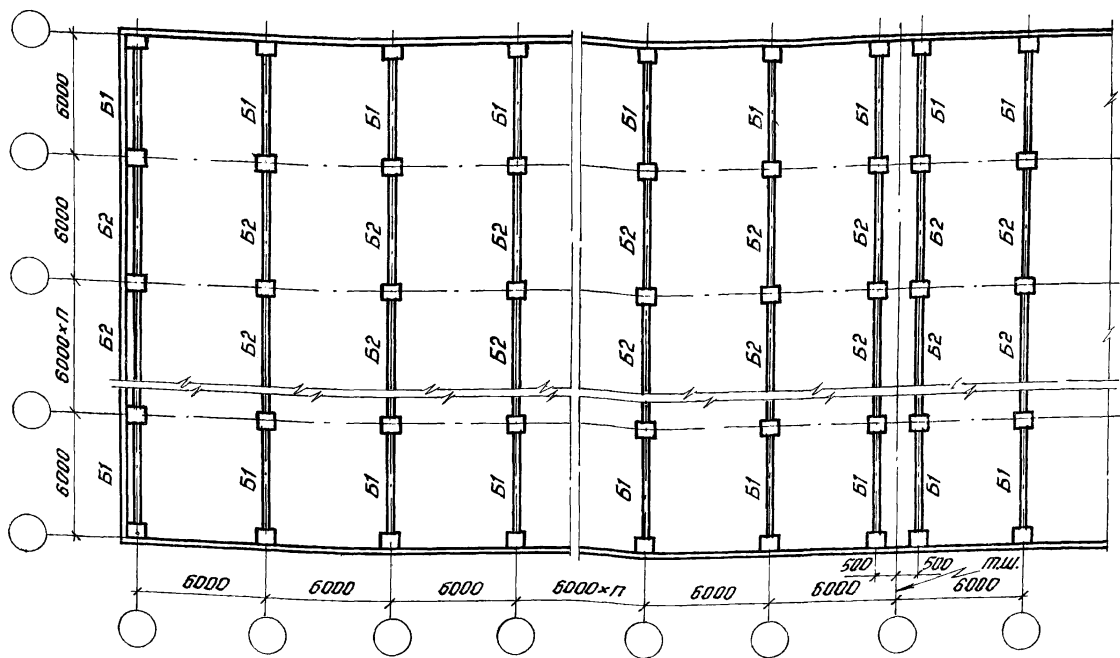
Масштаб



| Тип ригелей по положению в покрытии | Условная марка ригелей покрытия | | | |
|---|---------------------------------|----------|----------------|---------|
| | Б1 | Б2 | Б1 | Б2 |
| | Рабочие марки ригелей по серии | | | |
| | УЧ23-3/70 | | 1.420-12 выт.8 | |
| Рядовые | УБ8-20-а | УБ9-13-а | — | — |
| Торцевые | — | — | Б46-1-а | Б47-1-а |
| У температурного шва | УБ8-20-а | УБ9-13-а | — | — |

Данный лист рассматривать совместно с листом 52.

| | | |
|------------|--|------------|
| ТК 1976 | Маркировочные схемы раскладки рулонов покрытия под плиты покрытия шириной 300 см при решении температурного шва со вставкой и без вставки. | 1420-12 |
| | | Выпуск 0-3 |
| | | Лист 54 |



Вариант температурного шва со стыком

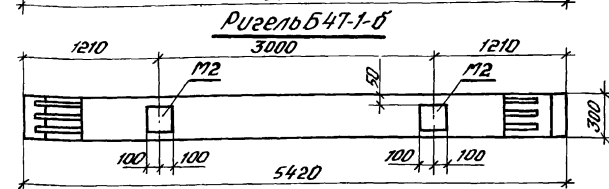
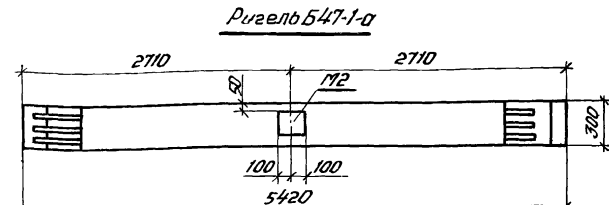
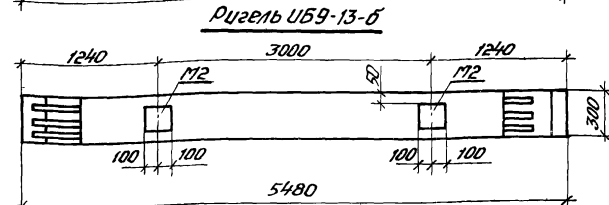
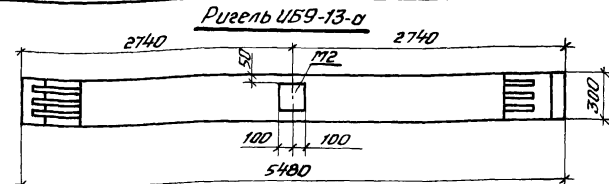
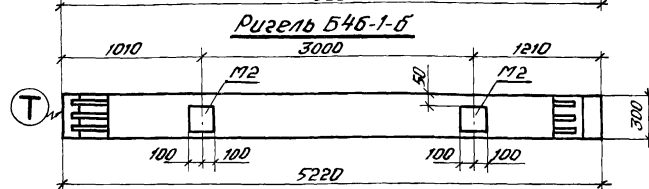
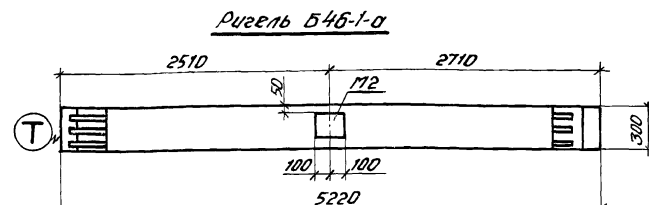
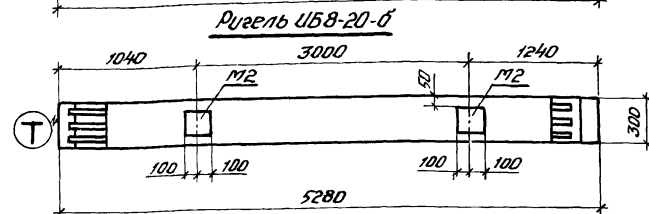
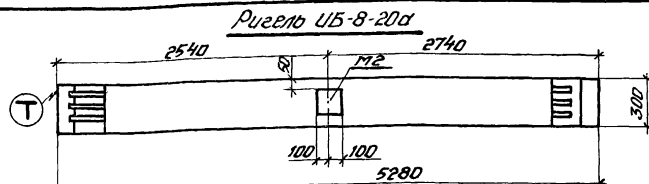
Данный лист рассматривать совместно с листом 53.

| Тип ригелей по положению в покрытии | Условная марка ригелей покрытия | | | |
|---|------------------------------------|----------|-------|----|
| | B1 | B2 | B1 | B2 |
| | Рабочие марки ригелей по серии | | | |
| Рядовые | УУ23-3/70 | 1420-12 | Был 8 | |
| Торцевые | У58-20-б | У59-13-б | — | — |
| У температурного шва | У58-20-б | У59-13-б | — | — |

ТК
1976

Маркировочные схемы раскладки ригелей
покрытия под плиты покрытия шириной 3,0 м
и 1,5 м при решении температурного шва
со стыком и без стыка.

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 55



Спецификация дополнительных закладных деталей для крепления плит покрытия

| Марка ригеля | Место расположения ригеля в раме | Марка и количество закладных деталей М2 |
|--------------|----------------------------------|---|
| У58-20-а | в крайнем пролете | 1 |
| У58-20-б | | 2 |
| Б46-1-а | | 1 |
| Б46-1-б | | 2 |

| Марка ригеля | Место расположения ригеля в раме | Марка и количество закладных деталей М2 |
|--------------|----------------------------------|---|
| У59-13-а | в среднем пролете | 1 |
| У59-13-б | | 2 |
| Б47-1-а | | 1 |
| Б47-1-б | | 2 |

1. Ригели У58-20-а, У58-20-б, У59-13-а, У59-13-б выполнять по чертежам ригелей У58-20 и У59-13 по серии УИ23-3/70, а ригели Б46-1-а, Б46-1-б, Б47-1-а, Б47-1-б по чертежам ригелей Б46-1 и Б47-1 по серии 1,420-12. Выпуск 8 с разбивкой закладных деталей М2 для крепления плит покрытия по данному чертежу.
2. Закладная деталь М2 разработана в серии УИ23-3/70. Буква "Т" (для ориентации ригелей У58-20-а, У58-20-б, Б46-1-а, Б46-1-б при монтаже) наносится несываемой краской на боковой грани ригеля.

| | | |
|------------|--|-----------------------|
| ТК 1976 | Разбивка дополнительных закладных деталей для крепления плит покрытия в ригелях У58-20-а, У58-20-б, У59-13-а, У59-13-б, Б46-1-а, Б46-1-б, Б47-1-а, Б47-1-б | 1,420-12 Выпуск 03 |
| | | Лист 56 |

| Шифр поперечной рамы | Район СССР по скорости иному напору ветра | Нормативная временная длительная нагрузка на перекрытие кг/м^2 | Здание из одного температурного блока | | Здание из 2-х и более температурных блоков | |
|----------------------|---|---|---|-------|--|-------|
| | | | Необходимое число продольных рам в среднем ряду колонн при числе пролетов | | рам по средним рядам колонн | |
| | | | 2 | | 5 и более | |
| | | | Длина блока здания, м | | Длина меньшего блока здания, м | |
| | | | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 |
| 2-6-3 (48) | I | 1000, 1500, 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 2000 | 2 | 1 | 1 | 1 |
| | II | 1000, 1500, 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | | 2000 | - | 2 | 1 | 1 |
| | III | 1000, 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | | 1500, 2000 | - | 2 | 2 | 1 |
| | IV | 1000, 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| | | 1500, 2000 | - | 2 | - | 2 |
| 2-6-4 (48) | I | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | II | 1000 ÷ 2000 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 2500 | 2 | 1 | 1 | 1 |
| | III | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | IV | 1000 ÷ 2000 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | | 2500 | - | 2 | 2 | 1 |

| Шифр поперечной рамы | Район СССР по скорости иному напору ветра | Нормативная временная длительная нагрузка на перекрытие кг/м ² | Здание из одного температурного блока | | | | | | Здание из 2 и более температурных блоков | | | | | |
|----------------------|---|---|--|-------|----|-------|-----------|-------|--|-------|----|-------|-----------|-------|
| | | | Необходимое число продольных рам при числе | | | | | | рам по средним рядам колонн пролетов | | | | | |
| | | | 3 | | 4 | | 5 и более | | 3 | | 4 | | 5 и более | |
| | | | Длина блока здания, м | | | | | | Длина меньшего блока здания, м | | | | | |
| | | | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 |
| П-6-3 (48) | I, II | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | III, IV | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| П-6-4 (48) | I ÷ III | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | IV | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| П-6-5 (48) | I | 1000, 1500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 2000 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | II | 1000, 1500 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 2000 | - | 2 | - | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| | III | 1000, 1500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 2000 | - | 3 | - | 3 | - | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| | IV | 1000 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 1500 | - | 2 | - | 2 | - | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 2000 | - | 3 | - | 3 | - | 3 | - | 2 | - | 2 | 2 | 2 |
| | | | | | | | | | | | | | | |

Примечание:

Количество рам для зданий, состоящих из 2-х или более температурных блоков, определено при условии одновременного возведения не менее 2-х рядом расположенных блоков здания.

ТК
1976

Таблица подбора необходимого числа продольных рам по средним рядам колонн на один блок здания. Высота этажей 4,8 м

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 57

| Шифр попеч- речной рамы | Район СССР по скорост- ному напору ветра | Нормативная временная длительная нагрузка на перекрытия кг/м ² | Здание из одного температурного блока | | Здание из 2х и более темпер- турных блоков | |
|----------------------------------|--|---|--|-------|--|-------|
| | | | Необходимое число рам в среднем ряду колонн при числе пролетов | | Необходимое число рам в среднем ряду колонн при числе пролетов | |
| | | | 2 | | 2 | |
| | | | Длина блока здания, м | | Длина меньшего блока здания, м | |
| | | | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 |
| 2-6-3 (60, 48) | I | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | II | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | III | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | IV | 1000 ÷ 2500 | - | 3 | 2 | 2 |
| 2-6-4 (60, 48) | I | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | II, III | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | IV | 1000, 2000 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| | | 1500, 2500 | - | 2 | 2 | 2 |

| Шифр пале- речной рамы | Район СССР по акарост- ному напору ветра | Нормативная временная длительная нагрузка на перекрытия кг/м ² | Здание из одного температурного блока | | | | | | Здание из 2* и более температурных блоков | | | | | |
|---------------------------------|--|---|--|-------|----|-------|-----------|-------|---|-------|----|-------|-----------|-------|
| | | | Необходимое число продольных рам по средним рядам колонн при числе пролетов | | | | | | | | | | | |
| | | | 3 | | 4 | | 5 и более | | 3 | | 4 | | 5 и более | |
| | | | Длина блока здания, м | | | | | | Длина меньшего блока здания, м | | | | | |
| | | | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 |
| П-6-3(60, 43) | I, II | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | III | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | IV | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| П-6-4(60, 48) | I, II | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | III | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | IV | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| П-6-5 (60, 48) | I | 1000, 1500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | | 2000 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | II | 1000, 1500 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | | 2000 | - | 2 | - | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | |
| | III | 1000, 1500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | | 2000 | - | 3 | - | 3 | - | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | |
| | IV | 1000 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 |
| | | 1500 | - | 2 | - | 2 | - | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 |
| | | 2000 | - | 3 | - | 3 | - | 3 | - | 2 | - | 2 | 2 | 2 |

Примечание:

Количество рам для зданий, состоящих из 2х или более температурных блоков, определено при условии одновременного возведения не менее 2х рядов расположенных блоков здания.

| | | |
|------------|--|------------------------|
| ТК 1976 | Таблица подбора необходимого числа продольных рам по средним рядам колонн на один блок здания. Высота этажей 6,0 - 4,8 м | 1,420-12 выпуск 0-3 |
| | | Лист 58 |

| Шифр поперечной рамы | Район СССР по скорости напору ветра | Нормативная временная впитательная нагрузка на перекрытие кг/м ² | Здание из одного температурного блока | | Здание из 2 ^х и более температурных блоков | |
|----------------------|-------------------------------------|---|---|-------|---|-------|
| | | | Необходимое число продольных рам в среднем ряду колонн при числе пролетов | | Необходимое число продольных рам в среднем ряду колонн при числе пролетов | |
| | | | 2 | | 2 | |
| | | | Длина блока здания | | Длина меньшего блока здания | |
| | | | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 |
| 2-6-3 (60) | I | 1000 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | | 1500 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | II-III | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | IV | 1000 | - | 3 | 2 | 2 |
| | | 1500 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| 2-6-4 (60) | I-II | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 1 | 1 |
| | III-IV | 1000 ÷ 2500 | - | 3 | 2 | 2 |

| Шифр поперечной рамы | Район СССР по скорости напору ветра | Нормативная временная нагрузка на перекрытие кг/м ² | Здания из одного температурного блока | | | | | | Здание из 2 ^х и более температурных блоков | | | | | |
|----------------------|-------------------------------------|--|---|-------|----|-------|-----------|-------|---|-------|----|-------|-----------|-------|
| | | | Необходимое число продольных рам в среднем ряду колонн при числе пролетов | | | | | | | | | | | |
| | | | 3 | | 4 | | 5 и более | | 3 | | 4 | | 5 и более | |
| | | | Длина блока здания, м | | | | | | Длина меньшего блока здания, м | | | | | |
| | | | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 |
| п-6-3(60) | I | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | II | 1000 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | | 1500 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | III-IV | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| п-6-4(60) | I- II | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| | III | 1000 ÷ 2500 | - | 3 | - | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| | IV | 1000 ÷ 2500 | - | 3 | - | 3 | - | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| п-6-5(60) | I | 1000 ÷ 1500 | - | 3 | - | 3 | - | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |
| | II- IV | 1000 | - | 3 | - | 3 | - | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 |

Количество рам для зданий, состоящих из 2^х или более температурных блоков определено при условии одновременного возведения не менее 2^х рядом расположенных блоков здания.

ТК
1976

Таблица подбора необходимого числа продольных рам по средним рядам колонн на один блок здания. Высота этажей 6,0 м

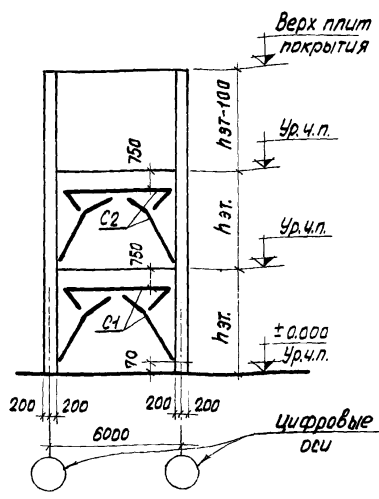
т. 420-12
Выпуск 0-3

Лист 59

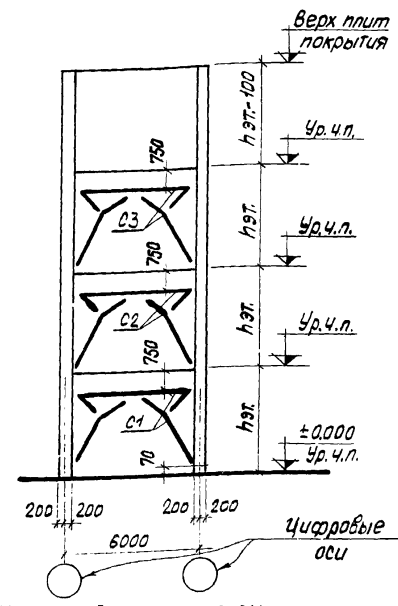
| Шифр папереч- ной рамы | Работ СССР по директ- ному напору ветра | Нормативная временная длительная нагрузка на перекрытие кгс/м ² | Здание из одного температурного блока | | | | | | Здание из 2 ^х и более температурных блоков | | | | | |
|---------------------------------|---|--|---|-------|----|-------|-----------|-------|---|-------|----|-------|-----------|-------|
| | | | Необходимое число продольных рам, в среднем ряду колонн при числе пролетов | | | | | | | | | | | |
| | | | 3 | | 4 | | 5 и более | | 3 | | 4 | | 5 и более | |
| | | | Длина блока здания, м | | | | | | Длина меньшего блока здания, м | | | | | |
| | | | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 | 36 | 42-60 |
| п-6-3(72,60) | I - II | 1000 ÷ 2500 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | III - IV | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| п-6-4(72, 60) | I - II | 1000 ÷ 2500 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | |
| | III | 1000 ÷ 2500 | — | 3 | — | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | |
| | IV | 1000 ÷ 2500 | — | 3 | — | 3 | — | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | |
| п-6-5(72,60) | I | 1000 ÷ 1500 | — | 3 | — | 3 | — | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | |
| | II - IV | 1000 | — | 3 | — | 3 | — | 3 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | |

Количество рам для зданий, состоящих из 2^х или более температурных блоков определено при условии одновременного воздействия не менее 2^х рядом расположенных блоков здания.

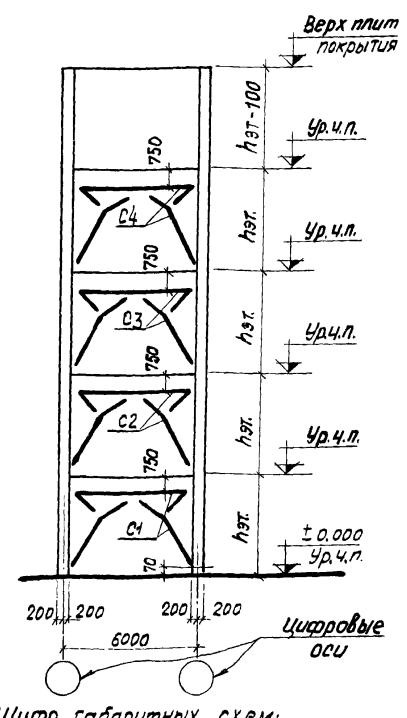
| | | | |
|------------|---|------------|----|
| ТК 1976 | Таблица подбора необходимого числа продольных рам по средним рядам колонн на один блок здания. Высота этажей 7,2-6,0 м. | 1.420-12 | |
| | | Выпуск 0-3 | |
| | | Лист | 60 |



Шифр габаритных схем:
2-6-3 (48); П-6-3 (48)



Шифр габаритных схем:
2-6-4 (48); П-6-4 (48)

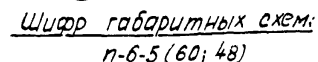
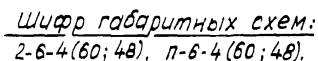
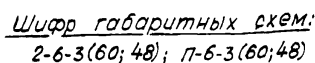


Шифр габаритных схем:
П-6-5 (48)

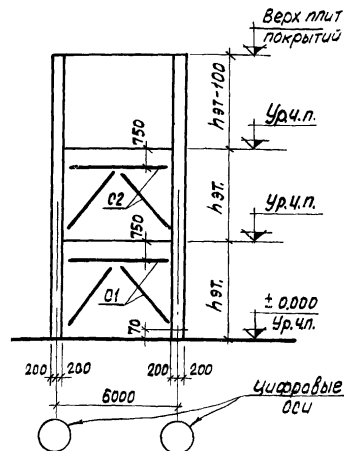
1. На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей, а также схемы расположения связей в плане даны на листах 68, 69.
2. Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге каждого деформационного блока здания.
3. Вертикальные связи состоят из 3х отправочных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей приведены в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных веталей для каждой связи обозначается с ее рабочей маркой. Например, для связи марки СП 11 назначается монтажная деталь "СП 11" по альбому ТДМ 22-2/70.

4. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100 мм выше отметки верха плит перекрытия.

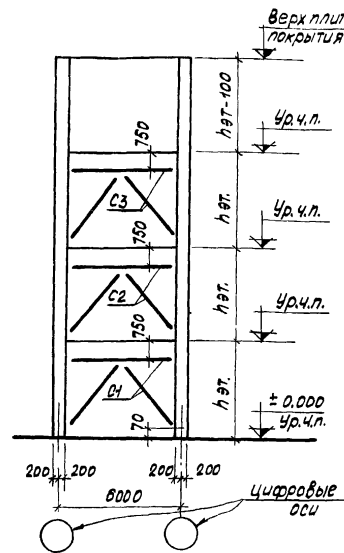
| | | |
|--------------------|--|--|
| <p>ТК 1976</p> | <p>Маркировочные схемы вертикальных стальных связей (вариант разреженной постановки). Высота этажей 4.8 м.</p> | <p>1.420-12 Выпуск 0-3 Лист 61</p> |
|--------------------|--|--|



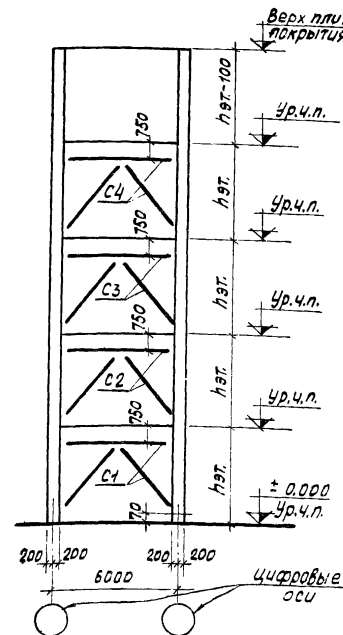
4. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100 мм выше отметки верха плит перекрытия.



Шифр габаритных схем:
2-6-3 (60); п-6-3(60); п-6-3(72; 60).



Шифр габаритных схем:
2-6-4(60); п-6-4(60); п-6-4(72; 60)



Шифр габаритных схем:
п-6-5 (60); п-6-5 (72; 60)

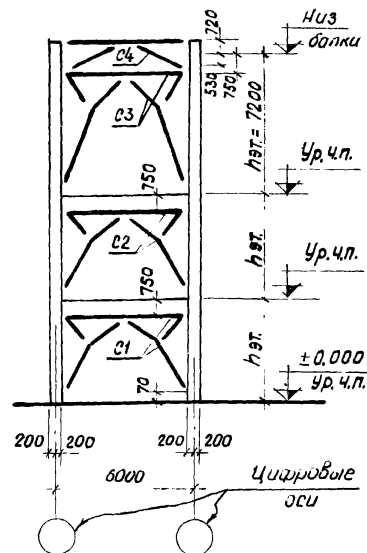
1. На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей, а также схемы расположения связей в плане даны на листах 72-75.
2. Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге каждого деформационного блока здания.
3. Вертикальные связи состоят из 3± отправочных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей приведены в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных деталей для каждой связи совпадает с её рабочей маркой. Например, для связи марки СП15, назначается монтажная деталь, СП15 по альбому ТДМ 22-2/70.

4. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100 мм выше отметки верха плит перекрытия.

ТК
1976

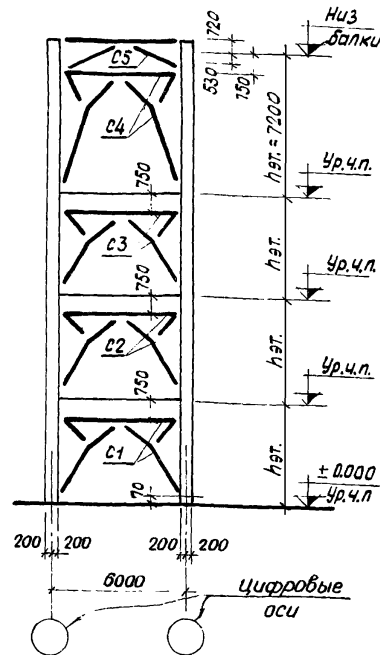
Маркировочные схемы вертикальных стальных связей (вариант разреженной постановки). Высота этажей 6,0 м и 7,2-6,0 м

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 63



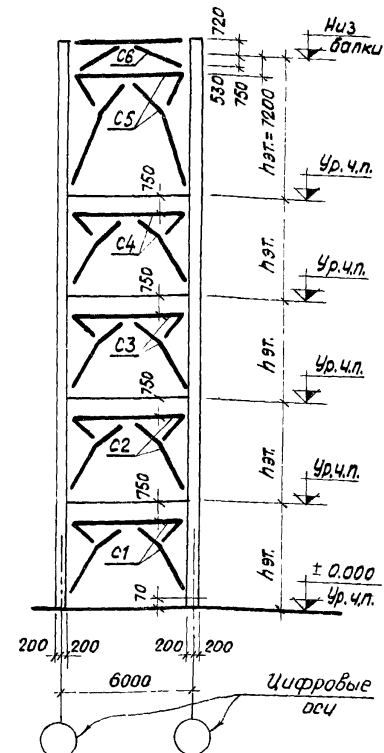
Шифр габаритных схем:

3-6-3 (48; 48; 72)



Шифр габаритных схем:

3-6-4 (48; 48; 72)



Шифр габаритных схем:

3-6-5 (48; 48; 72)

1. На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей, а также схемы расположения связей в плане даны на листе 76.
2. Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге каждого деформационного блока здания.
3. Вертикальные связи состоят из 3 ± отправочных марок. во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей приведены в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных деталей для каждой связи совпадает с ее рабочей маркой.

Например, для связи СП 10 назначается монтажная деталь «СП 10» по альбому ТДМ 22-2/70.

4. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100 мм выше отметки верха плит перекрытия.

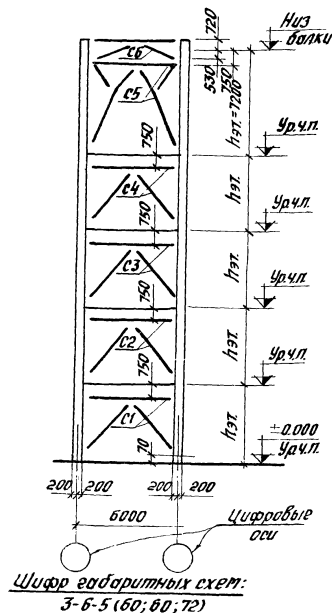
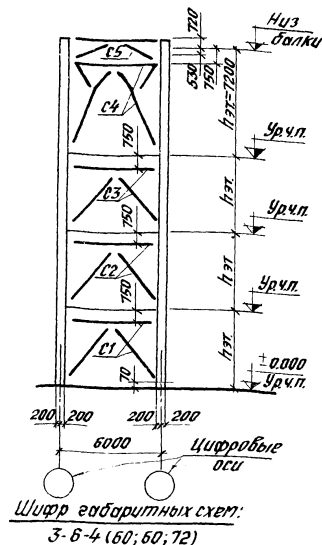
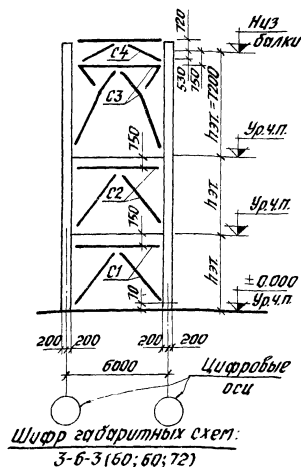
ТК

1976

Маркировочные схемы вертикальных стальных связей (вариант разреженной постановки). Высота этажей 4,8; 4,8; 7,2 м

1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 64



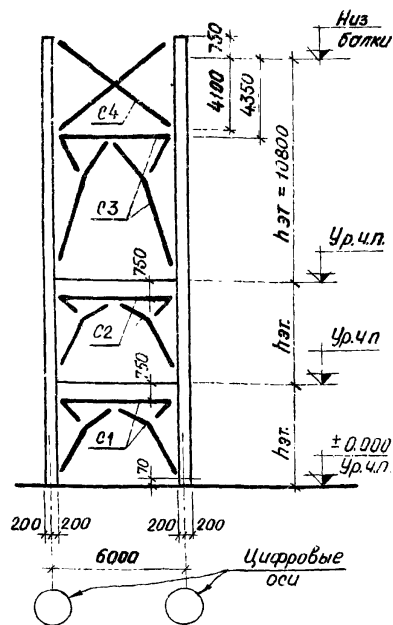
- На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей, а также схемы расположения связей в плане даны на листе 76.
- Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге жесткого деформационного диска здания.
- Вертикальные связи состоят из 3-х отработанных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей для каждой связи совпадают с ее рабочей маркой. Например, для связи марки СП10, назначается монтажная

- деталь, СП10" по олову ТДМ22-2/70.
- Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100мм выше отметки верха плит перекрытия.

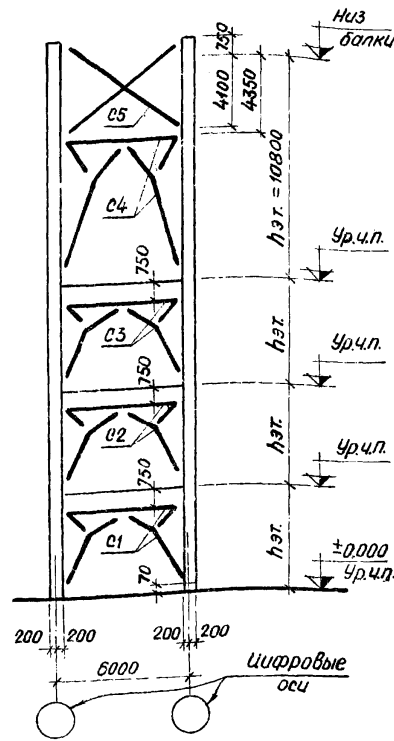
ТК
1976

Маркировочные схемы вертикальных стальных связей (варант разреженной постановки). Высота этажей 6,0; 6,0; 7,2 м.

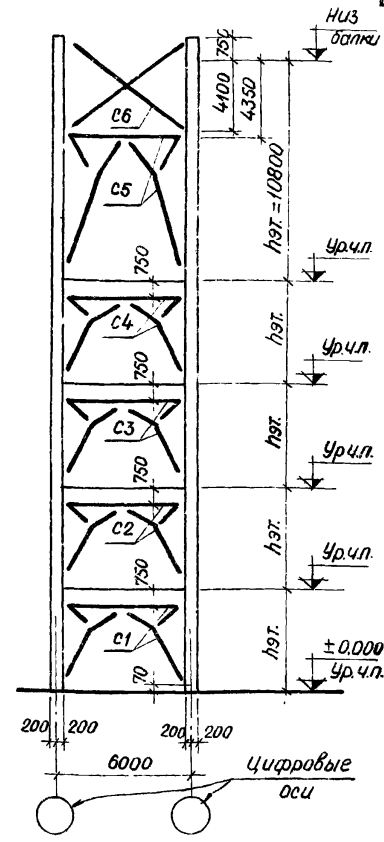
1420-12
выпуск 0-3
лист 65



Шифр габаритных схем
3-6-3 (48; 48; 108)



Шифр габаритных схем
3-6-4 (48; 48; 108)



Шифр габаритных схем
3-6-5 (48; 48; 108)

- На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей, а также схемы расположения связей в плане даны на листе 76.
- Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге каждого деформационного блока здания.
- Вертикальные связи состоят из 3х отправочных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей приложены в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных деталей для каждой связи обладает в ее рабочей маркой.

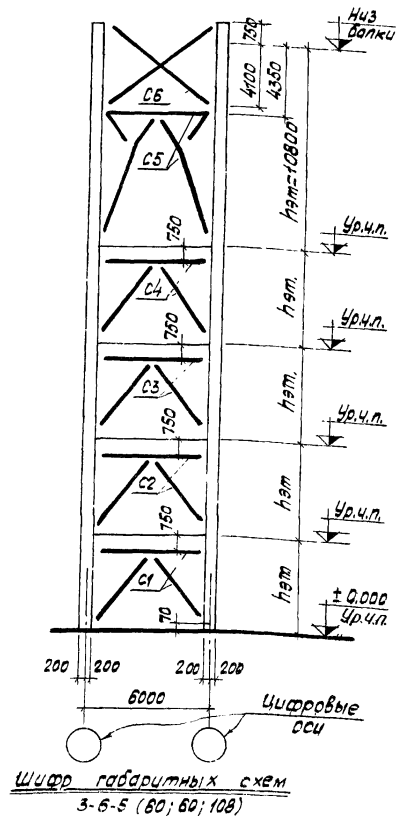
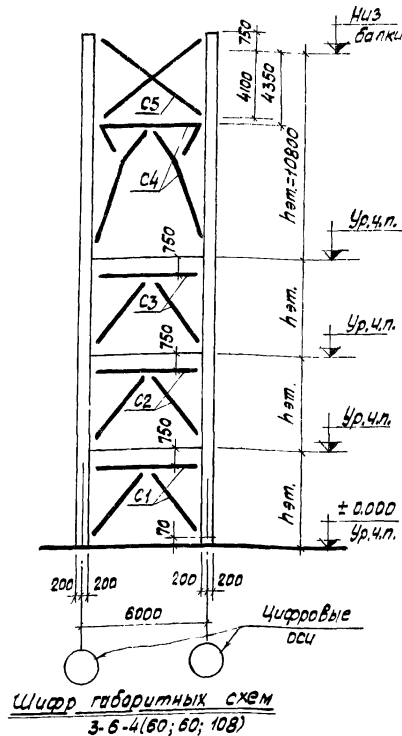
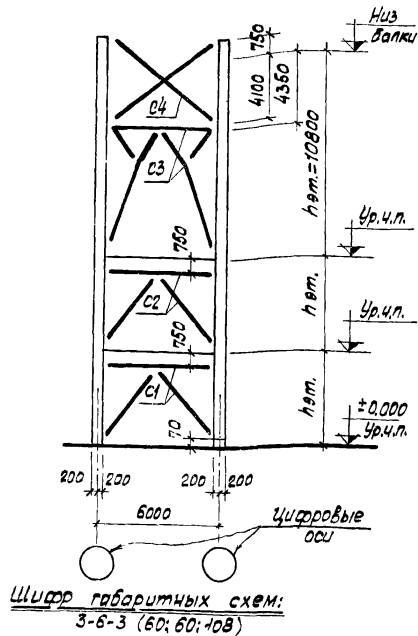
Например, для связи марки СП 10 назначается монтажная деталь „СП 10“ по альбому ТДМ 22-2/70.

- Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100мм выше отметки верха плит перекрытия.

ТК
1976

Маркировочные схемы вертикальных стальных связей (вариант разреженной постановки). Высота этажей 4,8; 4,8; 10,8 м

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 66



1. На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей, а также схемы расположения связей в плане даны на листе 76.
2. Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шпиге каждого деформационного блока здания.
3. Вертикальные связи состоят из 3х отработанных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонны с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей приведены в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных

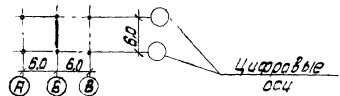
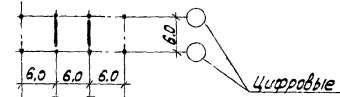
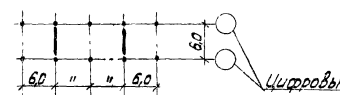
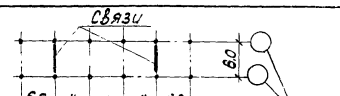
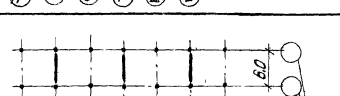
деталей для каждой связи совпадает с её рабочей маркой. Например, для связи марки СП10 назначается монтажная деталь "СП10" по альбому ТДМ 22-2/70.

4. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100мм выше отметки верха плит перекрытия.

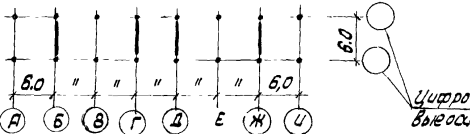
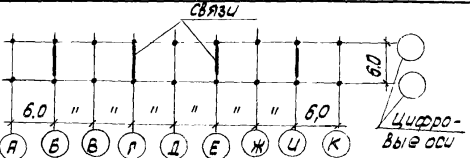
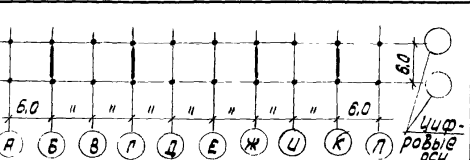
ТК
1976

Маркировочные схемы вертикальных стальных связей (вариант разреженной постановки). Высота этажей 6,0; 6,0; 10,8м

1.420-12
Выпуск С-3
Лист 67

| Число пролетов | Ширина габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по которому вых. в план | Число связей в плане | Условные марки связей по этажам | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке | № схемы |
|----------------|---|------------------------------------|----------------------|--|------|------|------|---|---------|
| | | | | с1 | с2 | с3 | с4 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии 64/29-4/40 | | | | | |
| 2 | 2-6-3 (48) | I-II | 1 | СПН | СП13 | — | — |  | 1 |
| | | III-IV | 1 | СП10 | СП12 | — | — | | |
| | 2-6-4 (48) | I-II | 1 | СПН | СПН | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 1 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| 3 | 3-6-3 (48) | I-II | 2 | СПН | СП13 | — | — |  | 2 |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП12 | — | — | | |
| | 3-6-4 (48) | I-II | 2 | СПН | СПН | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 3-6-5 (48) | I-II | 2 | СПН | СПН | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 4 | 4-6-3 (48) | I-II | 2 | СПН | СП13 | — | — |  | 3 |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП12 | — | — | | |
| | 4-6-4 (48) | I-II | 2 | СПН | СПН | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 4-6-5 (48) | I-II | 2 | СПН | СПН | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 5 | 5-6-3 (48) | I-II | 2 | СП10 | СП12 | — | — |  | 4 |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | — | — | | |
| | 5-6-4 (48) | I-II | 2 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | — | | |
| | 5-6-5 (48) | I-II | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП10 | | |
| 6 | 6-6-3 (48) | I-II | 3 | СПН | СП13 | — | — |  | 5 |
| | | III-IV | 3 | СП10 | СП12 | — | — | | |
| | 6-6-4 (48) | I-II | 3 | СПН | СПН | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 3 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 6-6-5 (48) | I-II | 3 | СПН | СПН | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 3 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | | |

| | | |
|------------|--|------------------------|
| ТК 1976 | Схема расположения вертикальных связей в плане и таблица для подбора рабочих марок связей для зданий с высотой этажей 48 м; (вариант разреженной постановки) | 1.420-72 выпуск 0-3 |
| | | лист 68 |

| Число пролетов | Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по скорости ветра | Число связей в ферме в плане | Условные марки связей | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке. | № схемы |
|----------------|---|------------------------------|------------------------------|---|------|------|------|---|---------|
| | | | | с1 | с2 | с3 | с4 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии УУ29-4/70 | | | | | |
| 7 | 7-6-3 (48) | I-II | 4 | СПН | СП13 | — | — |  | 6 |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП12 | — | — | | |
| | 7-6-4 (48) | I-II | 4 | СПН | СПН | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 7-6-5 (48) | I-II | 4 | СПН | СПН | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 8 | 8-6-3 (48) | I-II | 4 | СПН | СП13 | — | — |  | 7 |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП12 | — | — | | |
| | 8-6-4 (48) | I-II | 4 | СПН | СПН | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 8-6-5 (48) | I-II | 4 | СПН | СПН | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 9 | 9-6-3 (48) | I-II | 4 | СП10 | СП12 | — | — |  | 8 |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП10 | — | — | | |
| | 9-6-4 (48) | I-II | 4 | СП10 | СП10 | СП12 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП10 | СП10 | — | | |
| | 9-6-5 (48) | I-II | 4 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| | | III-IV | 4 | СП10 | СП10 | СП10 | СП10 | | |

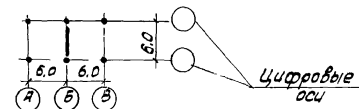
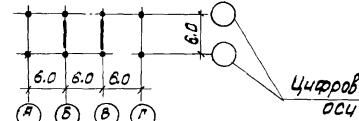
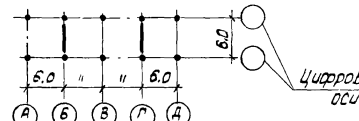
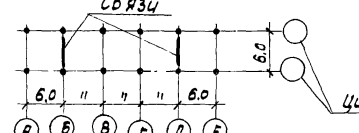
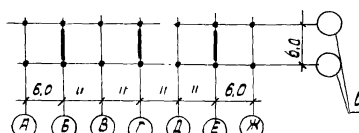
ТК

1976

схема расположения вертикальных связей в плане и таблица для выбора рабочих марок связей для зданий с высотой этажей 4,8 м (вариант разреженной постановки)

1.420-12
Выпуск-03

Лист 69

| Число пролетов | Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по координатам и направлению ветра | Число связей по сечению в плане | Условные марки связей по этажам | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке | № схемы |
|----------------|---|---|---------------------------------|---|------|------|------|--|---------|
| | | | | с1 | с2 | с3 | с4 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии ИУ29-4/70 | | | | | |
| 2 | 2-6-3 (60; 48) | I-II | 1 | СП15 | СП13 | — | — |  | 1 |
| | | III-IV | 1 | СП15 | СП12 | — | — | | |
| | 2-6-4 (60; 48) | I-II | 1 | СП15 | СП11 | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 1 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| 3 | 3-6-3 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП13 | — | — |  | 2 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП12 | — | — | | |
| | 3-6-4 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП11 | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 3-6-5 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП11 | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 4 | 4-6-3 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП13 | — | — |  | 3 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП12 | — | — | | |
| | 4-6-4 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП11 | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 4-6-5 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП11 | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 5 | 5-6-3 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП12 | — | — |  | 4 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП10 | — | — | | |
| | 5-6-4 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП10 | СП10 | — | | |
| | 5-6-5 (60; 48) | I-II | 2 | СП15 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| | | III-IV | 2 | СП14 | СП10 | СП10 | СП10 | | |
| 6 | 6-6-3 (60; 48) | I-II | 3 | СП15 | СП13 | — | — |  | 5 |
| | | III-IV | 3 | СП15 | СП12 | — | — | | |
| | 6-6-4 (60; 48) | I-II | 3 | СП15 | СП11 | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 3 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 6-6-5 (60; 48) | I-II | 3 | СП15 | СП11 | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 3 | СП15 | СП10 | СП10 | СП12 | | |

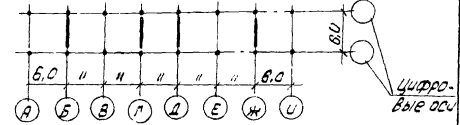
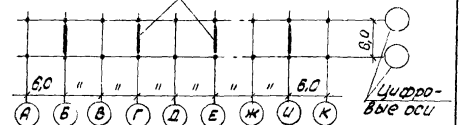
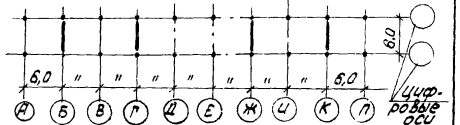
ТК

1976

Схема расположения вертикальных связей в плане и таблица для подбора рабочих марок связей для зданий с высотой этажей 6,0-4,8 м (вариант разреженной постановки).

1,420-12
Выпуск 0-3

Лист 70

| Число пролетов | Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по скорости и направлению ветра | Число связей в ферме в плане | Условные марки связей по этажам | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке | № схемы |
|----------------|---|--|------------------------------|---|------|------|------|---|---------|
| | | | | с1 | с2 | с3 | с4 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии чл29-4/70 | | | | | |
| 7 | 7-6-3 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП13 | — | — |  | 6 |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП12 | — | — | | |
| | 7-6-4 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП11 | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 7-6-5 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП11 | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 8 | 8-6-3 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП13 | — | — |  | 7 |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП12 | — | — | | |
| | 8-6-4 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП11 | СП13 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| | 8-6-5 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП11 | СП13 | СП13 | | |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| 9 | 9-6-3 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП12 | — | — |  | 8 |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП10 | — | — | | |
| | 9-6-4 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП10 | СП12 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП15 | СП10 | СП10 | — | | |
| | 9-6-5 (60; 48) | I-II | 4 | СП15 | СП10 | СП10 | СП12 | | |
| | | III-IV | 4 | СП14 | СП10 | СП10 | СП10 | | |

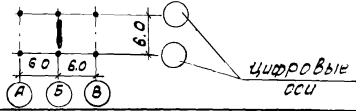
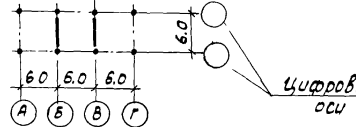
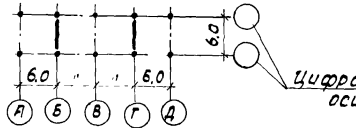
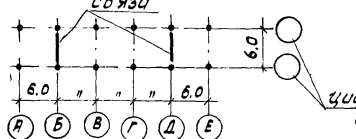
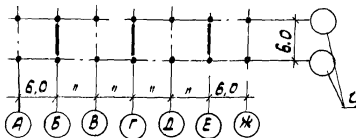
ТК
1376

Схема расположения вертикальных связей в плане и таблица для подбора рабочих марок связей для зданий с высотой этажей 6,0-4,8 м (вариант разреженной постановки)

1420-12
Выпуск 0-3
Лист 71

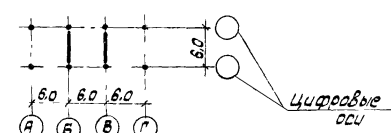
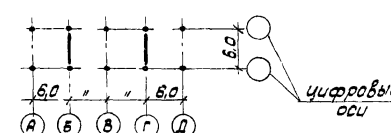
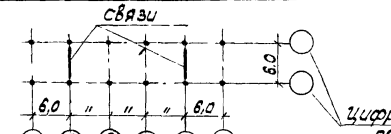
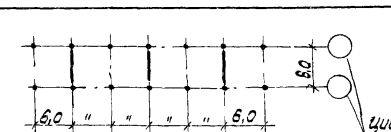
15750-07

71

| Число пролетов | Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район сср по скоростному напору ветра | Число связей по скручивающему моменту в плане | Условные марки связей по этажам. | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке | № схемы |
|----------------|---|---------------------------------------|---|--|------|------|------|--|---------|
| | | | | С1 | С2 | С3 | С4 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии ЦИ-29-4/70 | | | | | |
| 2 | 2-6-3 (60) | I-II | 1 | СП15 | СП15 | — | — |  | 1 |
| | | III-IV | 1 | СП15 | СП15 | — | — | | |
| | 2-6-4 (60) | I-II | 1 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 1 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| 3 | 3-6-3 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | — | — |  | 2 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | — | — | | |
| | 3-6-4 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 3-6-5 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| 4 | 4-6-3 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | — | — |  | 3 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | — | — | | |
| | 4-6-4 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 4-6-5 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| 5 | 5-6-3 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | — | — |  | 4 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | — | — | | |
| | 5-6-4 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 5-6-5 (60) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| 6 | 6-6-3 (60) | I-II | 3 | СП15 | СП15 | — | — |  | 5 |
| | | III-IV | 3 | СП15 | СП15 | — | — | | |
| | 6-6-4 (60) | I-II | 3 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 3 | СП15 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 6-6-5 (60) | I-II | 3 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 3 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | | |

Уч. счеты и т.п.
Наименование
Полное наименование
Рук. группы

| Число пролетов | Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район связи по отношению к поруч ветра | Число связей в плане | Условные марки связей по этажам | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке. | № схемы |
|----------------|---|--|----------------------|---|-------|-------|-------|--|---------|
| | | | | с 1 | с 2 | с 3 | с 4 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии ИД 29-470 | | | | | |
| 7 | 7-6-3 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | — | — | | 6 |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | — | — | | |
| | 7-6-4 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | — | | |
| | 7-6-5 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |
| 8 | 8-6-3 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | — | — | | 7 |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | — | — | | |
| | 8-6-4 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | — | | |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | — | | |
| | 8-6-5 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |
| 9 | 9-6-3 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | — | — | | 8 |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | — | — | | |
| | 9-6-4 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |
| | 9-6-5 (60) | I-II | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |
| | | III-IV | 4 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | СП 15 | | |

| Число пролетов | Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по скорости роста мушкетера ветра | Число связей в ферме в плане | Условные марки связей по этажам | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке | № схемы |
|----------------|---|--|------------------------------|---|------|------|------|---|---------|
| | | | | С 1 | С 2 | С 3 | С 4 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии ЦЧ 294/70 | | | | | |
| 3 | 3-6-3 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | — | — |  | 1 |
| | | III-IV | 2 | СП17 | СП15 | — | — | | |
| | 3-6-4 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 3-6-5 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| 4 | 4-6-3 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | — | — |  | 2 |
| | | III-IV | 2 | СП17 | СП15 | — | — | | |
| | 4-6-4 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 4-6-5 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 2 | СП16 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| 5 | 5-6-3 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | — | — |  | 3 |
| | | III-IV | 2 | СП17 | СП15 | — | — | | |
| | 5-6-4 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП16 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 5-6-5 (72; 60) | I-II | 2 | СП17 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 2 | СП16 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| 6 | 6-6-3 (72; 60) | I-II | 3 | СП17 | СП15 | — | — |  | 4 |
| | | III-IV | 3 | СП17 | СП15 | — | — | | |
| | 6-6-4 (72; 60) | I-II | 3 | СП17 | СП15 | СП15 | — | | |
| | | III-IV | 3 | СП17 | СП15 | СП15 | — | | |
| | 6-6-5 (72; 60) | I-II | 3 | СП17 | СП15 | СП15 | СП15 | | |
| | | III-IV | 3 | СП16 | СП15 | СП15 | СП15 | | |

ТК
1976

Схема расположения вертикальных связей в плане и таблица для подбора рабочих марок связей для зданий с высотой этажей 7,2-6,0 м (вариант разреженной постановки)

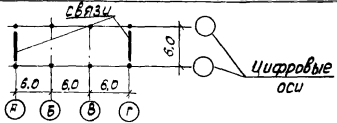
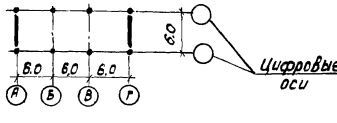
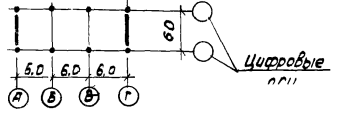
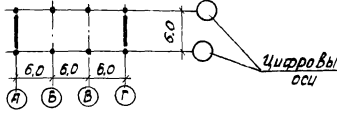
1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 74

TK
1976

Схема расположения вертикальных связей в плане и таблица для подбора рабочих марок связей для зданий с высотой этажей 7,2-6,0 м.
(вариант разреженной постановки)

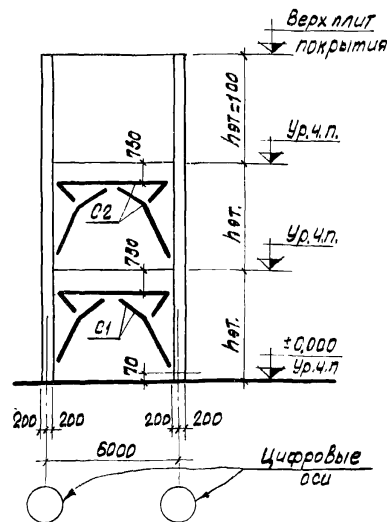
| | |
|------------|----|
| 1.420-12 | |
| Выпуск 0-3 | |
| лист | 75 |

| Число пролетов | Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по скорости ветра | Число связей-вышек в плане | Условные марки связей по этажам | | | | | | Схема расположения вертикальных связей в плане при разреженной постановке | № схемы |
|----------------|---|------------------------------|----------------------------|--|------|------|------|------|------|---|---------|
| | | | | с1 | с2 | с3 | с4 | с5 | с6 | | |
| | | | | Рабочие марки связей по серии ЦИ 29.4/70 | | | | | | | |
| 3 | 3-6-3 (48; 48; 72) | I-II | 2 | СПН | СП12 | СП6 | СП18 | — | — |  | 1 |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП12 | СП6 | СП18 | — | — | | |
| | 3-6-4 (48; 48; 72) | I-II | 2 | СПН | СП11 | СП12 | СП6 | СП12 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП12 | СП6 | СП18 | — | | |
| | 3-6-5 (48; 48; 72) | I-II | 2 | СП11 | СП11 | СП12 | СП12 | СП6 | СП18 | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | СП6 | СП18 | | |
| 3 | 3-6-3 (48; 48; 108) | I-II | 2 | СП10 | СП12 | СП6 | СК1 | — | — |  | 2 |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП6 | СК1 | — | — | | |
| | 3-6-4 (48; 48; 108) | I-II | 2 | СП10 | СП10 | СП12 | СП6 | СК1 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП6 | СК1 | — | | |
| | 3-6-5 (48; 48; 108) | I-II | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП12 | СП6 | СК1 | | |
| | | III-IV | 2 | СП10 | СП10 | СП10 | СП10 | СП6 | СК1 | | |
| 3 | 3-6-3 (60; 60; 72) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП6 | СП18 | — | — |  | 3 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП6 | СП18 | — | — | | |
| | 3-6-4 (60; 60; 72) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СП18 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СП18 | — | | |
| | 3-6-5 (60; 60; 72) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СП18 | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СП18 | | |
| 3 | 3-6-3 (60; 60; 108) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП6 | СК1 | — | — |  | 4 |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП6 | СК1 | — | — | | |
| | 3-6-4 (60; 60; 108) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СК1 | — | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СК1 | — | | |
| | 3-6-5 (60; 60; 108) | I-II | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СК1 | | |
| | | III-IV | 2 | СП15 | СП15 | СП15 | СП15 | СП6 | СК1 | | |

 ТК
1976

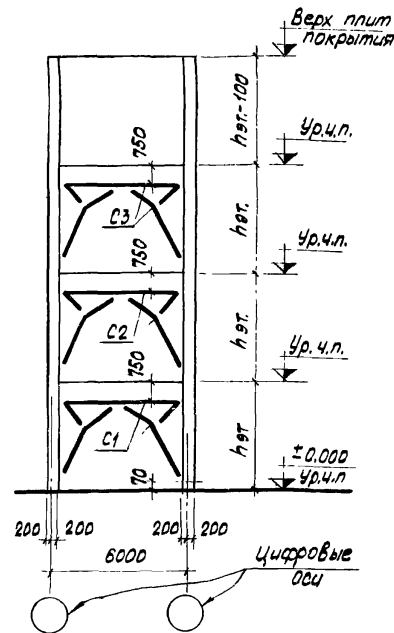
Схема расположения вертикальных связей в плане и таблицы для подбора рабочих марок связей для зданий с высотой этажей 48-72; 48-108; 60-72; 60-108 м (вариант разреженной постановки).

 1.420-12
выпуск 0-3
Лист 76



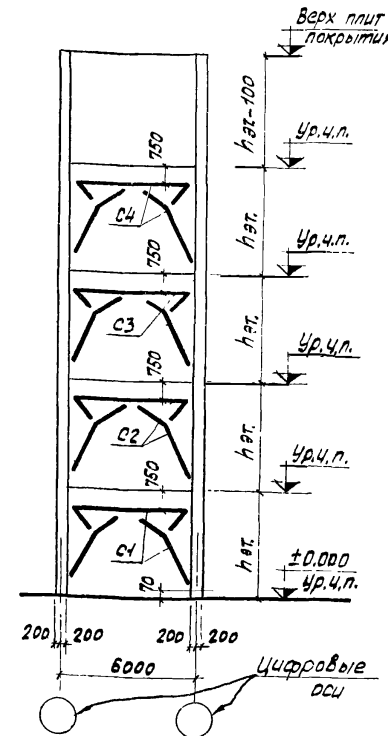
Шифр габаритных схем

2-6-3 (48); П-6-3 (48); 2-6-3 (60),
П-6-3 (60); П-6-3 (60; 48); П-6-3 (72; 60)
2-6-3 (60; 48)



Шифр габаритных схем

2-6-4 (48); П-6-4 (48); 2-6-4 (60);
П-6-4 (60); П-6-4 (60; 48); П-6-4 (72; 60).
2-6-4 (60; 48)



Шифр габаритных схем

П-6-5 (48); П-6-5 (60);
П-6-5 (60; 48), П-6-5 (72; 60)

1. На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей дана на листе 80.
2. Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге каждого деформационного блока здания.
3. Вертикальные связи состоят из $3 \pm$ опорочных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей приведены в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных деталей для каждой связи совпадает с ее рабочей маркой.

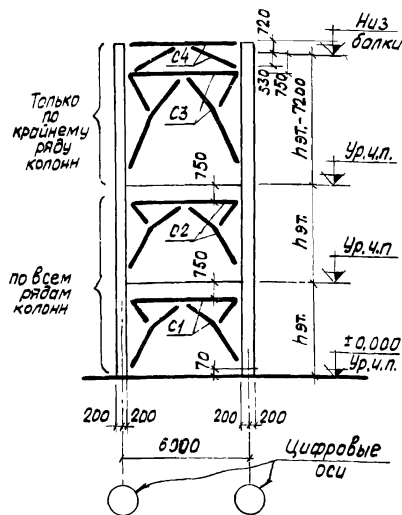
- Например, для связи марки СП2 назначается монтажная деталь „СП2“ по альбому ТДМ 22-2/70.
4. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100 мм выше отметки верха плит перекрытия.

ТК
1976

Маркировочные схемы вертикальных
стальных связей (вариант постановки
связей в каждом ряду).

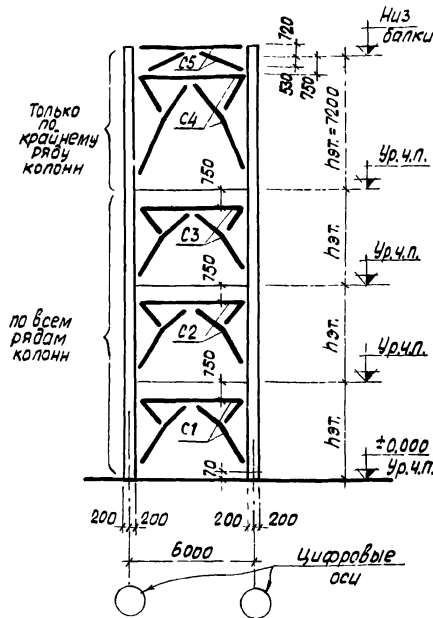
1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 77



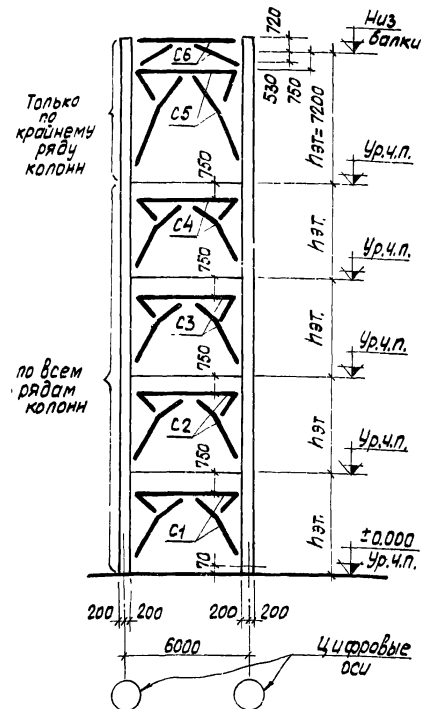
Шифр габаритных схем

3-6-3 (48; 48; 72); 3-6-3 (60; 60; 72)



Шифр габаритных схем:

3-6-4 (48; 48; 72); 3-6-4 (60; 60; 72)



Шифр габаритных схем

3-6-5 (48; 48; 72); 3-6-5 (60; 60; 72)

1. На схемах указаны условные марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей дана на листе 60.
2. Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге каждого деформационного блока здания.
3. Вертикальные связи состоят из 3х отправочных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей, приведены в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных деталей для каждой связи совпадает с её рабочей маркой. Например, для связи марки СП2 назначается монтажная деталь "СП2" по альбому ТДМ 22-2/70.

4. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100 мм выше отметки верха плит перекрытия.

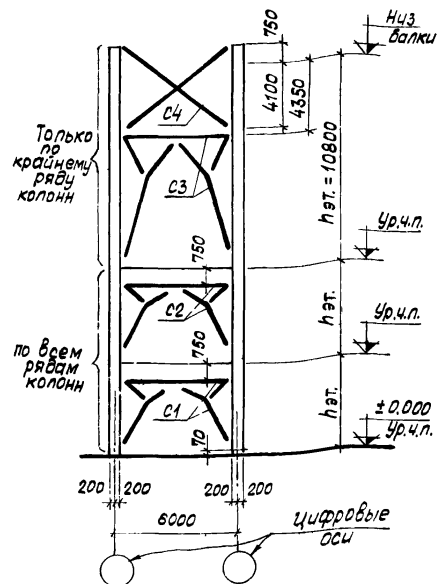
ТК
1976

Маркировочные схемы вертикальных стальных связей (вариант постановки связей в каждой ряду).

1.420-72
Выпуск 0-3
Лист 78

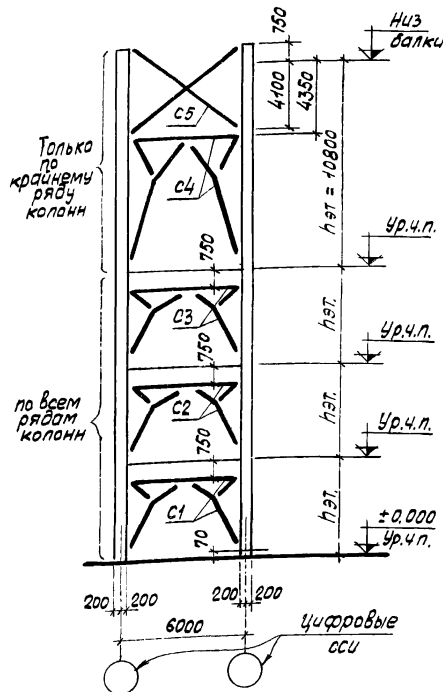
Исполнитель
Секретари
Ширина
Склад
Проверил
Г. Москва

ЦНИИПРОЕКТСТРОИНИИ



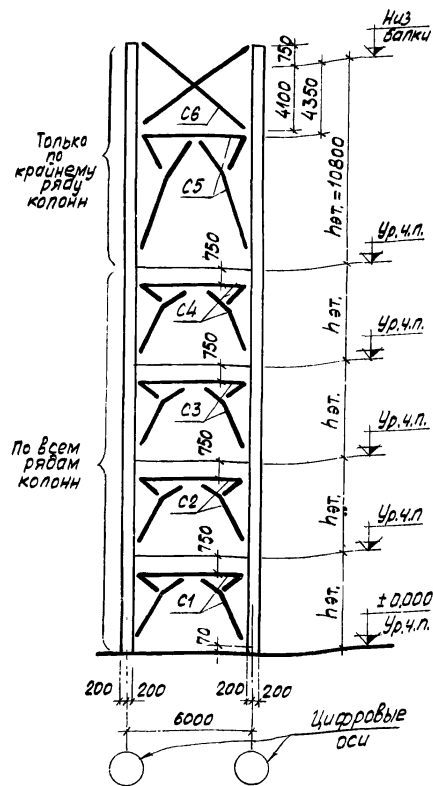
Цифр габаритных схем:
3-6-3 (48; 48; 108); 3-6-3 (60; 60; 108)

1. На схемах указаны марки вертикальных связей. Таблица подбора рабочих марок связей дана на листе 80.
2. Вертикальные связи устанавливаются в одном среднем шаге каждого деформационного блока здания.
3. Вертикальные связи состоят из 3-х отправочных марок. Во время монтажа связи собираются и крепятся к закладным деталям колонн с помощью электросварки. Чертежи монтажных деталей даны в альбоме ТДМ 22-2/70. Номер монтажных деталей для каждой связи совпадает с её рабочей маркой.



Цифр габаритных схем:
3-6-4 (48; 48; 108); 3-6-4 (60; 60; 108)

4. Например, для связи СП2 назначается монтажная деталь «СП2» по альбому ТДМ 22-2/70.
5. Отметка уровня чистого пола второго и последующих этажей принята на 100мм выше отметки верха плит перекрытия.



Цифр габаритных схем:
3-6-5 (48; 48; 108); 3-6-5 (60; 60; 108)

ТК
1976

Маркировочные схемы вертикальных
стальных связей (вариант постановки;
связей в каждом ряду).

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 79

| Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по скоро- стному напору ветра | Условные марки связей по эта жам | | | | | |
|---|---|---|-----|-----|-----|----|----|
| | | C1 | C2 | C3 | C4 | C5 | C6 |
| | | Рабочие марки связей по серии ЦУ 29-4/70 | | | | | |
| 2-6-3 (48) | I-II | СП2 | СП2 | — | — | — | — |
| П-6-3 (48) | III-IV | СП2 | СП2 | — | — | — | — |
| 2-6-4 (48) | I-II | СП2 | СП2 | СП2 | — | — | — |
| П-6-4 (48) | III-IV | СП2 | СП2 | СП2 | — | — | — |
| П-6-5 (48) | I-II | СП2 | СП2 | СП2 | СП2 | — | — |
| | III-IV | СП2 | СП2 | СП2 | СП2 | — | — |
| 2-6-3 (60) | I-II | СП4 | СП3 | — | — | — | — |
| П-6-3 (60) | III-IV | СП5 | СП4 | — | — | — | — |
| 2-6-4 (60) | I-II | СП4 | СП4 | СП3 | — | — | — |
| П-6-4 (60) | III-IV | СП5 | СП4 | СП4 | — | — | — |
| П-6-5 (60) | I-II | СП4 | СП4 | СП3 | СП3 | — | — |
| | III-IV | СП5 | СП4 | СП4 | СП3 | — | — |
| 2-6-3 (60, 48) | I-II | СП4 | СП2 | — | — | — | — |
| П-6-3 (60, 48) | III-IV | СП4 | СП2 | — | — | — | — |
| 2-6-4 (60, 48) | I-II | СП4 | СП2 | СП2 | — | — | — |
| П-6-4 (60, 48) | III-IV | СП5 | СП2 | СП2 | — | — | — |
| П-6-5 (60, 48) | I-II | СП4 | СП2 | СП2 | СП2 | — | — |
| | III-IV | СП5 | СП2 | СП2 | СП2 | — | — |
| П-6-3 (72, 60) | I-II | СП6 | СП3 | — | — | — | — |
| | III-IV | СП6 | СП4 | — | — | — | — |
| П-6-4 (72, 60) | I-II | СП6 | СП4 | СП3 | — | — | — |
| | III-IV | СП6 | СП4 | СП4 | — | — | — |
| П-6-5 (72, 60) | I-II | СП6 | СП4 | СП3 | СП3 | — | — |
| | III-IV | СП6 | СП4 | СП4 | СП3 | — | — |

| Шифр габаритной схемы (поперечной рамы) | Район СССР по скоро- стному напору ветра | Условные марки связей по эта жам | | | | | |
|---|---|---|-----|-----|------|------|------|
| | | C1 | C2 | C3 | C4 | C5 | C6 |
| | | Рабочие марки связей по серии ЦУ 29-4/70 | | | | | |
| 3-6-3 (48; 48, 72) | I-II | СП2 | СП2 | СП6 | СП18 | — | — |
| | III-IV | СП2 | СП2 | СП6 | СП18 | — | — |
| 3-6-4 (48, 48, 72) | I-II | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СП18 | — |
| | III-IV | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СП18 | — |
| 3-6-5 (48; 48, 72) | I-II | СП2 | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СП18 |
| | III-IV | СП2 | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СП18 |
| 3-6-3 (60; 60, 72) | I-II | СП4 | СП4 | СП6 | СП18 | — | — |
| | III-IV | СП4 | СП4 | СП6 | СП18 | — | — |
| 3-6-4 (60; 60, 72) | I-II | СП4 | СП3 | СП3 | СП6 | СП18 | — |
| | III-IV | СП4 | СП4 | СП4 | СП6 | СП18 | — |
| 3-6-5 (60; 60, 72) | I-II | СП4 | СП4 | СП3 | СП3 | СП6 | СП18 |
| | III-IV | СП4 | СП4 | СП4 | СП4 | СП6 | СП18 |
| 3-6-3 (48; 48, 108) | I-II | СП2 | СП2 | СП6 | СК1 | — | — |
| | III-IV | СП2 | СП2 | СП6 | СК1 | — | — |
| 3-6-4 (48; 48, 108) | I-II | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СК1 | — |
| | III-IV | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СК1 | — |
| 3-6-5 (48, 48, 108) | I-II | СП2 | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СК1 |
| | III-IV | СП2 | СП2 | СП2 | СП2 | СП6 | СК1 |
| 3-6-3 (60; 60, 108) | I-II | СП4 | СП4 | СП6 | СК1 | — | — |
| | III-IV | СП4 | СП4 | СП6 | СК1 | — | — |
| 3-6-4 (60, 60, 108) | I-II | СП4 | СП3 | СП3 | СП6 | СК1 | — |
| | III-IV | СП4 | СП4 | СП4 | СП6 | СК1 | — |
| 3-6-5 (60, 60, 108) | I-II | СП4 | СП4 | СП3 | СП3 | СП6 | СК1 |
| | III-IV | СП4 | СП4 | СП4 | СП4 | СП6 | СК1 |

Вместе с: Ст. 4
Селекционная
ширина

Гр. инж. Л. В.
Бук. группы
Правосил

ЦНИИПРОМЗДАНИИ

Москва

ТК
1976Таблица для подбора рабочих марок связей
(вариант постановки связей в каждом ряду)1420-12
Выпуск 0-3

Лист 80

15750-02

40

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты колонн

Пояснительная записка.

1. Схема фундамента с усилиями по об-
резу дана на рисунке.

2. Усилия, направления действия которых
совпадают с указанными на рисунке, считаются
положительными. В противном случае перед
значением усилия в таблицах поставлен знак
" - " /минус/.

3. В таблицах типы фундаментов условно
обозначены буквами: буква "А" соответствует фун-
даментам наружных рядов колонн; буква "Б"
соответствует фундаментам внутренних
(срединных) рядов колонн.

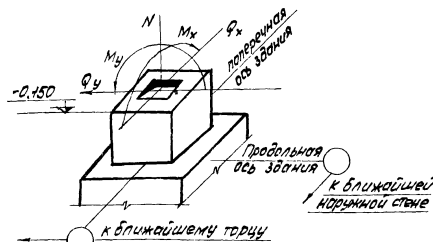


Схема фундамента с усилиями по обрезу

4. Для каждого типа фундамента колонн
зданий с высотами этажей 4,8 м; 6,0 м; 7,2 м
приводится 4 варианта комбинаций значений
нормальной силы, а также изгибающих момен-
тов, действующих в плоскости и из плос-
кости поперечной рамы. Неблагоприятные вариан-
ты комбинаций усилий определяются в проекте
конкретного здания при расчете основания
и элементов фундамента.

— В первой строке приводится комбинация
усилий, отвечающая максимальному значению
нормальной силы и соответствующему ему
значению изгибающего момента при дейст-
вии ветровой нагрузки в плоскости попе-
речной рамы.

— Во второй строке приводится комбинация
усилий, отвечающая: максимальному значению
нормальной силы и соответствующему ему
значению изгибающего момента в плоскости

ТК
1376

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты колонн.
Пояснительная записка

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 81

поперечной рамы, а также изгибающему моменту из плоскости поперечной рамы от действия ветровой нагрузки.

— В третьей строке приводится комбинация усилий, отвечающая: максимальному значению изгибающего момента в плоскости поперечной рамы при действии ветровой нагрузки в той же плоскости, а также соответствующему значению нормальной силы.

— В четвертой строке приводится комбинация усилий, отвечающая: максимальному значению изгибающего момента в плоскости поперечной рамы при действии ветровой нагрузки из плоскости поперечной рамы, соответствующему значению нормальной силы; изгибающему моменту, действующему из плоскости рамы.

5. Для зданий, состоящих из двух и более температурных блоков, значения усилий M_u и Q_u , действующих из плоскости поперечных рам, следует принимать с учетом понижающего коэффициента $K = 0,6$

6. Значения усилий N ; M_x ; Q_x для фундаментов колонн, расположенных у торцов или деформационных швов зданий, принимаются с учетом понижающего коэффициента $K = 0,6$.

7. Нагрузки на фундаменты наружных продольных рядов колонн, приведенные в таблицах, учитывают вес навесных панельных стен (без проемов) равный 230 кг/м^2 , однако не учитена нагрузка от веса фундаментных балок и цокольных панелей и её следует учитывать дополнительно. При расчете фундаментов под колонны торцового ряда следует дополнительно учитывать нагрузку от веса торцевой стены.

8. Значения усилий для фундаментов связевых колонн или колонн продольных рам определяются как сумма соответствующих усилий, приведенных в таблицах усилий на фундаменты рядовых колонн и в таблицах дополнительных усилий на фундаменты связевых колонн или колонн продольных рам.

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты колонн
Пояснительная записка.

1.420-72
Выпуск 0-3

Лист 82

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 2-6-3(48) 1000-II | А | 89 | -5,4 | — | -3,7 | — | 98 | -5,1 | — | -3,4 | — | 2-6-3(48) 2000-II | А | 122 | -7,3 | — | -5,1 | — | 132 | -7,0 | — | -4,8 | — |
| | | 84 | -2,9 | ±3,2 | -2,5 | ±0,9 | 94 | -2,9 | ±2,9 | -2,5 | ±0,8 | | | 118 | -4,8 | ±3,2 | -3,9 | ±0,9 | 127 | -4,8 | ±2,9 | -3,9 | ±0,8 |
| | | 75 | -6,2 | — | -4,5 | — | 83 | -6,0 | — | -4,2 | — | | | 90 | -8,9 | — | -6,9 | — | 110 | -8,7 | — | -6,6 | — |
| | Б | 70 | -3,7 | ±3,2 | -3,2 | ±0,9 | 80 | -3,7 | ±2,9 | -3,2 | ±0,8 | | 86 | -6,4 | ±3,2 | -5,3 | ±0,9 | 106 | -6,4 | ±2,9 | -5,6 | ±0,8 | |
| | | 152 | ±3,1 | — | ±1,6 | — | 179 | ±2,8 | — | ±1,4 | — | | 241 | ±3,1 | — | ±1,6 | — | 268 | ±2,8 | — | ±1,4 | — | |
| | | 152 | 0,0 | ±3,2 | 0,0 | ±0,9 | 179 | 0,0 | ±2,9 | 0,0 | ±0,8 | | 241 | 0,0 | ±3,2 | 0,0 | ±0,9 | 268 | 0,0 | ±2,9 | 0,0 | ±0,8 | |
| 2-6-3(48) 1000-IV | А | 131 | ±6,0 | — | ±4,6 | — | 158 | ±5,7 | — | ±4,3 | — | 2-6-3(48) 2000-IV | А | 200 | ±8,9 | — | ±5,0 | — | 227 | ±8,5 | — | ±5,9 | — |
| | | 131 | ±2,9 | ±3,2 | ±2,2 | ±0,9 | 158 | ±2,9 | ±2,9 | ±2,2 | ±0,8 | | | 200 | ±5,8 | ±3,2 | ±4,5 | ±0,9 | 227 | ±5,8 | ±2,9 | ±4,5 | ±0,8 |
| | | 94 | -7,0 | — | -4,3 | — | 101 | -6,6 | — | -4,1 | — | | | 125 | -9,0 | — | -6,0 | — | 135 | -8,5 | — | -5,8 | — |
| | Б | 84 | -2,9 | ±3,5 | -2,5 | ±0,9 | 94 | -2,9 | ±3,1 | -2,5 | ±0,9 | | 120 | -4,8 | ±3,5 | -4,0 | ±0,9 | 130 | -4,8 | ±3,1 | -4,0 | ±0,9 | |
| | | 77 | -7,9 | — | -5,2 | — | 84 | -7,5 | — | -4,9 | — | | 93 | -10,6 | — | -7,6 | — | 112 | -10,2 | — | -7,4 | — | |
| | | 70 | -3,7 | ±3,5 | -3,2 | ±0,9 | 78 | -3,7 | ±3,1 | -3,2 | ±0,9 | | 87 | -6,4 | ±3,5 | -5,6 | ±0,9 | 106 | -6,4 | ±3,1 | -5,6 | ±0,9 | |
| 2-6-3(48) 1500-II | А | 152 | ±4,8 | — | ±2,4 | — | 179 | ±4,3 | — | ±2,2 | — | 2-6-3(48) 2500-II | А | 241 | ±4,8 | — | ±2,4 | — | 268 | ±4,3 | — | ±2,2 | — |
| | | 152 | 0,0 | ±3,5 | 0,0 | ±0,9 | 179 | 0,0 | ±3,1 | 0,0 | ±0,9 | | | 241 | 0,0 | ±3,5 | 0,0 | ±0,9 | 268 | 0,0 | ±3,1 | 0,0 | ±0,9 |
| | | 131 | ±7,6 | — | ±4,7 | — | 158 | ±7,2 | — | ±4,5 | — | | | 200 | ±11,2 | — | ±7,0 | — | 227 | ±10,1 | — | ±6,7 | — |
| | Б | 131 | ±2,9 | ±3,5 | ±2,2 | ±0,9 | 158 | ±2,9 | ±3,1 | ±2,2 | ±0,9 | | 200 | ±5,8 | ±3,5 | ±4,5 | ±0,9 | 227 | ±5,8 | ±3,1 | ±4,5 | ±0,9 | |
| | | 105 | -6,4 | — | -4,3 | — | 114 | -6,1 | — | -4,1 | — | | 139 | -11,4 | — | -7,4 | — | 148 | -11,1 | — | -7,2 | — | |
| | | 101 | -3,8 | ±3,2 | -3,1 | ±0,9 | 111 | -3,8 | ±2,9 | -3,1 | ±0,8 | | 134 | -8,8 | ±4,8 | -6,2 | ±1,6 | 144 | -8,8 | ±4,4 | -6,2 | ±1,5 | |
| 2-6-3(48) 1500-IV | А | 82 | -7,6 | — | -5,7 | — | 101 | -7,4 | — | -5,4 | — | 2-6-3(48) 2500-IV | А | 98 | -4,7 | — | -0,9 | — | 117 | -4,4 | — | -9,8 | — |
| | | 78 | -5,1 | ±3,2 | -4,4 | ±0,9 | 97 | -5,1 | ±2,9 | -4,4 | ±0,8 | | | 93 | -12,1 | ±4,8 | -8,6 | ±1,6 | 113 | -12,1 | ±4,4 | -8,6 | ±1,5 |
| | | 184 | ±3,1 | — | ±1,6 | — | 212 | ±2,8 | — | ±1,4 | — | | | 283 | ±3,1 | — | ±1,6 | — | 310 | ±2,8 | — | ±1,4 | — |
| | Б | 184 | 0,0 | ±3,2 | 0,0 | ±0,9 | 212 | 0,0 | ±2,9 | 0,0 | ±0,8 | | 283 | 0,0 | ±4,8 | 0,0 | ±1,6 | 310 | 0,0 | ±4,4 | 0,0 | ±1,5 | |
| | | 164 | ±7,5 | — | ±4,9 | — | 192 | ±7,1 | — | ±4,8 | — | | 232 | ±11,6 | — | ±10,0 | — | 259 | ±11,6 | — | ±10,0 | — | |
| | | 164 | ±4,3 | ±3,2 | ±3,4 | ±0,9 | 192 | ±4,3 | ±2,9 | ±3,4 | ±0,8 | | 232 | ±11,6 | ±4,8 | ±8,0 | ±1,6 | 259 | ±11,6 | ±4,4 | ±8,0 | ±1,5 | |
| 2-6-3(48) | А | 108 | -8,0 | — | -5,1 | — | 118 | -7,6 | — | -4,9 | — | 2-6-3(48) | А | 142 | -13,0 | — | -8,3 | — | 153 | -12,6 | — | -8,1 | — |
| | | 99 | -3,9 | ±3,5 | -3,1 | ±0,9 | 111 | -3,9 | ±3,1 | -3,1 | ±0,9 | | | 137 | -8,9 | ±5,2 | -6,3 | ±1,7 | 146 | 8,9 | ±4,7 | -6,3 | ±1,6 |
| | | 85 | -9,3 | — | -6,4 | — | 104 | -8,8 | — | -6,1 | — | | | 101 | -10,3 | — | -10,6 | — | 120 | -15,9 | — | -10,4 | — |
| | Б | 78 | -5,3 | ±3,5 | -4,4 | ±0,9 | 97 | ±5,3 | ±3,1 | ±4,4 | ±0,9 | | 80 | -12,2 | ±5,2 | -8,8 | ±1,7 | 113 | -12,2 | ±4,7 | -8,6 | ±1,6 | |
| | | 184 | ±4,8 | — | ±2,4 | — | 212 | ±4,3 | — | ±2,2 | — | | 283 | ±4,8 | — | ±2,4 | — | 310 | ±4,3 | — | ±2,2 | — | |
| | | 184 | 0,0 | ±3,5 | 0,0 | ±0,9 | 212 | 0,0 | ±3,1 | 0,0 | ±0,9 | | 283 | 0,0 | ±5,2 | 0,0 | ±1,7 | 310 | 0,0 | ±4,7 | 0,0 | ±1,6 | |
| Б | 164 | ±11,0 | — | ±5,9 | — | 192 | ±11,6 | — | ±5,6 | — | 232 | ±16,4 | — | ±11,0 | — | 259 | ±15,9 | — | ±11,0 | — | | | |
| | 164 | ±4,4 | ±3,5 | ±3,4 | ±0,9 | 192 | ±4,4 | ±3,1 | ±3,4 | ±0,9 | 232 | ±11,6 | ±5,2 | ±8,0 | ±1,7 | 259 | ±11,6 | ±4,7 | ±8,0 | ±1,6 | | | |

ТК
1976Усилия от нормативных нагрузок на
фундаменты рядовых колонн маркировочных
схем 2-6-3(46)1420-12
Выпуск 0-3
Лист 83

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировки, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировки, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|-----------------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|------|
| | | N т | M _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | |
| 2-6-4 (48) 1000-II | А | 125 | -8.4 | — | -4.6 | — | 135 | -8.0 | — | -4.4 | — | 2-6-4 (48) 2000-II | А | 173 | -11.2 | — | -6.9 | — | 182 | -11.1 | — | -6.8 | — | |
| | | 120 | -4.5 | ±6.4 | -3.2 | ±1.8 | 131 | -4.5 | ±5.8 | -3.2 | ±1.6 | | | 167 | -7.4 | ±6.4 | -5.2 | ±1.8 | 178 | -7.4 | ±5.8 | -5.1 | ±1.6 | |
| | | 111 | -9.7 | — | -5.2 | — | 120 | -9.3 | — | -5.0 | — | | | 143 | -13.9 | — | -7.4 | — | 152 | -13.5 | — | -7.3 | — | |
| | | 106 | -5.8 | ±6.4 | -4.2 | ±1.8 | 116 | -5.8 | ±5.8 | -4.2 | ±1.6 | | | 137 | -10.2 | ±6.4 | -6.9 | ±1.8 | 147 | -9.6 | ±5.8 | -7.2 | ±1.6 | |
| | Б | 224 | ±4.8 | — | -2.8 | — | 250 | ±4.5 | — | ±2.6 | — | | 330 | ±4.9 | — | ±2.5 | — | 357 | ±4.5 | — | ±2.4 | — | | |
| | | 224 | 0.0 | ±6.4 | 0.0 | ±1.8 | 250 | 0.0 | ±5.8 | 0.0 | ±1.6 | | 330 | 0.0 | ±6.4 | ±0.1 | ±1.8 | 357 | 0.0 | ±5.8 | 0.1 | ±1.6 | | |
| | | 202 | ±9.6 | — | ±5.5 | — | 228 | ±9.3 | — | ±5.2 | — | | 290 | ±14.5 | — | ±8.3 | — | 316 | ±14.1 | — | ±8.0 | — | | |
| | | 202 | ±4.8 | ±8.4 | ±3.1 | ±1.8 | 228 | ±4.8 | ±5.8 | ±3.1 | ±1.6 | | 290 | ±9.6 | ±6.4 | ±6.2 | ±1.8 | 316 | ±9.6 | ±5.8 | ±6.2 | ±1.6 | | |
| 2-6-4 (48) 1000-IV | А | 130 | -10.6 | — | -5.8 | — | 131 | -4.5 | ±9.1 | -3.2 | ±2.6 | | 2-6-4 (48) 2000-IV | А | 176 | -13.5 | — | -7.9 | — | 185 | -13.0 | — | -7.5 | — |
| | | 121 | -4.5 | ±10.1 | -3.2 | ±2.9 | 123 | -11.3 | — | -6.0 | — | | | | 167 | -7.4 | ±10.1 | -5.2 | ±2.9 | 178 | -7.4 | ±9.1 | -5.3 | ±2.6 |
| | | 116 | -11.9 | — | -6.6 | — | 115 | -5.8 | ±9.1 | -4.2 | ±2.6 | | | | 146 | -16.0 | — | -8.7 | — | 155 | -15.6 | — | -8.2 | — |
| | | 107 | -5.8 | ±10.1 | -4.2 | ±2.9 | 115 | -5.8 | ±9.1 | -4.2 | ±2.6 | | | | 137 | -10.2 | ±10.1 | -6.9 | ±2.9 | 147 | -9.6 | ±9.1 | -6.9 | ±2.6 |
| | Б | 224 | ±7.8 | — | ±4.5 | — | 251 | 0.0 | ±9.1 | 0.0 | ±2.6 | | | 330 | ±7.7 | — | ±4.4 | — | 357 | ±7.0 | — | ±4.0 | — | |
| | | 224 | 0.0 | ±10.1 | 0.0 | ±2.9 | 251 | 0.0 | ±9.1 | 0.0 | ±2.6 | | | 330 | 0.0 | ±10.1 | ±0.1 | ±2.9 | 357 | 0.0 | ±9.1 | ±0.1 | ±2.6 | |
| | | 202 | ±12.6 | — | ±7.2 | — | 229 | ±11.8 | — | ±6.7 | — | | | 290 | ±17.3 | — | ±9.9 | — | 316 | ±16.6 | — | ±9.5 | — | |
| | | 202 | ±4.8 | ±10.1 | ±3.1 | ±2.9 | 229 | ±4.8 | ±9.1 | ±3.1 | ±2.6 | | | 290 | ±9.6 | ±10.1 | ±6.2 | ±2.9 | 316 | ±9.6 | ±9.1 | ±6.2 | ±2.6 | |
| 2-6-4 (48) 1500-II | А | 164 | -9.8 | — | -5.4 | — | 163 | -9.5 | — | -5.2 | — | 2-6-4 (48) 2500-II | | А | 199 | -12.7 | — | -8.0 | — | 204 | -12.6 | — | -7.0 | — |
| | | 155 | -6.0 | ±6.4 | -4.3 | ±1.8 | 162 | -6.0 | ±5.8 | -4.3 | ±1.6 | | | | 184 | -8.9 | ±6.4 | -6.3 | ±1.8 | 198 | -8.9 | ±5.8 | -6.3 | ±1.6 |
| | | 139 | -11.7 | — | -6.3 | — | 146 | -11.4 | — | -6.0 | — | | | | 158 | -15.1 | — | -9.4 | — | 166 | -14.9 | — | -8.4 | — |
| | | 130 | -7.9 | ±6.4 | -5.5 | ±1.8 | 145 | -7.9 | ±5.8 | -5.5 | ±1.6 | | | | 150 | -11.4 | ±6.4 | -8.6 | ±1.8 | 161 | -11.4 | ±5.8 | -8.6 | ±1.6 |
| | Б | 278 | ±4.8 | — | ±2.4 | — | 304 | ±4.5 | — | ±2.6 | — | | | 384 | ±4.9 | — | ±2.5 | — | 411 | ±4.4 | — | ±2.4 | — | |
| | | 278 | 0.0 | ±6.4 | 0.0 | ±1.8 | 304 | 0.0 | ±5.8 | 0.0 | ±1.6 | | | 384 | 0.0 | ±6.4 | ±0.1 | ±1.8 | 411 | 0.0 | ±5.8 | ±0.1 | ±1.6 | |
| | | 250 | ±12.0 | — | ±6.9 | — | 274 | ±11.7 | — | ±6.7 | — | | | 334 | ±16.9 | — | ±9.5 | — | 360 | ±16.4 | — | ±9.5 | — | |
| | | 250 | ±7.2 | ±6.4 | ±4.6 | ±1.8 | 274 | ±7.2 | ±5.8 | ±4.6 | ±1.6 | | | 334 | ±12.0 | ±6.4 | ±7.7 | ±1.8 | 360 | ±12.0 | ±5.8 | ±7.7 | ±1.6 | |
| 2-6-4 (48) 1500-IV | А | 164 | -12.1 | — | -6.6 | — | 172 | -11.5 | — | -6.5 | — | | 2-6-4 (48) 2500-IV | А | 199 | -15.0 | — | -8.8 | — | 207 | -14.3 | — | -7.9 | — |
| | | 155 | -6.0 | ±10.1 | -4.3 | ±2.9 | 162 | -6.0 | ±9.1 | -4.3 | ±2.6 | | | | 189 | -8.9 | ±10.1 | -6.3 | ±2.9 | 198 | -8.9 | ±9.1 | -6.3 | ±2.6 |
| | | 139 | -13.9 | — | -7.6 | — | 147 | -13.3 | — | -7.2 | — | | | | 160 | -17.5 | — | -9.7 | — | 169 | -16.8 | — | -9.4 | — |
| | | 130 | -7.8 | ±10.1 | -5.5 | ±2.9 | 137 | -7.6 | ±9.1 | -5.5 | ±2.6 | | | | 150 | -11.4 | ±10.1 | -8.4 | ±2.9 | 161 | -11.4 | ±9.1 | -8.6 | ±2.6 |
| | Б | 278 | ±7.8 | — | ±3.8 | — | 305 | ±7.0 | — | ±4.0 | — | | | 384 | ±7.7 | — | ±3.9 | — | 411 | ±7.0 | — | ±3.5 | — | |
| | | 278 | 0.0 | ±10.1 | 0.0 | ±2.9 | 305 | 0.0 | ±9.1 | 0.0 | ±2.6 | | | 384 | 0.0 | ±10.1 | ±0.1 | ±2.9 | 411 | 0.0 | ±9.1 | ±0.1 | ±2.6 | |
| | | 250 | ±15.0 | — | ±8.8 | — | 275 | ±14.2 | — | ±8.1 | — | | | 334 | ±19.7 | — | ±11.2 | — | 360 | ±19.0 | — | ±10.8 | — | |
| | | 250 | ±7.2 | ±10.1 | ±4.6 | ±2.9 | 275 | ±7.2 | ±9.1 | ±4.6 | ±2.6 | | | 334 | ±12.0 | ±10.1 | ±7.7 | ±2.9 | 360 | ±12.0 | ±9.1 | ±7.7 | ±2.6 | |

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 2-6-4 (48)

1.420-12
выпуск 0-3
лист 84

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-3 (48) 1000-IV | А | 94 | -5,9 | — | -3,9 | — | 104 | -5,6 | — | -3,6 | — | 3-6-3 (48) 2000-IV | А | 126 | -8,2 | — | -5,8 | — | 136 | -8,8 | — | -5,7 | — |
| | | 90 | -3,5 | ±3,2 | -2,7 | ±0,9 | 100 | -3,5 | ±2,9 | -2,7 | ±0,8 | | | 122 | -5,8 | ±3,2 | -4,7 | ±0,9 | 132 | -5,8 | ±2,9 | -4,7 | ±0,8 |
| | | 74 | -6,6 | — | -4,5 | — | 84 | -6,4 | — | -4,5 | — | | | 101 | -10,0 | — | -7,0 | — | 111 | -10,0 | — | -7,0 | — |
| | | 69 | -5,0 | ±3,2 | -4,0 | ±0,9 | 80 | -5,0 | ±2,9 | -4,0 | ±0,8 | | | 97 | -7,4 | ±3,2 | -5,2 | ±0,9 | 107 | -7,4 | ±2,9 | -5,2 | ±0,8 |
| | Б | 160 | ±3,2 | — | ±1,6 | — | 187 | ±2,9 | — | ±1,4 | — | | 242 | ±3,4 | — | ±1,7 | — | 268 | ±3,0 | — | ±0,9 | — | |
| | | 159 | ±0,3 | ±3,2 | ±0,2 | ±0,9 | 185 | ±0,3 | ±2,9 | ±0,2 | ±0,8 | | 240 | ±0,5 | ±3,2 | ±0,4 | ±0,9 | 266 | ±0,5 | ±2,9 | ±0,4 | ±0,8 | |
| | | 140 | ±5,7 | — | ±3,6 | — | 167 | ±5,1 | — | ±3,2 | — | | 203 | ±8,0 | — | ±5,5 | — | 227 | ±7,6 | — | ±5,4 | — | |
| | | 138 | ±2,6 | ±3,2 | ±2,1 | ±0,9 | 164 | ±2,6 | ±2,9 | ±2,1 | ±0,8 | | 201 | ±5,1 | ±3,2 | ±4,2 | ±0,9 | 224 | ±5,1 | ±2,9 | ±4,2 | ±0,8 | |
| 3-6-3 (48) 1000-IV | А | 97 | -7,2 | — | -4,5 | — | 105 | -7,0 | — | -4,3 | — | 3-6-3 (48) 2000-IV | А | 129 | -9,6 | — | -6,4 | — | 138 | -9,2 | — | -6,3 | — |
| | | 90 | -3,6 | ±3,5 | -2,8 | ±0,9 | 100 | -3,5 | ±3,1 | -2,8 | ±0,8 | | | 122 | -5,8 | ±3,5 | -4,8 | ±0,9 | 132 | -5,8 | ±3,1 | -4,8 | ±0,8 |
| | | 77 | -8,0 | — | -5,7 | — | 86 | -7,8 | — | -5,5 | — | | | 103 | -11,4 | — | -8,0 | — | 112 | -10,8 | — | -7,5 | — |
| | | 70 | -4,5 | ±3,5 | -3,2 | ±0,9 | 80 | -4,3 | ±3,1 | -4,3 | ±0,8 | | | 97 | -7,4 | ±3,5 | -5,2 | ±0,9 | 106 | -7,4 | ±3,1 | -5,2 | ±0,8 |
| | Б | 161 | ±4,8 | — | ±2,4 | — | 187 | ±4,4 | — | ±2,2 | — | | 242 | ±5,2 | — | ±2,4 | — | 268 | ±4,6 | — | ±2,2 | — | |
| | | 159 | ±0,3 | ±3,5 | ±0,2 | ±0,9 | 185 | ±0,3 | ±3,1 | ±0,2 | ±0,8 | | 240 | ±0,5 | ±3,5 | ±0,4 | ±0,9 | 266 | ±0,5 | ±3,1 | ±0,4 | ±0,8 | |
| | | 141 | ±7,0 | — | ±4,3 | — | 167 | ±6,7 | — | ±4,1 | — | | 203 | ±9,8 | — | ±6,3 | — | 227 | ±9,2 | — | ±6,1 | — | |
| | | 139 | ±2,6 | ±3,5 | ±2,1 | ±0,9 | 164 | ±2,6 | ±3,1 | ±2,1 | ±0,8 | | 201 | ±5,1 | ±3,5 | ±4,1 | ±0,9 | 224 | ±5,1 | ±3,1 | ±4,1 | ±0,8 | |
| 3-6-3 (48) 1500-IV | А | 111 | -7,1 | — | -4,9 | — | 119 | -6,9 | — | -4,8 | — | 3-6-3 (48) 2500-IV | А | 141 | -13,5 | — | -8,5 | — | 151 | -13,2 | — | -8,4 | — |
| | | 105 | -4,8 | ±3,2 | -3,8 | ±0,9 | 115 | -4,8 | ±2,9 | -3,9 | ±0,8 | | | 139 | -11,0 | ±4,8 | -7,4 | ±1,6 | 147 | -11,0 | ±4,4 | -7,4 | ±1,5 |
| | | 86 | -8,9 | — | -6,0 | — | 94 | -8,1 | — | -5,9 | — | | | 120 | -16,8 | — | -12,3 | — | 133 | -16,5 | — | -12,2 | — |
| | | 80 | -6,0 | ±3,2 | -4,3 | ±0,9 | 90 | -6,0 | ±2,9 | -4,5 | ±0,8 | | | 118 | -14,3 | ±4,8 | -11,4 | ±1,6 | 132 | -14,3 | ±4,4 | -11,4 | ±1,5 |
| | Б | 202 | ±3,3 | — | ±1,6 | — | 228 | ±3,0 | — | ±1,5 | — | | 284 | ±4,4 | — | ±2,1 | — | 310 | ±4,0 | — | ±2,0 | — | |
| | | 200 | ±0,4 | ±3,2 | ±0,3 | ±0,9 | 226 | ±0,4 | ±2,9 | ±0,3 | ±0,8 | | 281 | ±1,4 | ±4,8 | ±0,7 | ±1,6 | 307 | ±1,4 | ±4,4 | ±0,7 | ±1,5 | |
| | | 162 | ±6,7 | — | ±4,5 | — | 198 | ±6,3 | — | ±4,4 | — | | 232 | ±16,0 | — | ±11,2 | — | 259 | ±15,6 | — | ±11,1 | — | |
| | | 160 | ±3,8 | ±3,2 | ±3,1 | ±0,9 | 196 | ±3,8 | ±2,9 | ±3,1 | ±0,8 | | 230 | ±13,0 | ±4,8 | ±9,9 | ±1,6 | 257 | ±13,0 | ±4,4 | ±9,9 | ±1,5 | |
| 3-6-3 (48) 1500-IV | А | 112 | -8,4 | — | -5,3 | — | 121 | -8,1 | — | -5,2 | — | 3-6-3 (48) 2500-IV | А | 144 | -14,8 | — | -9,0 | — | 149 | -14,4 | — | -8,9 | — |
| | | 105 | -4,8 | ±3,5 | -3,8 | ±0,9 | 116 | -4,7 | ±3,1 | -3,8 | ±0,8 | | | 137 | -11,1 | ±5,2 | -7,4 | ±1,7 | 148 | -11,1 | ±4,7 | -7,4 | ±1,6 |
| | | 83 | -9,6 | — | -6,7 | — | 91 | -9,3 | — | -6,6 | — | | | 125 | -18,1 | — | -12,9 | — | 135 | -17,3 | — | -12,7 | — |
| | | 66 | -6,0 | ±3,5 | -4,3 | ±0,9 | 86 | -6,0 | ±3,1 | -4,3 | ±0,8 | | | 120 | -14,4 | ±5,2 | -11,1 | ±1,7 | 133 | -14,4 | ±4,7 | -11,1 | ±1,6 |
| | Б | 202 | ±4,8 | — | ±2,4 | — | 228 | ±4,5 | — | ±2,3 | — | | 284 | ±5,9 | — | ±2,9 | — | 310 | ±5,5 | — | ±2,7 | — | |
| | | 200 | ±0,4 | ±3,5 | ±0,3 | ±0,9 | 226 | ±0,4 | ±3,1 | ±0,3 | ±0,8 | | 281 | ±1,5 | ±5,2 | ±0,8 | ±1,7 | 307 | ±1,5 | ±4,7 | ±0,8 | ±1,6 | |
| | | 162 | ±8,3 | — | ±5,3 | — | 198 | ±7,9 | — | ±4,5 | — | | 232 | ±17,5 | — | ±12,0 | — | 259 | ±17,1 | — | ±11,8 | — | |
| | | 160 | ±3,8 | ±3,5 | ±3,1 | ±0,9 | 196 | ±3,8 | ±3,1 | ±3,1 | ±0,8 | | 231 | ±13,1 | ±5,2 | ±9,9 | ±1,7 | 257 | ±13,1 | ±4,7 | ±9,9 | ±1,6 | |

ТК

1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-3 (48)

1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 85

| Шифр маркировки схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировки схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-4 (48) 1000-II | А | 132 | -8.4 | — | -5.0 | — | 142 | -8.1 | — | -4.9 | — | 3-6-4 (48) 2000-II | А | 180 | -12.2 | — | -7.5 | — | 190 | -11.9 | — | -7.4 | — |
| | | 127 | -5.5 | ±6.2 | -3.7 | ±1.8 | 137 | -5.5 | ±5.6 | -5.7 | ±1.6 | | | 175 | -9.2 | ±6.2 | -6.2 | ±1.8 | 186 | -9.2 | ±5.6 | -6.2 | ±1.6 |
| | | 115 | -9.7 | — | -6.5 | — | 125 | -9.4 | — | -6.4 | — | | | 146 | 14.8 | — | -9.0 | — | 156 | -14.5 | — | -9.0 | — |
| | | 110 | -6.7 | ±6.2 | -4.6 | ±1.8 | 120 | -6.7 | ±5.6 | -4.6 | ±1.6 | | | 141 | 11.8 | ±6.2 | -8.0 | ±1.8 | 152 | -11.8 | ±5.6 | -8.0 | ±1.6 |
| | Б | 222 | ±4.4 | — | ±2.1 | — | 239 | ±3.9 | — | ±2.0 | — | | 334 | ±4.8 | — | ±2.4 | — | 361 | ±4.4 | — | ±2.2 | — | |
| | | 220 | ±0.8 | ±6.2 | ±0.4 | ±1.8 | 237 | ±0.7 | ±5.6 | ±0.4 | ±1.6 | | 332 | ±1.2 | ±6.2 | ±0.6 | ±1.8 | 359 | ±1.2 | ±5.6 | ±0.6 | ±1.6 | |
| | | 202 | ±8.7 | — | ±5.8 | — | 228 | ±8.2 | — | ±5.6 | — | | 292 | ±13.4 | — | ±8.0 | — | 319 | ±13.0 | — | ±8.0 | — | |
| | | 200 | ±5.1 | ±6.2 | ±3.3 | ±1.8 | 226 | ±9.0 | ±5.6 | ±3.3 | ±1.6 | | 290 | ±9.8 | ±6.2 | ±7.0 | ±1.8 | 317 | ±9.8 | ±5.6 | ±7.0 | ±1.6 | |
| 3-6-4 (48) 1000-III | А | 136 | -10.1 | — | -5.7 | — | 145 | -9.6 | — | -5.6 | — | 3-6-4 (48) 2000-III | А | 179 | -13.8 | — | -8.2 | — | 180 | -13.4 | — | -8.0 | — |
| | | 127 | -5.5 | ±9.7 | -3.7 | ±2.8 | 137 | -5.5 | ±8.7 | -3.7 | ±2.5 | | | 174 | -9.2 | ±9.7 | -6.2 | ±2.8 | 175 | -9.2 | ±8.7 | -6.2 | ±2.5 |
| | | 119 | -11.4 | — | -7.7 | — | 128 | -10.9 | — | -7.5 | — | | | 145 | -16.4 | — | -10.0 | — | 146 | -16.0 | — | -10.8 | — |
| | | 110 | -6.8 | ±9.7 | -4.6 | ±2.8 | 120 | -6.8 | ±8.7 | -4.6 | ±2.5 | | | 140 | -11.8 | ±9.7 | -8.1 | ±2.8 | 141 | -11.6 | ±8.7 | -8.1 | ±2.5 |
| | Б | 223 | ±6.3 | — | ±3.1 | — | 242 | ±5.8 | — | ±7.8 | — | | 335 | ±6.7 | — | ±3.3 | — | 362 | ±6.3 | — | ±3.1 | — | |
| | | 220 | ±0.8 | ±9.7 | ±0.4 | ±2.8 | 239 | ±0.8 | ±8.7 | ±0.4 | ±2.5 | | 332 | ±1.2 | ±9.7 | ±0.6 | ±2.8 | 360 | ±1.2 | ±8.7 | ±0.6 | ±2.5 | |
| | | 202 | ±10.6 | — | ±6.7 | — | 228 | ±10.1 | — | ±6.5 | — | | 293 | ±15.3 | — | ±9.0 | — | 320 | ±14.9 | — | ±9.0 | — | |
| | | 200 | ±5.1 | ±9.7 | ±3.3 | ±2.8 | 226 | ±5.1 | ±8.7 | ±3.3 | ±2.5 | | 290 | ±9.8 | ±9.7 | ±7.0 | ±2.8 | 318 | ±9.8 | ±8.7 | ±7.0 | ±2.5 | |
| 3-6-4 (48) 1500-II | А | 157 | -10.3 | — | -6.2 | — | 167 | -9.9 | — | -6.1 | — | 3-6-4 (48) 2500-II | А | 206 | -13.9 | — | -8.7 | — | 215 | -13.7 | — | -8.7 | — |
| | | 152 | -7.3 | ±6.2 | -4.9 | ±1.8 | 163 | -7.2 | ±5.6 | -4.9 | ±1.6 | | | 203 | -11.0 | ±6.2 | -7.4 | ±1.8 | 215 | -11.0 | ±5.6 | -7.4 | ±1.6 |
| | | 132 | -12.3 | — | -8.5 | — | 142 | -11.9 | — | -8.4 | — | | | 164 | -17.2 | — | -11.5 | — | 173 | -17.0 | — | -11.5 | — |
| | | 127 | -9.3 | ±6.2 | -6.3 | ±1.8 | 136 | -9.2 | ±5.6 | -6.3 | ±1.6 | | | 161 | -14.3 | ±6.2 | -9.5 | ±1.8 | 173 | -14.3 | ±5.6 | -9.5 | ±1.6 |
| | Б | 275 | ±4.6 | — | ±2.2 | — | 289 | ±4.2 | — | ±2.1 | — | | 388 | ±5.0 | — | ±2.5 | — | 415 | ±4.6 | — | ±2.3 | — | |
| | | 272 | ±1.0 | ±6.2 | ±0.5 | ±1.8 | 287 | ±1.0 | ±5.6 | ±0.5 | ±1.6 | | 386 | ±1.5 | ±6.2 | ±0.8 | ±1.8 | 413 | ±1.5 | ±5.6 | ±0.8 | ±1.6 | |
| | | 242 | ±11.1 | — | ±7.1 | — | 270 | ±10.7 | — | ±7.0 | — | | 338 | ±15.8 | — | ±9.0 | — | 365 | ±15.4 | — | ±9.0 | — | |
| | | 240 | ±7.5 | ±6.2 | ±6.0 | ±1.8 | 266 | ±7.5 | ±5.6 | ±5.0 | ±1.6 | | 336 | ±12.3 | ±6.2 | ±8.0 | ±1.8 | 363 | ±12.3 | ±5.6 | ±8.0 | ±1.6 | |
| 3-6-4 (48) 1500-III | А | 161 | -11.9 | — | -7.0 | — | 169 | -11.5 | — | -6.8 | — | 3-6-4 (48) 2500-III | А | 208 | -15.6 | — | -9.4 | — | 208 | -15.1 | — | -9.2 | — |
| | | 162 | -7.3 | ±9.7 | -4.9 | ±2.8 | 162 | -7.3 | ±8.7 | -4.9 | ±2.5 | | | 203 | -11.0 | ±9.7 | -7.4 | ±2.8 | 205 | -11.0 | ±8.7 | -7.4 | ±2.5 |
| | | 196 | -13.9 | — | -9.3 | — | 144 | -13.5 | — | -9.1 | — | | | 166 | -18.9 | — | -12.2 | — | 166 | -18.4 | — | -12.0 | — |
| | | 127 | -9.3 | ±9.7 | -6.3 | ±2.8 | 137 | -9.3 | ±8.7 | -6.3 | ±2.5 | | | 161 | -11.3 | ±9.7 | -9.5 | ±2.8 | 163 | -14.3 | ±8.7 | -9.5 | ±2.5 |
| | Б | 275 | ±6.5 | — | ±3.2 | — | 291 | ±6.0 | — | ±3.0 | — | | 390 | ±7.0 | — | ±3.4 | — | 417 | ±6.5 | — | ±3.2 | — | |
| | | 272 | ±1.0 | ±9.7 | ±0.5 | ±2.8 | 288 | ±1.0 | ±8.7 | ±0.6 | ±2.5 | | 386 | ±1.5 | ±9.7 | ±0.8 | ±2.8 | 413 | ±1.5 | ±8.7 | ±0.8 | ±2.5 | |
| | | 242 | ±13.0 | — | ±8.6 | — | 270 | ±12.5 | — | ±8.4 | — | | 340 | ±17.8 | — | ±11.3 | — | 365 | ±17.3 | — | ±11.5 | — | |
| | | 240 | ±7.5 | ±9.7 | ±6.0 | ±2.8 | 267 | ±7.5 | ±8.7 | ±6.0 | ±2.5 | | 336 | ±12.3 | ±9.7 | ±8.0 | ±2.8 | 361 | ±12.3 | ±8.7 | ±8.0 | ±2.5 | |

| | | | | |
|--------------|---------|-----|----|--------------|
| КОМСТ. УН-70 | М.В. | 1.2 | 12 | ОБКИН |
| МАК-С-С. СМД | Корнеев | | | Корженевская |
| ДУХ. ГРУППЫ | В. Иван | | | Усоев |

TK
1976

Усилия от нормативных нагрузок на
фундаменты рядовых колонн маркировочных
схем 3-6-4 (48)

| | |
|------------|----|
| 1.420-12 | |
| Выпуск 0-3 | |
| лист | 80 |

15750-02 46

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие ветрового район | Тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие ветрового район | Тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|----------------|----------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|--|----------------|----------------|----------------|----------------|--|----------------|----------------------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|--|----------------|----------------|----------------|----------------|
| | | N | M _x | M _y | Q _x | Q _y | N | M _x | M _y | Q _x | Q _y | | | N | M _x | M _y | Q _x | Q _y | N | M _x | M _y | Q _x | Q _y |
| | | т | тм | тм | т | т | т | тм | тм | т | т | | | т | тм | тм | т | т | т | тм | тм | т | т |
| 3-6-5 (48) 1000-II | А | 168 | -9.3 | — | -5.1 | — | 177 | -9.0 | — | -5.0 | — | 3-6-5 (48) 1500-II | А | 206 | -13.3 | — | -7.6 | — | 214 | -12.7 | — | -7.3 | — |
| | | 161 | -5.5 | ±8.2 | -3.9 | ±2.4 | 172 | -5.5 | ±7.4 | -3.9 | ±2.1 | | | 194 | -7.3 | ±13.0 | -4.9 | ±3.7 | 204 | -7.3 | ±11.7 | -4.9 | ±3.4 |
| | | 161 | -10.6 | — | -5.8 | — | 160 | -10.3 | — | -5.7 | — | | | 180 | -15.2 | — | -8.7 | — | 189 | -14.6 | — | -8.3 | — |
| | | 144 | -6.8 | ±8.2 | -4.8 | ±2.4 | 155 | -6.8 | ±7.4 | -4.8 | ±2.1 | | | 169 | -9.2 | ±13.0 | -6.6 | ±3.7 | 179 | -9.2 | ±11.7 | -6.5 | ±3.4 |
| | Б | 284 | ±5.4 | — | ±3.1 | — | 310 | ±4.8 | — | ±2.7 | — | | Б | 356 | ±8.1 | — | ±4.7 | — | 382 | ±7.4 | — | ±4.3 | — |
| | | 282 | ±0.8 | ±8.2 | ±0.4 | ±2.4 | 308 | ±0.8 | ±7.4 | ±0.4 | ±2.1 | | | 352 | ±1.0 | ±13.0 | ±0.5 | ±3.7 | 378 | ±1.0 | ±11.7 | ±0.5 | ±3.4 |
| | | 264 | ±9.7 | — | ±5.6 | — | 290 | ±9.1 | — | ±5.2 | — | | | 326 | ±14.5 | — | ±8.4 | — | 352 | ±13.8 | — | ±8.0 | — |
| | | 262 | ±5.1 | ±8.2 | ±3.4 | ±2.4 | 288 | ±5.1 | ±7.4 | ±3.4 | ±2.1 | | | 322 | ±7.4 | ±13.0 | ±4.9 | ±3.7 | 348 | ±7.4 | ±11.7 | ±4.9 | ±3.4 |
| 3-6-5 (48) 1000-II | А | 173 | -11.5 | — | -6.3 | — | 181 | -10.9 | — | -6.1 | — | 3-6-5 (48) 2000-II | А | 233 | -13.0 | — | -7.6 | — | 242 | -12.5 | — | -7.3 | — |
| | | 161 | -5.5 | ±13.0 | -3.9 | ±3.7 | 172 | -5.5 | ±11.7 | -3.9 | ±3.4 | | | 226 | -9.1 | ±8.2 | -6.4 | ±2.4 | 236 | -9.1 | ±7.4 | -6.4 | ±2.1 |
| | | 166 | -12.8 | — | -7.1 | — | 164 | -12.2 | — | -6.7 | — | | | 198 | -15.6 | — | -9.1 | — | 208 | -15.1 | — | -9.8 | — |
| | | 144 | -6.8 | ±13.0 | -4.8 | ±3.7 | 155 | -6.8 | ±11.7 | -4.8 | ±3.4 | | | 191 | -11.7 | ±8.2 | -8.2 | ±2.4 | 202 | -10.7 | ±7.4 | -8.2 | ±2.1 |
| | Б | 286 | ±7.9 | — | ±4.5 | — | 311 | ±7.2 | — | ±4.1 | — | | Б | 425 | ±5.8 | — | ±3.4 | — | 450 | ±5.3 | — | ±3.1 | — |
| | | 282 | ±0.8 | ±13.0 | ±0.4 | ±3.7 | 308 | ±0.8 | ±11.7 | ±0.4 | ±3.4 | | | 422 | ±1.2 | ±8.2 | ±0.8 | ±2.4 | 446 | ±1.2 | ±7.4 | ±0.8 | ±2.1 |
| | | 266 | ±12.2 | — | ±7.0 | — | 291 | ±11.5 | — | ±6.6 | — | | | 385 | ±14.4 | — | ±8.4 | — | 410 | ±13.9 | — | ±8.2 | — |
| | | 262 | ±5.1 | ±13.0 | ±3.4 | ±3.7 | 288 | ±5.1 | ±11.7 | ±3.4 | ±3.4 | | | 382 | ±9.8 | ±8.2 | ±6.5 | ±2.4 | 409 | ±9.6 | ±7.4 | ±6.5 | ±2.1 |
| 3-6-5 (48) 1500-II | А | 200 | -11.1 | — | -6.3 | — | 210 | -10.8 | — | -6.2 | — | 3-6-5 (48) 2000-II | А | 237 | -15.1 | — | -8.8 | — | 246 | -14.8 | — | -8.5 | — |
| | | 194 | -7.3 | ±8.2 | -4.9 | ±2.4 | 204 | -7.3 | ±7.4 | -4.9 | ±2.1 | | | 218 | -9.1 | ±13.0 | -6.2 | ±3.7 | 228 | -9.1 | ±11.7 | -6.2 | ±3.4 |
| | | 174 | -13.0 | — | -7.4 | — | 185 | -12.7 | — | -6.9 | — | | | 202 | -19.8 | — | -11.8 | — | 215 | -19.1 | — | -11.5 | — |
| | | 168 | -9.2 | ±8.2 | -6.5 | ±2.4 | 179 | -9.2 | ±7.4 | -6.5 | ±2.1 | | | 178 | -13.8 | ±13.0 | -9.2 | ±3.7 | 193 | -13.8 | ±11.7 | -9.2 | ±3.4 |
| | Б | 355 | ±5.6 | — | ±3.3 | — | 380 | ±5.0 | — | ±2.9 | — | | Б | 430 | ±8.3 | — | ±4.1 | — | 456 | ±7.7 | — | ±3.8 | — |
| | | 352 | ±1.0 | ±8.2 | ±0.5 | ±2.4 | 378 | ±1.0 | ±7.4 | ±0.5 | ±2.1 | | | 422 | ±1.2 | ±13.0 | ±0.6 | ±3.7 | 450 | ±1.2 | ±11.7 | ±0.6 | ±3.4 |
| | | 325 | ±12.0 | — | ±7.0 | — | 350 | ±11.4 | — | ±6.6 | — | | | 318 | ±19.0 | — | ±11.4 | — | 332 | ±18.3 | — | ±11.2 | — |
| | | 322 | ±7.4 | ±8.2 | ±4.9 | ±2.4 | 348 | ±7.4 | ±7.4 | ±4.9 | ±2.1 | | | 314 | ±11.8 | ±13.0 | ±8.5 | ±3.7 | 328 | ±11.8 | ±11.7 | ±8.5 | ±3.4 |

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-5 (48)

1420-12
Выпуск 0-3
Лист 87

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|-------|-------|------|------|--|-------|-------|------|------|--|--------------------------|----------------------------------|--------------------------|-------|------|-------|--|-------|-------|------|-------|------|------|------|
| Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | при основных сочетаниях нагрузок | | | | | при дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | при основных сочетаниях нагрузок | | | | | при дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | | | |
| | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | | | |
| 2-б-3 (60,48) 1000-II | А | 92 | -58 | — | -3.2 | — | 108 | -56 | — | -3.0 | — | 2-б-3 (60,48) 2000-II | А | 125 | -7.9 | — | -4.4 | — | 134 | -7.6 | — | -4.1 | — | | | |
| | | 80 | -2.9 | ±2.0 | -2.0 | ±0.5 | 102 | -2.9 | ±1.2 | -2.0 | ±0.4 | | | 122 | -4.0 | ±2.0 | -3.1 | ±0.5 | 132 | -4.0 | ±1.8 | -3.1 | ±0.4 | | | |
| | | 77 | -6.8 | — | -3.9 | — | 86 | -6.5 | — | -3.8 | — | | | 93 | -9.0 | — | -5.6 | — | 114 | -8.7 | — | -5.3 | — | | | |
| | | 72 | -3.7 | ±2.0 | -2.6 | ±0.5 | 80 | -3.7 | ±1.8 | -2.6 | ±0.4 | | | 89 | -6.0 | ±2.0 | -4.5 | ±0.5 | 111 | -6.0 | ±1.8 | -4.5 | ±0.4 | | | |
| | | 171 | ±3.7 | — | ±4.5 | — | 192 | ±3.3 | — | ±1.3 | — | | | 248 | ±3.6 | — | ±1.5 | — | 275 | ±3.2 | — | ±1.3 | — | | | |
| | Б | 171 | 0.0 | ±2.0 | 0.0 | ±0.5 | 189 | 0.0 | ±1.8 | 0.0 | ±0.4 | | Б | 248 | 0.0 | ±2.0 | 0.0 | ±0.5 | 275 | 0.0 | ±1.8 | 0.0 | ±0.4 | | | |
| | | 154 | ±6.5 | — | ±4.2 | — | 167 | ±6.2 | — | ±3.8 | — | | | 208 | ±9.4 | — | ±5.0 | — | 234 | ±9.0 | — | ±4.9 | — | | | |
| | | 154 | ±2.9 | ±2.0 | ±1.8 | ±0.5 | 167 | ±2.9 | ±1.8 | ±1.8 | ±0.4 | | | 208 | ±5.8 | ±2.0 | ±3.6 | ±0.5 | 234 | ±5.8 | ±1.8 | ±3.6 | ±0.4 | | | |
| | | 95 | -7.5 | — | -3.7 | — | 103 | -7.7 | — | -3.5 | — | | | 2-б-3 (60,48) 2000-II | А | 128 | -9.5 | — | -5.1 | — | 138 | -9.0 | — | -4.9 | — | |
| | | 88 | -2.9 | ±3.1 | -2.0 | ±0.9 | 98 | -2.9 | ±2.8 | -2.0 | ±0.8 | | | | 123 | -4.8 | ±3.1 | -3.1 | ±0.9 | 138 | -4.0 | ±2.8 | -3.1 | ±0.8 | | |
| 2-б-3 (60,48) 1000-II | А | 82 | -8.5 | — | -4.5 | — | 88 | -8.0 | — | -4.2 | — | 96 | -11.1 | | — | -6.4 | — | 115 | -10.5 | — | -6.1 | — | | | | |
| | | 65 | -3.7 | ±3.1 | -2.6 | ±0.9 | 78 | -3.7 | ±2.8 | -2.6 | ±0.8 | 90 | -6.0 | | ±3.1 | -4.5 | ±0.9 | 109 | -6.0 | ±2.8 | -4.5 | ±0.8 | | | | |
| | | 171 | ±5.5 | — | ±2.2 | — | 189 | ±5.0 | — | ±2.1 | — | 248 | ±5.5 | | — | ±2.2 | — | 275 | ±5.0 | — | ±2.1 | — | | | | |
| | Б | 171 | 0.0 | ±3.1 | 0.0 | ±0.9 | 180 | 0.0 | ±2.8 | 0.0 | ±0.8 | Б | 248 | 0.0 | ±3.1 | 0.0 | ±0.9 | 275 | 0.0 | ±2.8 | 0.0 | ±0.8 | | | | |
| | | 154 | ±8.4 | — | ±4.2 | — | 167 | ±8.0 | — | ±4.0 | — | | 208 | ±11.6 | — | ±5.9 | — | 234 | ±10.3 | — | ±5.7 | — | | | | |
| | | 154 | ±2.9 | ±3.1 | ±1.8 | ±0.9 | 167 | ±2.9 | ±2.8 | ±1.8 | ±0.8 | | 208 | ±5.8 | ±3.1 | ±3.6 | ±0.9 | 234 | ±5.8 | ±2.8 | ±3.6 | ±0.8 | | | | |
| | | 2-б-3 (60,48) 1500-II | А | 108 | -6.8 | — | -3.5 | — | 118 | -6.5 | — | | -3.3 | — | 2-б-3 (60,48) 2500-II | А | 142 | -12.2 | — | -8.4 | — | 151 | -11.5 | — | -8.0 | — |
| | | | | 105 | -3.5 | ±2.0 | -2.5 | ±0.5 | 115 | -3.5 | ±1.8 | | -2.5 | ±0.4 | | | 138 | -8.9 | ±3.5 | -4.7 | ±0.9 | 148 | -8.9 | ±3.2 | -4.7 | ±0.8 |
| 85 | -8.0 | | | — | -4.8 | — | 95 | -7.7 | — | -4.5 | — | 101 | -15.0 | — | | | -8.1 | — | 120 | -14.8 | — | -7.8 | — | | | |
| Б | 83 | | -5.0 | ±2.0 | -3.5 | ±0.5 | 86 | -5.0 | ±1.8 | -3.5 | ±0.4 | 97 | -12.2 | ±3.5 | | -6.9 | ±0.9 | 117 | -12.2 | ±3.2 | -6.9 | ±0.8 | | | | |
| | 206 | | ±3.5 | — | ±1.4 | — | 220 | ±3.2 | — | ±1.3 | — | Б | 295 | ±4.4 | | — | ±1.7 | — | 323 | ±4.2 | — | ±1.7 | — | | | |
| | 206 | | 0.0 | ±2.0 | 0.0 | ±0.5 | 220 | 0.0 | ±1.8 | 0.0 | ±0.4 | | 295 | 0.0 | | ±3.5 | 0.0 | ±0.9 | 323 | 0.0 | ±3.2 | 0.0 | ±0.8 | | | |
| | 186 | | ±8.0 | — | ±4.2 | — | 198 | ±7.5 | — | ±4.1 | — | | 244 | ±15.1 | | — | ±8.3 | — | 272 | ±14.9 | — | ±8.2 | — | | | |
| | 186 | | ±4.3 | ±2.0 | ±2.7 | ±0.5 | 198 | ±4.3 | ±1.8 | ±2.7 | ±0.4 | | 244 | ±10.7 | | ±3.5 | ±6.4 | ±0.9 | 272 | ±10.7 | ±3.2 | ±6.4 | ±0.8 | | | |
| 2-б-3 (60,48) 1500-II | А | 110 | -8.5 | — | -4.1 | — | 118 | -8.0 | — | -3.9 | — | | 2-б-3 (60,48) 2500-II | А | 145 | -13.6 | — | -6.9 | — | 156 | -13.1 | — | -6.7 | — | | |
| | | 104 | -3.5 | ±3.1 | -2.5 | ±0.9 | 115 | -3.5 | ±2.8 | -2.5 | ±0.8 | 141 | | | -8.9 | ±5.4 | -4.7 | ±1.3 | 153 | -8.9 | ±4.9 | -4.7 | ±1.2 | | | |
| | | 87 | -9.8 | — | -5.4 | — | 97 | -9.5 | — | -5.2 | — | 104 | | | -17.0 | — | -8.7 | — | 123 | -16.5 | — | -8.7 | — | | | |
| | Б | 87 | -5.0 | ±3.1 | -3.5 | ±0.9 | 92 | -5.0 | ±2.8 | -3.5 | ±0.8 | 100 | | -12.2 | ±5.4 | -6.9 | ±1.3 | 120 | -12.2 | ±4.9 | -6.9 | ±1.2 | | | | |
| | | 206 | ±5.5 | — | ±2.2 | — | 220 | ±5.0 | — | ±2.1 | — | Б | | 295 | ±5.5 | — | ±2.4 | — | 323 | ±5.0 | — | ±2.1 | — | | | |
| | | 206 | 0.0 | ±3.1 | 0.0 | ±0.9 | 220 | 0.0 | ±2.8 | 0.0 | ±0.8 | | | 295 | 0.0 | ±5.4 | 0.0 | ±1.3 | 323 | 0.0 | ±4.9 | 0.0 | ±1.2 | | | |
| | | 186 | ±10.6 | — | ±4.5 | — | 198 | ±10.0 | — | ±4.4 | — | | | 244 | ±16.8 | — | ±8.1 | — | 272 | ±16.4 | — | ±8.0 | — | | | |
| | | 186 | ±4.3 | ±3.1 | ±2.7 | ±0.9 | 198 | ±4.3 | ±2.8 | ±2.7 | ±0.8 | | | 244 | ±10.7 | ±5.4 | ±6.4 | ±1.3 | 272 | ±10.7 | ±4.9 | ±6.4 | ±1.2 | | | |

ТК
1976Усилия от нормативных нагрузок на
фундаменты рядовых колонн маркировочных
схем 2-б-3 (60,48)1420-12
выпуск 0-3
лист 88

УСИЛИЯ ОТ НОРМАТИВНЫХ НАГРУЗОК НА ФУНДАМЕНТЫ РЯДОВЫХ КОЛОНН

| Шифр маркировочной схемы, нагрузки на перекрытие, ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузки на перекрытие, ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|-------|------|-------|------|--|-------|------|------|------|--|-----------------|----------------------------------|-------|------|------|------|--|-------|------|------|------|
| | | N | Mx | My | Qx | Qy | N | Mx | My | Qx | Qy | | | N | Mx | My | Qx | Qy | N | Mx | My | Qx | Qy |
| | | т | мм | мм | т | т | т | мм | мм | т | т | | | т | мм | мм | т | т | т | мм | мм | т | т |
| 2-6-4 (60, 48) 1000-III | А | 129 | -8.9 | — | -3.6 | — | 137 | -8.5 | — | -3.4 | — | 2-6-4 (60, 48) 2000-III | А | 177 | -11.8 | — | -5.8 | — | 187 | -11.4 | — | -5.6 | — |
| | | 123 | -4.6 | ±4.0 | -2.8 | ±0.8 | 134 | -4.6 | ±3.6 | -2.8 | ±0.7 | | | 178 | -7.5 | ±4.0 | -4.5 | ±0.8 | 182 | -7.5 | ±3.6 | -4.5 | ±0.7 |
| | | 112 | -10.0 | — | -4.2 | — | 120 | -9.6 | — | -4.0 | — | | | 143 | -14.4 | — | -6.2 | — | 153 | -14.1 | — | -6.0 | — |
| | | 106 | -5.8 | ±4.0 | -3.4 | ±0.8 | 117 | -5.8 | ±3.6 | -3.4 | ±0.7 | | | 145 | -10.1 | ±4.0 | -5.8 | ±0.8 | 148 | -10.1 | ±3.6 | -5.8 | ±0.7 |
| | | 224 | ±5.8 | — | ±2.8 | — | 260 | ±5.2 | — | ±2.6 | — | | | 330 | ±5.8 | — | ±2.4 | — | 358 | ±5.2 | — | ±2.2 | — |
| | Б | 224 | 0.0 | ±4.0 | 0.0 | ±0.8 | 250 | 0.0 | ±3.6 | 0.0 | ±0.7 | | Б | 330 | 0.0 | ±4.0 | 0.0 | ±0.8 | 358 | 0.0 | ±3.6 | 0.0 | ±0.7 |
| | | 204 | ±10.6 | — | ±4.9 | — | 230 | ±10.0 | — | ±1.8 | — | | | 290 | ±15.4 | — | ±7.0 | — | 318 | ±14.9 | — | ±6.5 | — |
| | | 204 | ±4.8 | ±4.0 | ±2.4 | ±0.8 | 230 | ±4.8 | ±3.6 | ±2.4 | ±0.7 | | | 290 | ±9.6 | ±4.0 | ±4.8 | ±0.8 | 318 | ±9.6 | ±3.6 | ±4.8 | ±0.7 |
| | | 132 | -11.5 | — | -5.1 | — | 142 | -10.8 | — | -5.0 | — | | А | 180 | -14.4 | — | -6.6 | — | 189 | -13.7 | — | -6.4 | — |
| | | 124 | -4.6 | ±6.1 | -2.7 | ±1.2 | 133 | -4.6 | ±5.5 | -2.7 | ±1.1 | | | 178 | -7.5 | ±6.1 | -4.5 | ±1.2 | 181 | -7.5 | ±5.5 | -4.5 | ±1.1 |
| | | 115 | -12.6 | — | -6.6 | — | 125 | -11.9 | — | -5.4 | — | | | 146 | -17.0 | — | -7.5 | — | 155 | -16.4 | — | -7.0 | — |
| 2-6-4 (60, 48) 1000-IV | А | 107 | -5.8 | ±6.1 | -3.4 | ±1.2 | 116 | -5.8 | ±5.5 | -3.4 | ±1.1 | | | 144 | -10.1 | ±6.1 | -5.8 | ±1.2 | 147 | -10.1 | ±5.5 | -5.8 | ±1.1 |
| | | 223 | ±8.9 | — | ±4.1 | — | 250 | ±8.0 | — | ±4.0 | — | | Б | 331 | ±8.9 | — | ±4.1 | — | 357 | ±8.0 | — | ±3.5 | — |
| | | 223 | 0.0 | ±6.1 | 0.0 | ±1.2 | 250 | 0.0 | ±5.5 | 0.0 | ±1.1 | | | 331 | 0.0 | ±6.1 | 0.0 | ±1.2 | 357 | 0.0 | ±5.5 | 0.0 | ±1.1 |
| | | 203 | ±13.7 | — | ±6.2 | — | 230 | ±12.8 | — | ±6.1 | — | | | 291 | ±18.5 | — | ±8.2 | — | 317 | ±17.5 | — | ±7.7 | — |
| | | 203 | ±4.8 | ±6.1 | ±2.4 | ±1.2 | 230 | ±4.8 | ±5.5 | ±2.4 | ±1.1 | | | 291 | ±9.6 | ±6.1 | ±4.8 | ±1.2 | 317 | ±9.6 | ±5.5 | ±4.8 | ±1.1 |
| 2-6-4 (60, 48) 1500-II | А | 152 | -10.4 | — | -4.6 | — | 162 | -10.0 | — | -4.2 | — | 2-6-4 (60, 48) 2500-II | А | 202 | -13.3 | — | -6.6 | — | 211 | -12.9 | — | -6.5 | — |
| | | 146 | -6.0 | ±4.0 | -3.6 | ±0.8 | 157 | -6.0 | ±3.6 | -3.6 | ±0.7 | | | 205 | -8.9 | ±4.0 | -5.1 | ±0.8 | 205 | -8.9 | ±3.6 | -5.1 | ±0.7 |
| | | 127 | -12.0 | — | -5.1 | — | 147 | -11.6 | — | -4.9 | — | | | 259 | -15.8 | — | -7.2 | — | 158 | -15.4 | — | -7.0 | — |
| | | 121 | -7.9 | ±4.0 | -4.6 | ±0.8 | 132 | -7.9 | ±3.6 | -4.6 | ±0.7 | | | 163 | -11.4 | ±4.0 | -7.0 | ±0.8 | 169 | -11.4 | ±3.6 | -7.0 | ±0.7 |
| | | 278 | ±5.8 | — | ±2.8 | — | 304 | ±5.2 | — | ±2.7 | — | | Б | 384 | ±5.8 | — | ±2.4 | — | 410 | ±5.2 | — | ±2.3 | — |
| | Б | 278 | ±0.0 | ±4.0 | ±0.05 | ±0.8 | 304 | 0.0 | ±3.6 | 0.0 | ±0.7 | | | 384 | 0.0 | ±4.0 | 0.0 | ±0.8 | 410 | 0.0 | ±3.6 | 0.0 | ±0.7 |
| | | 248 | ±12.9 | — | ±6.0 | — | 274 | ±12.2 | — | ±5.8 | — | | | 334 | ±17.6 | — | ±6.0 | — | 360 | ±17.0 | — | ±7.7 | — |
| | | 248 | ±7.2 | ±4.0 | ±3.6 | ±0.8 | 274 | ±7.2 | ±3.6 | ±3.6 | ±0.7 | | | 334 | ±12.0 | ±4.0 | ±6.0 | ±0.8 | 360 | ±12.0 | ±3.6 | ±6.0 | ±0.7 |
| 2-6-4 (60, 48) 1500-IV | А | 167 | -13.0 | — | -5.7 | — | 175 | -12.2 | — | -5.6 | — | 2-6-4 (60, 48) 2500-IV | А | 205 | -15.8 | — | -7.5 | — | 214 | -15.1 | — | -7.3 | — |
| | | 160 | -6.0 | ±6.1 | -3.6 | ±1.2 | 165 | -6.0 | ±5.5 | -3.6 | ±1.1 | | | 206 | -8.9 | ±6.1 | -5.0 | ±1.2 | 206 | -8.9 | ±5.5 | -5.0 | ±1.1 |
| | | 151 | -14.6 | — | -6.2 | — | 148 | -13.8 | — | -6.0 | — | | | 162 | -18.4 | — | -8.3 | — | 171 | -17.7 | — | -8.0 | — |
| | | 122 | -7.9 | ±6.1 | -4.6 | ±1.2 | 137 | -7.9 | ±5.5 | -4.6 | ±1.1 | | | 163 | -11.4 | ±6.1 | -6.9 | ±1.2 | 163 | -11.4 | ±5.5 | -6.9 | ±1.1 |
| | | 278 | ±8.9 | — | ±3.4 | — | 304 | ±8.0 | — | ±3.3 | — | | Б | 384 | ±8.9 | — | 3.6 | — | 410 | ±8.0 | — | ±2.9 | — |
| | Б | 278 | 0.0 | ±6.1 | 0.0 | ±1.2 | 304 | 0.0 | ±5.5 | 0.0 | ±1.1 | | | 384 | 0.0 | ±6.1 | 0.0 | ±1.2 | 410 | 0.0 | ±5.5 | 0.0 | ±1.1 |
| | | 248 | ±16.1 | — | ±7.5 | — | 274 | ±15.1 | — | ±7.3 | — | | | 334 | ±20.9 | — | 9.4 | — | 360 | ±19.9 | — | ±9.0 | — |
| | | 248 | ±7.2 | ±6.1 | ±3.6 | ±1.2 | 274 | ±7.2 | ±5.5 | ±3.6 | ±1.1 | | | 334 | ±12.0 | ±6.1 | 6.0 | ±1.2 | 360 | ±12.0 | ±5.5 | ±6.0 | ±1.1 |

ТК
1976УСИЛИЯ ОТ НОРМАТИВНЫХ НАГРУЗОК НА
ФУНДАМЕНТЫ РЯДОВЫХ КОЛОНН
схем 2-6-4 (60, 48)1420-12
Выпуск 0-3

Лист 89

15750-02 49

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировки схемы, нагрузка на перекрытие ветрового район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировки схемы, нагрузка на перекрытие ветрового район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|---|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-3 (60, 48) 1000-II | А | 96 | -6.3 | — | -3.3 | — | 106 | -6.1 | — | -3.1 | — | 3-6-3 (60, 48) 2000-II | А | 126 | -9.2 | — | -5.2 | — | 137 | -9.0 | — | -4.7 | — |
| | | 93 | -3.5 | ±2.0 | -2.2 | ±0.5 | 103 | -3.5 | ±1.8 | -2.2 | ±0.4 | | | 123 | -5.8 | ±2.0 | -3.8 | ±0.5 | 134 | -5.8 | ±1.8 | -3.8 | ±0.4 |
| | | 75 | -7.0 | — | -3.8 | — | 85 | -7.5 | — | -4.2 | — | | | 107 | -11.0 | — | -6.2 | — | 118 | -10.6 | — | -6.2 | — |
| | | 72 | -5.0 | ±2.0 | -3.2 | ±0.5 | 82 | -5.0 | ±1.8 | -3.2 | ±0.4 | | | 104 | -1.4 | ±2.0 | -4.2 | ±0.5 | 115 | -7.4 | ±1.8 | -4.2 | ±0.4 |
| | Б | 165 | ±3.6 | — | ±1.3 | — | 192 | ±3.3 | — | ±1.2 | — | | Б | 244 | ±3.6 | — | ±1.4 | — | 270 | ±3.3 | — | ±1.3 | — |
| | | 164 | ±0.3 | ±2.0 | ±0.2 | ±0.5 | 190 | ±0.3 | ±1.8 | ±0.2 | ±0.4 | | | 242 | ±0.5 | ±2.0 | ±0.3 | ±0.5 | 268 | ±0.5 | ±1.8 | ±0.3 | ±0.4 |
| | | 145 | ±5.8 | — | ±2.9 | — | 172 | ±5.4 | — | ±2.9 | — | | | 203 | ±8.5 | — | ±4.7 | — | 229 | ±8.2 | — | ±4.6 | — |
| | | 143 | ±2.6 | ±2.0 | ±1.7 | ±0.5 | 169 | ±2.6 | ±1.8 | ±1.7 | ±0.4 | | | 201 | ±5.1 | ±2.0 | ±3.4 | ±0.5 | 226 | ±5.1 | ±1.8 | ±3.4 | ±0.4 |
| | | 97 | -7.8 | — | -3.9 | — | 107 | -7.4 | — | -3.6 | — | | А | 128 | -10.8 | — | -5.8 | — | 137 | -10.3 | — | -5.6 | — |
| | | 93 | -3.6 | ±3.1 | -2.2 | ±0.9 | 103 | -3.5 | ±2.8 | -2.2 | ±0.8 | | | 123 | -5.8 | ±3.1 | -3.8 | ±0.9 | 134 | -5.8 | ±2.8 | -3.8 | ±0.8 |
| | | 77 | -9.3 | — | -5.3 | — | 87 | -8.9 | — | -5.0 | — | | | 109 | -12.6 | — | -7.0 | — | 119 | -11.9 | — | -6.6 | — |
| | | 72 | -4.5 | ±3.1 | -2.5 | ±0.9 | 82 | -4.3 | ±2.8 | -2.5 | ±0.8 | | | 104 | -7.4 | ±3.1 | -4.2 | ±0.9 | 115 | -7.4 | ±2.8 | -4.2 | ±0.8 |
| 3-6-3 (60, 48) 1000-IV | А | 166 | ±5.1 | — | ±2.0 | — | 192 | ±4.8 | — | ±1.8 | — | 3-6-3 (60, 48) 2000-IV | Б | 244 | ±5.3 | — | ±2.0 | — | 270 | ±4.9 | — | ±1.7 | — |
| | | 164 | ±0.3 | ±3.1 | ±0.2 | ±0.9 | 190 | ±0.3 | ±2.8 | ±0.2 | ±0.8 | | | 242 | ±0.5 | ±3.1 | ±0.3 | ±0.9 | 268 | ±0.5 | ±2.8 | ±0.3 | ±0.8 |
| | | 146 | ±7.5 | — | ±3.7 | — | 172 | ±7.1 | — | ±3.5 | — | | | 203 | ±10.3 | — | ±5.3 | — | 229 | ±9.8 | — | ±5.2 | — |
| | | 143 | ±2.6 | ±3.1 | ±1.7 | ±0.9 | 169 | ±2.6 | ±2.8 | ±1.7 | ±0.8 | | | 201 | ±5.1 | ±3.1 | ±3.3 | ±0.9 | 226 | ±5.1 | ±2.8 | ±3.3 | ±0.8 |
| | Б | 111 | -7.9 | — | -4.4 | — | 120 | -7.6 | — | -4.2 | — | | А | 142 | -14.0 | — | -6.9 | — | 152 | -13.7 | — | -6.9 | — |
| | | 108 | -4.8 | ±2.0 | -3.0 | ±0.5 | 118 | -4.8 | ±1.8 | -3.0 | ±0.4 | | | 139 | -11.0 | ±3.5 | -6.0 | ±0.9 | 150 | -11.0 | ±3.1 | -6.0 | ±0.8 |
| | | 86 | -9.0 | — | -5.8 | — | 94 | -8.7 | — | -5.7 | — | | | 124 | -19.5 | — | -11.5 | — | 134 | -19.1 | — | -11.3 | — |
| | | 83 | -6.0 | ±2.0 | -3.4 | ±0.5 | 92 | -6.0 | ±1.8 | -3.4 | ±0.4 | | | 122 | -14.3 | ±3.5 | -9.2 | ±0.9 | 132 | -14.3 | ±3.1 | -9.2 | ±0.8 |
| | | 205 | ±3.9 | — | ±1.4 | — | 232 | ±3.3 | — | ±1.3 | — | | Б | 286 | ±14.5 | — | ±1.7 | — | 315 | ±4.2 | — | ±1.7 | — |
| | | 204 | ±0.4 | ±2.0 | ±0.3 | ±0.5 | 230 | ±0.4 | ±1.8 | ±0.3 | ±0.4 | | | 283 | ±1.4 | ±3.5 | ±0.6 | ±0.9 | 312 | ±1.4 | ±3.1 | ±0.6 | ±0.8 |
| 3-6-3 (60, 48) 1500-II | А | 165 | ±7.4 | — | ±3.9 | — | 202 | ±6.7 | — | ±3.7 | — | 3-6-3 (60, 48) 2500-II | Б | 234 | ±17.7 | — | ±9.8 | — | 264 | ±17.2 | — | ±9.8 | — |
| | | 164 | ±3.8 | ±2.0 | ±2.5 | ±0.5 | 200 | ±3.8 | ±1.8 | ±2.5 | ±0.4 | | | 233 | ±13.0 | ±3.5 | ±7.9 | ±0.9 | 262 | ±13.0 | ±3.1 | ±7.9 | ±0.8 |
| | | 113 | -9.5 | — | -4.8 | — | 122 | -9.1 | — | -4.3 | — | | А | 144 | -15.4 | — | -7.5 | — | 154 | -14.9 | — | -7.4 | — |
| | | 108 | -4.8 | ±3.1 | -3.0 | ±0.9 | 118 | -4.7 | ±2.8 | -3.0 | ±0.8 | | | 139 | -11.1 | ±5.4 | -5.9 | ±1.3 | 150 | -11.1 | ±4.9 | -5.9 | ±1.2 |
| | Б | 92 | -11.0 | — | -5.9 | — | 103 | -11.1 | — | -5.6 | — | | | 126 | -21.0 | — | -12.0 | — | 136 | -20.8 | — | -12.0 | — |
| | | 88 | -6.0 | ±3.1 | -3.5 | ±0.9 | 98 | -6.0 | ±2.8 | -3.5 | ±0.8 | | | 122 | -14.4 | ±5.4 | -8.9 | ±1.3 | 132 | -14.4 | ±4.9 | -8.9 | ±1.2 |
| | | 205 | ±5.1 | — | ±2.0 | — | 232 | ±4.4 | — | ±1.8 | — | | Б | 286 | ±6.2 | — | ±2.4 | — | 315 | ±5.4 | — | ±2.1 | — |
| | | 202 | ±0.4 | ±3.1 | ±0.3 | ±0.9 | 230 | ±0.4 | ±2.8 | ±0.3 | ±0.8 | | | 283 | ±1.5 | ±5.4 | ±0.6 | ±1.3 | 312 | ±1.5 | ±4.9 | ±0.6 | ±1.2 |
| | | 165 | ±8.9 | — | ±4.5 | — | 202 | ±8.4 | — | ±3.8 | — | | | 296 | ±19.4 | — | ±10.6 | — | 264 | ±19.0 | — | ±10.4 | — |
| | | 164 | ±3.8 | ±3.1 | ±2.5 | ±0.9 | 200 | ±3.9 | ±2.8 | ±2.5 | ±0.8 | | | 233 | ±13.1 | ±5.4 | ±7.9 | ±1.3 | 262 | ±15.1 | ±4.9 | ±7.9 | ±1.2 |

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-3 (60, 48)

1420-72
Выпуск 0-3
Лист 90

15150-02 50

Лист 90
Рек. 10/10/10
Содержание
В. 10/10/10

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, безрайон | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, безрайон | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-4 (60,48) 1000-II | А | 134 | -9.3 | — | -4.4 | — | 144 | -9.0 | — | -4.2 | — | 3-6-4 (60,48) 2000-II | А | 185 | -12.4 | — | -5.8 | — | 195 | -12.0 | — | -5.7 | — |
| | | 128 | -5.0 | ±3.8 | -3.0 | ±1.0 | 138 | -5.0 | ±3.4 | -3.0 | ±0.9 | | | 178 | -9.1 | ±3.8 | -4.9 | ±1.0 | 190 | -9.0 | ±3.4 | -4.0 | ±0.9 |
| | | 117 | -10.6 | — | -5.8 | — | 127 | -10.3 | — | -5.8 | — | | | 151 | -15.0 | — | -7.5 | — | 161 | -14.7 | — | -7.3 | — |
| | | 111 | -6.3 | ±3.8 | -4.0 | ±1.0 | 121 | -6.3 | ±3.4 | -4.0 | ±0.9 | | | 144 | -11.6 | ±3.8 | -6.5 | ±1.0 | 158 | -11.6 | ±3.4 | -6.5 | ±0.9 |
| | Б | 225 | ±6.0 | — | ±2.3 | — | 250 | ±5.8 | — | ±2.2 | — | | 334 | ±6.4 | — | ±2.6 | — | 364 | ±5.9 | — | ±2.4 | — | |
| | | 222 | ±0.8 | ±3.8 | ±0.4 | ±1.0 | 250 | ±0.8 | ±3.4 | ±0.4 | ±0.8 | | 334 | ±1.2 | ±3.8 | ±0.5 | ±1.0 | 364 | ±1.2 | ±3.4 | ±0.5 | ±0.9 | |
| | | 204 | ±10.4 | — | ±5.0 | — | 229 | ±9.0 | — | ±5.0 | — | | 292 | ±15.0 | — | ±7.1 | — | 322 | ±14.5 | — | ±7.0 | — | |
| | | 201 | ±4.4 | ±3.8 | ±3.0 | ±1.0 | 229 | ±4.4 | ±3.4 | ±3.0 | ±0.9 | | 292 | ±10.0 | ±3.8 | ±5.6 | ±1.0 | 322 | ±10.0 | ±3.4 | ±5.6 | ±0.9 | |
| 3-6-4 (60,48) 1000-IV | А | 137 | -10.8 | — | -4.8 | — | 146 | -10.3 | — | -4.8 | — | 3-6-4 (60,48) 2000-IV | А | 187 | -14.5 | — | -6.8 | — | 196 | -13.8 | — | -6.6 | — |
| | | 128 | -5.0 | ±5.8 | -3.0 | ±1.5 | 138 | -5.0 | ±5.2 | -3.0 | ±1.4 | | | 185 | -9.0 | ±5.8 | -4.9 | ±1.5 | 189 | -9.0 | ±5.2 | -4.9 | ±1.4 |
| | | 120 | -12.1 | — | -6.5 | — | 129 | -11.8 | — | -6.1 | — | | | 153 | -16.9 | — | -8.6 | — | 162 | -16.4 | — | -8.5 | — |
| | | 111 | -6.3 | ±5.8 | -4.0 | ±1.5 | 121 | -6.3 | ±5.2 | -4.0 | ±1.4 | | | 147 | -11.6 | ±5.8 | -6.5 | ±1.5 | 156 | -11.6 | ±5.2 | -6.5 | ±1.4 |
| | Б | 225 | ±21 | — | ±2.9 | — | 250 | ±6.4 | — | ±2.7 | — | | 334 | ±7.5 | — | ±2.9 | — | 364 | ±6.8 | — | ±2.6 | — | |
| | | 222 | ±0.8 | ±5.8 | ±0.4 | ±1.5 | 250 | ±0.8 | ±5.2 | ±0.4 | ±1.4 | | 334 | ±1.2 | ±5.8 | ±0.5 | ±1.5 | 364 | ±1.2 | ±5.2 | ±0.5 | ±1.4 | |
| | | 204 | ±12.2 | — | ±6.0 | — | 229 | ±11.5 | — | ±5.6 | — | | 292 | ±16.1 | — | ±7.8 | — | 322 | ±15.4 | — | ±7.6 | — | |
| | | 201 | ±4.4 | ±5.8 | ±2.0 | ±1.5 | 229 | ±4.4 | ±5.2 | ±2.0 | ±1.4 | | 292 | ±10.0 | ±5.8 | ±5.6 | ±1.5 | 322 | ±10.0 | ±5.2 | ±5.6 | ±1.4 | |
| 3-6-4 (60,48) 1500-II | А | 159 | -10.6 | — | -5.1 | — | 169 | -10.1 | — | -5.0 | — | 3-6-4 (60,48) 2500-II | А | 210 | -14.3 | — | -7.0 | — | 219 | -14.0 | — | -7.0 | — |
| | | 153 | -7.3 | ±3.8 | -3.9 | ±1.0 | 164 | -7.3 | ±3.4 | -3.9 | ±0.9 | | | 205 | -11.0 | ±3.8 | -5.9 | ±1.5 | 215 | -11.0 | ±3.4 | -5.9 | ±0.9 |
| | | 129 | -11.8 | — | -6.9 | — | 144 | -11.3 | — | -6.8 | — | | | 168 | -18.1 | — | -10.1 | — | 177 | -17.7 | — | -10.0 | — |
| | | 128 | -8.5 | ±3.8 | -5.0 | ±1.0 | 139 | -8.5 | ±3.4 | -5.0 | ±0.9 | | | 163 | -14.2 | ±3.8 | -7.6 | ±1.0 | 173 | -14.2 | ±3.4 | -7.6 | ±0.9 |
| | Б | 277 | ±6.2 | — | ±2.4 | — | 302 | ±5.7 | — | ±2.3 | — | | 390 | ±6.6 | — | ±2.6 | — | 392 | ±6.1 | — | ±2.5 | — | |
| | | 277 | ±1.0 | ±3.8 | ±0.4 | ±1.0 | 302 | ±1.0 | ±3.4 | ±0.4 | ±0.9 | | 386 | ±1.5 | ±3.8 | ±0.8 | ±1.0 | 420 | ±1.5 | ±3.4 | ±0.8 | ±0.9 | |
| | | 246 | ±13.0 | — | ±6.4 | — | 271 | ±12.5 | — | ±6.2 | — | | 338 | ±17.3 | — | ±8.1 | — | 368 | ±16.8 | — | ±8.0 | — | |
| | | 246 | ±8.1 | ±3.8 | ±4.8 | ±1.0 | 271 | ±8.0 | ±3.4 | ±4.8 | ±0.9 | | 334 | ±12.2 | ±3.8 | ±6.4 | ±1.0 | 368 | ±12.2 | ±3.4 | ±6.4 | ±0.9 | |
| 3-6-4 (60,48) 1500-IV | А | 182 | -12.5 | — | -5.8 | — | 171 | -12.0 | — | -5.6 | — | 3-6-4 (60,48) 2500-IV | А | 210 | -16.2 | — | -7.8 | — | 221 | -15.8 | — | -7.6 | — |
| | | 153 | -7.3 | ±5.8 | -3.9 | ±1.5 | 164 | -7.3 | ±5.2 | -3.9 | ±1.4 | | | 202 | -11.0 | ±5.8 | -5.9 | ±1.5 | 215 | -11.0 | ±5.2 | -5.9 | ±1.4 |
| | | 137 | -14.5 | — | -7.6 | — | 146 | -14.0 | — | -7.5 | — | | | 168 | -19.4 | — | -10.0 | — | 179 | -18.9 | — | -9.9 | — |
| | | 128 | -9.3 | ±5.8 | -6.0 | ±1.5 | 139 | -9.3 | ±5.2 | -6.0 | ±1.4 | | | 160 | -14.2 | ±5.8 | -7.6 | ±1.5 | 173 | -14.2 | ±5.2 | -7.6 | ±1.4 |
| | Б | 277 | ±7.3 | — | ±2.9 | — | 302 | ±7.3 | — | ±2.6 | — | | 390 | ±7.6 | — | ±3.0 | — | 390 | ±7.2 | — | ±2.8 | — | |
| | | 277 | ±1.0 | ±5.8 | ±0.4 | ±1.5 | 302 | ±1.0 | ±5.2 | ±0.4 | ±1.4 | | 388 | ±1.5 | ±5.8 | ±0.8 | ±1.5 | 420 | ±1.5 | ±5.2 | ±0.8 | ±1.4 | |
| | | 246 | ±14.1 | — | ±7.2 | — | 271 | ±13.5 | — | ±7.0 | — | | 338 | ±18.3 | — | ±9.3 | — | 368 | ±17.8 | — | ±9.0 | — | |
| | | 246 | ±8.0 | ±5.8 | ±4.8 | ±1.5 | 271 | ±8.0 | ±5.2 | ±4.8 | ±1.4 | | 334 | ±12.0 | ±5.8 | ±6.4 | ±1.5 | 368 | ±12.2 | ±5.2 | ±6.4 | ±1.4 | |

ТК
1976Усилия от нормативных нагрузок на фунда-
менты рядовых колонн маркировочных схем
3-6-4 (60,48)1420-12
Выпуск 0-3
Лист 91

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр, маркировка, схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр, маркировка, схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-5 (60,48) 1000-II | А | 170 | -9.9 | — | -4.5 | — | 178 | -9.5 | — | -4.4 | — | 3-6-5 (60,48) 1500-II | А | 208 | -14.2 | — | -6.4 | — | 216 | -13.5 | — | -6.1 | — |
| | | 163 | -5.5 | ±5.0 | -3.0 | ±1.3 | 174 | -5.5 | ±4.5 | -3.0 | ±1.2 | | | 200 | -7.3 | ±6.8 | -4.1 | ±1.7 | 208 | -7.3 | ±6.1 | -4.1 | ±1.5 |
| | | 153 | -11.2 | — | -5.0 | — | 161 | -10.8 | — | -5.0 | — | | | 182 | -16.6 | — | -8.0 | — | 192 | -16.0 | — | -8.0 | — |
| | | 146 | -6.8 | ±5.0 | -4.0 | ±1.3 | 167 | -6.8 | ±4.5 | -4.0 | ±1.2 | | | 174 | -9.8 | ±6.8 | -5.0 | ±1.7 | 182 | -9.8 | ±6.1 | -5.2 | ±1.5 |
| | Б | 286 | ±6.1 | — | ±2.5 | — | 316 | ±5.6 | — | ±2.4 | — | | Б | 366 | ±9.2 | — | ±4.3 | — | 386 | ±8.0 | — | ±3.2 | — |
| | | 284 | ±0.8 | ±5.0 | ±0.4 | ±1.3 | 314 | ±0.7 | ±4.5 | ±0.4 | ±1.2 | | | 362 | ±1.0 | ±6.8 | ±0.5 | ±1.7 | 380 | ±0.7 | ±6.1 | ±0.4 | ±1.5 |
| | | 266 | ±10.4 | — | ±5.0 | — | 296 | ±10.0 | — | ±5.0 | — | | | 336 | ±15.7 | — | ±7.5 | — | 356 | ±14.9 | — | ±7.1 | — |
| | | 264 | ±5.1 | ±5.0 | ±3.0 | ±1.3 | 294 | ±5.1 | ±4.5 | ±3.0 | ±1.2 | | | 332 | ±7.5 | ±6.8 | ±4.0 | ±1.7 | 350 | ±7.5 | ±6.1 | ±4.0 | ±1.5 |
| 3-6-5 (60,48) 1000-IV | А | 175 | -12.3 | — | -5.4 | — | 182 | -11.7 | — | -5.2 | — | 3-6-5 (60,48) 2000-II | А | 236 | -13.5 | — | -6.5 | — | 247 | -1.3 | — | -6.4 | — |
| | | 164 | -5.5 | ±6.8 | -3.0 | ±1.7 | 172 | -5.5 | ±6.1 | -4.0 | ±1.5 | | | 228 | -9.2 | ±5.0 | -5.1 | ±1.3 | 239 | -9.2 | ±4.5 | -5.1 | ±1.2 |
| | | 158 | -13.7 | — | -6.1 | — | 165 | -13.0 | — | -6.0 | — | | | 200 | -16.6 | — | -8.0 | — | 212 | -16.2 | — | -8.0 | — |
| | | 147 | -6.8 | ±6.8 | -4.0 | ±1.7 | 158 | -6.8 | ±6.1 | -4.0 | ±1.5 | | | 193 | -12.2 | ±5.0 | -6.5 | ±1.3 | 204 | -12.2 | ±4.5 | -6.5 | ±1.2 |
| | Б | 288 | ±9.0 | — | ±4.1 | — | 317 | ±7.8 | — | ±3.6 | — | | Б | 430 | ±6.5 | — | ±3.1 | — | 461 | ±6.0 | — | ±3.0 | — |
| | | 284 | ±0.8 | ±6.8 | ±0.4 | ±1.7 | 314 | ±0.4 | ±6.1 | ±0.3 | ±1.5 | | | 422 | ±1.2 | ±3.0 | ±0.6 | ±1.3 | 460 | ±1.2 | ±4.5 | ±0.6 | ±1.2 |
| | | 268 | ±13.3 | — | ±6.1 | — | 297 | ±12.8 | — | ±6.0 | — | | | 398 | ±17.1 | — | ±8.0 | — | 421 | ±16.6 | — | ±8.0 | — |
| | | 264 | ±5.1 | ±6.8 | ±3.0 | ±1.7 | 294 | ±5.1 | ±6.1 | ±3.0 | ±1.5 | | | 388 | ±11.8 | ±5.0 | ±6.3 | ±1.3 | 420 | ±11.8 | ±4.5 | ±6.3 | ±1.2 |
| 3-6-5 (60,48) 1500-II | А | 206 | -11.7 | — | -5.5 | — | 216 | -11.3 | — | -5.4 | — | 3-6-5 (60,48) 2000-IV | А | 237 | -16.0 | — | -9.2 | — | 246 | -15.3 | — | -8.9 | — |
| | | 200 | -7.4 | ±5.0 | -4.1 | ±1.3 | 214 | -7.4 | ±4.5 | -4.1 | ±1.2 | | | 226 | -9.1 | ±6.8 | -6.2 | ±1.7 | 237 | -9.1 | ±6.1 | -6.2 | ±1.5 |
| | | 180 | -13.2 | — | -7.3 | — | 190 | -12.8 | — | -7.2 | — | | | 199 | -20.3 | — | -12.3 | — | 208 | -19.9 | — | -14.5 | — |
| | | 174 | -8.8 | ±5.0 | -5.2 | ±1.3 | 182 | -8.8 | ±4.5 | -5.2 | ±1.2 | | | 188 | -13.7 | ±6.8 | -9.2 | ±1.7 | 198 | -13.7 | ±6.1 | -9.2 | ±1.5 |
| | Б | 365 | ±6.4 | — | ±3.0 | — | 381 | ±5.8 | — | ±2.8 | — | | Б | 434 | ±9.5 | — | ±4.7 | — | 460 | ±8.2 | — | ±4.1 | — |
| | | 362 | ±1.0 | ±5.0 | ±0.5 | ±1.3 | 380 | ±1.0 | ±4.5 | ±0.5 | ±1.2 | | | 423 | ±1.0 | ±6.8 | ±0.7 | ±1.7 | 430 | ±1.0 | ±6.1 | ±0.7 | ±1.5 |
| | | 335 | ±12.9 | — | ±6.0 | — | 351 | ±12.3 | — | ±6.0 | — | | | 318 | ±20.0 | — | ±11.9 | — | 333 | ±19.3 | — | ±14.5 | — |
| | | 332 | ±7.5 | ±5.0 | ±4.0 | ±1.3 | 350 | ±7.5 | ±4.5 | ±4.0 | ±1.2 | | | 312 | ±11.8 | ±6.8 | ±7.8 | ±1.7 | 306 | ±11.8 | ±6.1 | ±7.8 | ±1.5 |

| | | |
|-----------------|-----------|--------------|
| Гл. конструктор | Д.В. | Драбкин |
| Гл. конструктор | Корзин | Корженевская |
| Руч. группы | В. Кисель | Усачев |

TK
1976

Усилия от нормативных нагрузок на
фундаменты рядовых колонн маркировочных
схем 3-6-5 (60,48)

1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 92

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр, маркировка, схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр, маркировка, схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|-------------------------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|------|
| | | N т | N _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x мм | M _y мм | Q _x т | Q _y т | |
| 3-6-3 (48, 48, 72) 1000-II | А | 119 | -7.8 | — | -4.6 | — | 136 | -7.5 | — | -4.4 | — | 3-6-3 (48, 48, 72) 2000-II | А | 146 | -10.3 | — | -6.1 | — | 162 | -10.0 | — | -6.0 | — | |
| | | 112 | -3.7 | ±3.6 | -2.6 | ±1.1 | 129 | -3.7 | ±3.2 | -2.6 | ±1.0 | | | 144 | -6.2 | ±3.6 | -4.4 | ±1.1 | 162 | -6.2 | ±3.2 | -4.4 | ±1.0 | |
| | | 103 | -8.1 | — | -4.8 | — | 120 | -7.8 | — | -4.6 | — | | | 114 | -11.0 | — | -6.4 | — | 130 | -10.7 | — | -6.3 | — | |
| | Б | 86 | -4.0 | ±3.6 | -3.8 | ±1.1 | 113 | -4.0 | ±3.2 | -3.8 | ±1.0 | | 112 | -6.0 | ±3.6 | -4.8 | ±1.1 | 130 | -6.0 | ±3.2 | -4.9 | ±1.0 | | |
| | | 141 | ±4.3 | — | ±3.2 | — | — | — | — | — | — | | 221 | ±4.8 | — | ±3.6 | — | — | — | — | — | — | | |
| | | 135 | ±0.8 | ±3.6 | ±0.7 | ±1.1 | — | — | — | — | — | | 215 | ±1.3 | ±3.6 | ±1.1 | ±1.1 | — | — | — | — | — | | |
| | | 118 | ±7.0 | — | ±5.3 | — | — | — | — | — | — | | 176 | ±10.2 | — | ±7.7 | — | — | — | — | — | — | | |
| 112 | ±8.5 | ±3.6 | ±2.8 | ±1.1 | — | — | — | — | — | 170 | ±6.7 | | ±3.6 | ±5.4 | ±1.1 | — | — | — | — | — | | | | |
| 3-6-3 (48, 48, 72) 1000-IV | А | 125 | -10.2 | — | -6.0 | — | 141 | -9.6 | — | -5.7 | — | | 3-6-3 (48, 48, 72) 2000-IV | А | 157 | -12.7 | — | -7.5 | — | 173 | -12.1 | — | -7.1 | — |
| | | 112 | -3.7 | ±6.4 | -2.6 | ±1.8 | 129 | -3.7 | ±5.8 | -2.6 | ±1.6 | | | | 144 | -6.2 | ±6.4 | -4.4 | ±1.8 | 162 | -6.2 | ±5.8 | -4.4 | ±1.6 |
| | | 109 | -10.5 | — | -6.2 | — | 125 | -9.9 | — | -5.9 | — | | | | 125 | -13.4 | — | -7.9 | — | 141 | -12.8 | — | -7.6 | — |
| | Б | 96 | -4.0 | ±6.4 | -2.8 | ±1.8 | 113 | -4.0 | ±5.8 | -3.8 | ±1.6 | | | 112 | -6.9 | ±6.4 | -4.8 | ±1.8 | 130 | -6.9 | ±5.8 | -4.9 | ±1.6 | |
| | | 144 | ±6.3 | — | ±4.7 | — | — | — | — | — | — | | | 225 | ±6.7 | — | ±5.0 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 134 | ±0.8 | ±6.4 | ±0.7 | ±1.8 | — | — | — | — | — | | | 215 | ±1.3 | ±6.4 | ±1.1 | ±1.8 | — | — | — | — | — | |
| | | 121 | ±9.0 | — | ±6.8 | — | — | — | — | — | — | | | 180 | ±12.1 | — | ±9.1 | — | — | — | — | — | — | |
| 111 | ±3.5 | ±6.4 | ±2.8 | ±1.8 | — | — | — | — | — | 170 | ±6.7 | | | ±6.4 | ±5.4 | ±1.8 | — | — | — | — | — | | | |
| 3-6-3 (48, 48, 72) 1500-II | А | 136 | -8.1 | — | -5.5 | — | 152 | -8.8 | — | -5.2 | — | 3-6-3 (48, 48, 72) 2500-II | | А | 167 | -15.7 | — | -3.4 | — | 185 | -15.3 | — | -9.2 | — |
| | | 129 | -5.0 | ±3.6 | -3.5 | ±1.1 | 146 | -5.0 | ±3.2 | -3.5 | ±1.0 | | | | 152 | -11.5 | ±3.6 | -7.5 | ±1.1 | 152 | -11.5 | ±3.2 | -7.5 | ±1.0 |
| | | 112 | -9.6 | — | -5.7 | — | 128 | -9.3 | — | -5.5 | — | | | | 146 | -20.3 | — | -12.6 | — | 162 | -20.3 | — | -12.4 | — |
| | Б | 105 | -5.6 | ±3.6 | -3.9 | ±1.1 | 122 | -5.5 | ±3.2 | -3.9 | ±1.0 | | | 129 | -16.4 | ±3.6 | -10.7 | ±1.1 | 129 | -16.4 | ±3.2 | -10.7 | ±1.0 | |
| | | 180 | ±4.5 | — | ±3.4 | — | — | — | — | — | — | | | 264 | ±5.0 | — | ±2.5 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 174 | ±1.0 | ±3.6 | ±0.8 | ±1.1 | — | — | — | — | — | | | 255 | ±1.0 | ±3.6 | ±1.0 | ±1.1 | — | — | — | — | — | |
| | | 146 | ±8.5 | — | ±6.4 | — | — | — | — | — | — | | | 213 | ±12.8 | — | ±7.8 | — | — | — | — | — | — | |
| 140 | ±5.0 | ±3.6 | ±4.0 | ±1.1 | — | — | — | — | — | 204 | ±9.6 | | | ±3.6 | ±6.2 | ±1.1 | — | — | — | — | — | | | |
| 3-6-3 (48, 48, 72) 1500-IV | А | 141 | -11.5 | — | -6.8 | — | 157 | -12.9 | — | -7.6 | — | | 3-6-3 (48, 48, 72) 2500-IV | А | 173 | -18.0 | — | -10.4 | — | 189 | -17.3 | — | -10.2 | — |
| | | 129 | -5.0 | ±6.4 | -3.5 | ±1.8 | 146 | -5.0 | ±5.8 | -3.5 | ±1.6 | | | | 160 | -11.5 | ±6.4 | -7.5 | ±1.8 | 160 | -11.5 | ±5.8 | -7.5 | ±1.6 |
| | | 117 | -12.0 | — | -7.1 | — | 133 | -13.4 | — | -7.9 | — | | | | 150 | -22.9 | — | -13.6 | — | 167 | -22.3 | — | -13.3 | — |
| | Б | 105 | -5.5 | ±6.4 | -3.9 | ±1.8 | 122 | -5.5 | ±5.8 | -3.9 | ±1.6 | | | 137 | -16.4 | ±6.4 | -10.7 | ±1.8 | 137 | -16.4 | ±5.8 | -10.7 | ±1.6 | |
| | | 184 | ±6.4 | — | ±4.8 | — | — | — | — | — | — | | | 264 | ±6.9 | — | ±3.4 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 174 | ±1.0 | ±6.4 | ±0.8 | ±1.8 | — | — | — | — | — | | | 255 | ±1.6 | ±6.4 | ±1.0 | ±1.8 | — | — | — | — | — | |
| | | 150 | ±10.4 | — | ±7.8 | — | — | — | — | — | — | | | 213 | ±14.7 | — | ±12.0 | — | — | — | — | — | — | |
| 140 | ±5.0 | ±6.4 | ±4.0 | ±1.8 | — | — | — | — | — | 204 | ±9.6 | | | ±6.5 | ±6.2 | ±1.8 | — | — | — | — | — | | | |

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-3 (48, 48, 72)

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 93

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировки схемы, нагрузки на перекрытие, ветровой район | тип фунда- мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировки схемы, нагрузки на перекрытие, ветровой район | тип фунда- мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|------------------------|-------------------------------------|----------|----------|---------|---------|---|----------|----------|---------|---------|---|------------------------|-------------------------------------|----------|----------|---------|---------|---|----------|----------|---------|---------|
| | | N т | Mx тм | My тм | Qx т | Qy т | N т | Mx тм | My тм | Qx т | Qy т | | | N т | Mx тм | My тм | Qx т | Qy т | N т | Mx тм | My тм | Qx т | Qy т |
| 3-6-4(48,48,72) 1000-II | А | 164 | -7.8 | — | -4.1 | — | 180 | -7.5 | — | -4.0 | — | А | 216 | -13.7 | — | -7.6 | — | 233 | -13.4 | — | -7.4 | — | |
| | | 151 | -3.7 | ±4.8 | -2.5 | ±1.4 | 168 | -3.7 | ±4.4 | -2.5 | ±1.2 | | 205 | -9.7 | ±4.8 | -6.6 | ±1.4 | 221 | -9.7 | ±4.4 | -6.6 | ±1.2 | |
| | | 148 | -8.4 | — | -4.5 | — | 164 | -8.1 | — | -4.3 | — | | 183 | -14.8 | — | -8.2 | — | 200 | -14.5 | — | -8.2 | — | |
| | | 135 | -4.3 | ±4.8 | -2.9 | ±1.4 | 152 | 4.3 | ±4.4 | -2.9 | ±1.2 | | 172 | 10.8 | ±4.8 | -7.3 | ±1.4 | 188 | -10.8 | ±4.4 | -7.3 | ±1.2 | |
| | Б | 204 | ±5.4 | — | ±2.9 | — | — | — | — | — | — | Б | 320 | ±5.9 | — | ±2.9 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 196 | ±1.2 | ±4.8 | ±0.8 | ±1.4 | — | — | — | — | — | | 311 | ±1.6 | ±4.8 | ±1.1 | ±1.4 | — | — | — | — | — | |
| | | 183 | ±10.6 | — | ±5.6 | — | — | — | — | — | — | | 277 | ±16.3 | — | ±9.0 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 175 | ±6.1 | ±4.8 | ±4.4 | ±1.4 | — | — | — | — | — | | 268 | ±12.0 | ±4.8 | ±8.0 | ±1.4 | — | — | — | — | — | |
| 3-6-4(48,48,72) 1000-IV | А | 171 | -10.0 | — | -5.3 | — | 186 | -9.4 | — | -5.0 | — | А | 233 | -16.1 | — | -9.1 | — | 238 | -15.5 | — | -8.9 | — | |
| | | 151 | -3.7 | ±7.5 | -2.5 | ±2.1 | 168 | -3.7 | ±6.8 | -2.5 | ±1.9 | | 205 | -9.7 | ±7.5 | -6.6 | ±2.1 | 221 | -9.7 | ±6.8 | -6.6 | ±1.9 | |
| | | 155 | -10.6 | — | -5.6 | — | 170 | -10.0 | — | -5.4 | — | | 200 | -17.2 | — | -9.8 | — | 205 | -16.6 | — | -9.3 | — | |
| | | 135 | -4.3 | ±7.5 | -2.9 | ±2.1 | 152 | -4.3 | ±6.8 | -2.9 | ±1.9 | | 172 | -10.8 | ±7.5 | -7.3 | ±2.1 | 188 | -10.8 | ±6.8 | -7.3 | ±1.9 | |
| | Б | 209 | ±7.8 | — | ±4.1 | — | — | — | — | — | — | Б | 325 | ±8.3 | — | ±4.7 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 198 | ±1.2 | ±7.5 | ±0.8 | ±2.1 | — | — | — | — | — | | 312 | ±1.6 | ±7.5 | ±1.1 | ±2.1 | — | — | — | — | — | |
| | | 188 | ±13.0 | — | ±6.9 | — | — | — | — | — | — | | 282 | ±18.7 | — | ±10.5 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 175 | ±6.4 | ±7.5 | ±4.4 | ±2.1 | — | — | — | — | — | | 268 | ±12.0 | ±7.5 | ±8.0 | ±2.1 | — | — | — | — | — | |
| 3-6-4(48,48,72) 1500-II | А | 190 | -9.4 | — | -5.3 | — | 207 | -9.1 | — | -5.1 | — | А | 242 | -15.7 | — | -8.8 | — | 258 | -15.3 | — | -8.7 | — | |
| | | 176 | -4.9 | ±4.8 | -3.3 | ±1.4 | 195 | -4.9 | ±4.4 | -3.3 | ±1.2 | | 230 | -11.6 | ±4.8 | -7.9 | ±1.4 | 247 | -11.6 | ±4.4 | -7.9 | ±1.2 | |
| | | 165 | -10.2 | — | -5.7 | — | 182 | -9.9 | — | -5.6 | — | | 201 | -17.1 | — | -9.8 | — | 217 | -16.7 | — | -9.5 | — | |
| | | 151 | -5.7 | ±4.8 | -3.9 | ±1.4 | 170 | -5.7 | ±4.4 | -3.9 | ±1.2 | | 189 | -15.0 | ±4.8 | -8.9 | ±1.4 | 206 | -13.0 | ±4.4 | 8.9 | ±1.2 | |
| | Б | 265 | ±5.6 | — | ±3.2 | — | — | — | — | — | — | Б | 371 | ±6.1 | — | ±3.5 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 252 | ±1.4 | ±4.8 | ±1.0 | ±1.4 | — | — | — | — | — | | 363 | ±1.8 | ±4.8 | ±1.2 | ±1.4 | — | — | — | — | — | |
| | | 233 | ±13.4 | — | ±7.7 | — | — | — | — | — | — | | 318 | ±19.1 | — | ±11.0 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 220 | ±9.3 | ±4.8 | ±6.4 | ±1.4 | — | — | — | — | — | | 310 | ±14.8 | ±4.8 | ±10.0 | ±1.4 | — | — | — | — | — | |
| 3-6-4(48,48,72) 1500-IV | А | 199 | -13.1 | — | -7.3 | — | 204 | -12.5 | — | -7.0 | — | А | 248 | -18.0 | — | -10.4 | — | 264 | -17.4 | — | -10.1 | — | |
| | | 176 | -4.9 | ±7.5 | -3.3 | ±2.1 | 195 | -4.9 | ±6.8 | -3.3 | ±1.9 | | 230 | -11.6 | ±7.5 | -7.9 | ±2.1 | 247 | -11.6 | ±6.8 | -7.9 | ±1.9 | |
| | | 174 | -13.9 | — | -8.0 | — | 179 | -13.3 | — | -7.7 | — | | 207 | -19.4 | — | -11.1 | — | 223 | -18.8 | — | -10.7 | — | |
| | | 151 | -5.7 | ±7.5 | -3.9 | ±2.1 | 170 | -5.7 | ±6.8 | -3.9 | ±1.9 | | 189 | -13.0 | ±7.5 | -8.9 | ±2.1 | 206 | -13.0 | ±6.8 | -8.9 | ±1.9 | |
| | Б | 265 | ±8.0 | — | ±4.6 | — | — | — | — | — | — | Б | 376 | ±8.4 | — | ±4.8 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 252 | ±1.4 | ±7.5 | ±1.0 | ±2.1 | — | — | — | — | — | | 363 | ±1.8 | ±7.5 | ±1.2 | ±2.1 | — | — | — | — | — | |
| | | 233 | ±15.9 | — | ±9.1 | — | — | — | — | — | — | | 323 | ±21.4 | — | ±12.2 | — | — | — | — | — | — | |
| | | 220 | ±9.3 | ±7.5 | ±6.4 | ±2.1 | — | — | — | — | — | | 310 | ±14.8 | ±7.5 | ±10.0 | ±2.1 | — | — | — | — | — | |

| | | |
|-----------------|----------|--------------|
| Г. констр. отд. | Воронцов | Морженевская |
| рук. группы | В. Канев | Усоев |

TK
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-4(4848,72)

1.420-12
Выпуск 0-3

лист 94

15750-02 54

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-5 (48, 48, 72) 1000-II | А | 197 | -10,3 | — | -5,7 | — | 214 | -9,9 | — | -5,0 | — | 3-6-5 (48, 48, 72) 1500-IV | А | 238 | -14,8 | — | -8,2 | — | 254 | -14,1 | — | -7,9 | — |
| | | 182 | -5,7 | ±9,1 | -3,7 | ±2,6 | 200 | -5,7 | ±8,2 | -3,9 | ±2,3 | | | 214 | -1,7 | ±14,3 | -5,2 | ±3,9 | 232 | -1,7 | ±12,9 | -5,0 | ±3,6 |
| | | 187 | -12,0 | — | -6,0 | — | 203 | -11,5 | — | -6,0 | — | | | 222 | -16,7 | — | -10,1 | — | 238 | -16,0 | — | -9,8 | — |
| | | 171 | -7,0 | ±9,1 | -5,0 | ±2,6 | 190 | -7,6 | ±8,2 | -5,0 | ±2,3 | | | 197 | -10,0 | ±14,3 | -6,9 | ±3,9 | 216 | -10,0 | ±12,9 | -6,9 | ±3,6 |
| | Б | 274 | ±6,4 | — | ±3,2 | — | — | — | — | — | — | | Б | 347 | ±9,7 | — | ±4,8 | — | — | — | — | — | — |
| | | 258 | ±0,9 | ±9,1 | ±0,5 | ±2,6 | — | — | — | — | — | | | 332 | ±1,0 | ±14,3 | ±0,6 | ±3,9 | — | — | — | — | — |
| | | 253 | ±10,0 | — | ±6,0 | — | — | — | — | — | — | | | 317 | ±17,0 | — | ±10,3 | — | — | — | — | — | — |
| | | 237 | ±4,4 | ±9,1 | ±2,8 | ±2,6 | — | — | — | — | — | | | 302 | ±9,3 | ±14,3 | ±6,1 | ±3,9 | — | — | — | — | — |
| 3-6-5 (48, 48, 72) 1000-IV | А | 206 | -12,9 | — | -6,9 | — | 222 | -12,2 | — | -6,6 | — | 3-6-5 (48, 48, 72) 2000-II | А | 261 | -14,2 | — | -7,1 | — | 278 | -13,7 | — | -6,6 | — |
| | | 182 | -5,7 | ±14,3 | -3,8 | ±3,9 | 200 | -5,7 | ±12,9 | -3,8 | ±3,6 | | | 245 | -9,6 | ±9,1 | -6,5 | ±2,6 | 264 | -8,3 | ±8,2 | -6,5 | ±2,3 |
| | | 196 | -14,7 | — | -8,2 | — | 211 | -14,0 | — | -7,9 | — | | | 239 | -16,4 | — | -8,2 | — | 256 | -16,0 | — | -8,0 | — |
| | | 171 | -7,6 | ±14,3 | -5,0 | ±3,9 | 190 | -7,6 | ±12,9 | -5,0 | ±3,6 | | | 224 | -11,8 | ±9,1 | -8,0 | ±2,6 | 242 | -11,8 | ±8,2 | -8,0 | ±2,3 |
| | Б | 280 | ±9,5 | — | ±4,7 | — | — | — | — | — | — | | Б | 410 | ±6,9 | — | ±3,7 | — | — | — | — | — | — |
| | | 258 | ±0,9 | ±14,3 | ±0,5 | ±3,9 | — | — | — | — | — | | | 400 | ±1,3 | ±9,1 | ±0,7 | ±2,6 | — | — | — | — | — |
| | | 260 | ±14,0 | — | ±8,4 | — | — | — | — | — | — | | | 370 | ±15,9 | — | ±8,5 | — | — | — | — | — | — |
| | | 237 | ±4,4 | ±14,3 | ±4,2 | ±3,9 | — | — | — | — | — | | | 360 | ±10,3 | ±9,1 | ±7,0 | ±2,6 | — | — | — | — | — |
| 3-6-5 (48, 48, 72) 1500-II | А | 230 | -12,3 | — | -7,0 | — | 246 | -11,8 | — | -6,9 | — | 3-6-5 (48, 48, 72) 2000-IV | А | 270 | -16,7 | — | -8,4 | — | 285 | -16,0 | — | -8,0 | — |
| | | 214 | -7,7 | ±9,1 | -5,2 | ±2,6 | 232 | -7,7 | ±8,2 | -5,2 | ±2,3 | | | 245 | -9,6 | ±14,3 | -6,5 | ±3,9 | 264 | -9,6 | ±12,9 | -6,5 | ±3,6 |
| | | 213 | -13,9 | — | -8,0 | — | 230 | -13,5 | — | -8,0 | — | | | 248 | -18,7 | — | -12,0 | — | 264 | -18,0 | — | -11,7 | — |
| | | 197 | -10,0 | ±9,1 | -6,9 | ±2,6 | 216 | -10,5 | ±8,2 | -6,9 | ±2,3 | | | 224 | -11,8 | ±14,3 | -8,8 | ±3,9 | 282 | 11,8 | ±12,9 | -8,9 | ±3,6 |
| | Б | 342 | ±6,6 | — | ±3,5 | — | — | — | — | — | — | | Б | 415 | ±9,9 | — | ±4,9 | — | — | — | — | — | — |
| | | 332 | ±1,0 | ±9,1 | ±0,6 | ±2,6 | — | — | — | — | — | | | 400 | ±1,3 | ±14,3 | ±0,7 | ±3,9 | — | — | — | — | — |
| | | 312 | ±14,0 | — | ±8,0 | — | — | — | — | — | — | | | 375 | ±18,0 | — | ±12,0 | — | — | — | — | — | — |
| | | 302 | ±8,4 | ±9,1 | ±5,0 | ±2,6 | — | — | — | — | — | | | 360 | ±10,3 | ±14,3 | ±7,0 | ±3,9 | — | — | — | — | — |

ТК
1976Усилия от нормативных нагрузок на
фундаменты рядовых колонн маркировочных
схем 3-6-5 (48, 48, 72)1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 95

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр, маркировка, нагрузки на перекрытие ветровой район | тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр, маркировка, нагрузки на перекрытие ветровой район | тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|----------------|----------------------------------|-------|-------|------|------|--|-------|-------|------|------|---|----------------|----------------------------------|-------|-------|-------|------|--|-------|-------|-------|------|
| | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т |
| 3-6-3 (48, 48, 108) 1000-II | А | 136 | -12.1 | — | -6.0 | — | 170 | -12.5 | — | -6.3 | — | 3-6-3 (48, 48, 108) 2000-II | А | 174 | -16.7 | — | -7.9 | — | 208 | -16.1 | — | -8.1 | — |
| | | 122 | -6.8 | ±5.4 | -5.1 | ±1.6 | 156 | -7.7 | ±4.9 | -5.8 | ±4.5 | | | 160 | -10.4 | ±5.4 | -7.8 | ±1.6 | 194 | -11.3 | ±4.9 | -8.5 | ±1.5 |
| | | 122 | -13.0 | — | -6.5 | — | 156 | -13.4 | — | -6.7 | — | | | 146 | -17.5 | — | -8.8 | — | 180 | -17.9 | — | -8.0 | — |
| | | 108 | -1.7 | ±5.4 | -5.8 | ±1.6 | 142 | -8.6 | ±4.9 | -6.5 | ±4.5 | | | 132 | -12.2 | ±5.4 | -9.2 | ±1.6 | 166 | -13.1 | ±4.9 | -9.9 | ±1.5 |
| | Б | 151 | ±3.7 | — | ±1.9 | — | — | — | — | — | — | | Б | 221 | ±4.2 | — | ±2.1 | — | — | — | — | — | — |
| | | 140 | ±0.5 | ±3.6 | ±0.3 | ±1.0 | — | — | — | — | — | | | 210 | ±1.0 | ±3.6 | ±0.6 | ±1.0 | — | — | — | — | — |
| | | 134 | ±6.5 | — | ±3.3 | — | — | — | — | — | — | | | 187 | ±5.8 | — | ±4.9 | — | — | — | — | — | — |
| | | 123 | ±3.3 | ±3.6 | ±1.8 | ±1.0 | — | — | — | — | — | | | 176 | ±6.6 | ±3.6 | ±3.7 | ±1.0 | — | — | — | — | — |
| 3-6-3 (48, 48, 108) 1000-III | А | 144 | -15.2 | — | -7.6 | — | 178 | -15.3 | — | -7.7 | — | 3-6-3 (48, 48, 108) 2000-III | А | 182 | -18.8 | — | -9.4 | — | 216 | -18.9 | — | -9.5 | — |
| | | 122 | -6.8 | ±8.5 | -5.1 | ±2.5 | 156 | -7.7 | ±7.7 | -5.8 | ±2.3 | | | 160 | -12.4 | ±8.5 | -7.8 | ±2.5 | 194 | -11.3 | ±7.7 | -8.0 | ±2.3 |
| | | 130 | -16.1 | — | -8.1 | — | 164 | -16.2 | — | -8.1 | — | | | 154 | -20.6 | — | -10.3 | — | 188 | -20.7 | — | -10.4 | — |
| | | 108 | -7.7 | ±8.5 | -5.8 | ±2.5 | 142 | -8.6 | ±7.7 | 6.5 | ±2.3 | | | 132 | -12.2 | ±8.5 | -9.2 | ±2.5 | 166 | -13.1 | ±7.7 | -9.9 | ±2.3 |
| | Б | 157 | ±5.5 | — | ±2.8 | — | — | — | — | — | — | | Б | 227 | ±6.0 | — | ±3.0 | — | — | — | — | — | — |
| | | 140 | ±0.5 | ±5.7 | ±0.3 | ±1.5 | — | — | — | — | — | | | 210 | ±1.0 | ±5.7 | ±0.6 | ±1.5 | — | — | — | — | — |
| | | 140 | ±8.3 | — | ±4.2 | — | — | — | — | — | — | | | 193 | ±11.6 | — | ±5.8 | — | — | — | — | — | — |
| | | 123 | ±3.3 | ±5.7 | ±1.8 | ±1.5 | — | — | — | — | — | | | 176 | ±6.6 | ±5.7 | ±3.7 | ±1.5 | — | — | — | — | — |
| 3-6-3 (48, 48, 108) 1500-II | А | 155 | -13.9 | — | -7.0 | — | 189 | -14.3 | — | -7.2 | — | 3-6-3 (48, 48, 108) 2500-II | А | 190 | -19.7 | — | -11.0 | — | 226 | -19.5 | — | -10.9 | — |
| | | 141 | -8.6 | ±5.4 | -6.5 | ±1.6 | 175 | -9.9 | ±4.9 | -7.1 | ±1.5 | | | 178 | -10.2 | ±5.4 | -6.7 | ±1.6 | 215 | -11.0 | ±4.9 | -9.0 | ±1.5 |
| | | 134 | -15.3 | — | -7.2 | — | 168 | -15.7 | — | -7.9 | — | | | 146 | -24.5 | — | -14.4 | — | 180 | -24.3 | — | -14.4 | — |
| | | 120 | -10.0 | ±5.4 | -7.5 | ±1.6 | 154 | -10.9 | ±4.9 | -8.0 | ±1.5 | | | 133 | -15.0 | ±5.4 | -10.2 | ±1.6 | 169 | -15.7 | ±4.9 | -12.5 | ±1.5 |
| | Б | 186 | ±4.0 | — | ±2.0 | — | — | — | — | — | — | | Б | 250 | ±4.3 | — | ±2.1 | — | — | — | — | — | — |
| | | 175 | ±2.8 | ±3.6 | ±0.4 | ±1.0 | — | — | — | — | — | | | 244 | ±1.5 | ±3.6 | ±0.5 | ±1.0 | — | — | — | — | — |
| | | 161 | ±8.2 | — | ±4.1 | — | — | — | — | — | — | | | 199 | ±15.7 | — | ±9.8 | — | — | — | — | — | — |
| | | 150 | ±5.0 | ±3.6 | ±2.8 | ±1.0 | — | — | — | — | — | | | 190 | ±12.7 | ±3.6 | ±8.7 | ±1.0 | — | — | — | — | — |
| 3-6-3 (48, 48, 108) 1500-III | А | 163 | -17.0 | — | -8.5 | — | 197 | -17.1 | — | -8.5 | — | 3-6-3 (48, 48, 108) 2500-III | А | 199 | -25.4 | — | -13.5 | — | 234 | -24.5 | — | -13.2 | — |
| | | 141 | -8.6 | ±8.5 | -6.5 | ±2.5 | 175 | -9.5 | ±7.7 | -7.1 | ±2.3 | | | 179 | -10.2 | ±8.5 | -6.7 | ±2.5 | 217 | -11.0 | ±7.7 | -9.0 | ±2.3 |
| | | 142 | -18.4 | — | -9.2 | — | 176 | -18.5 | — | -9.3 | — | | | 155 | -30.2 | — | -16.9 | — | 188 | -29.4 | — | -16.6 | — |
| | | 120 | -10.0 | ±8.5 | -7.5 | ±2.5 | 154 | -10.9 | ±7.7 | -8.0 | ±2.3 | | | 134 | -14.9 | ±8.5 | -10.2 | ±2.5 | 170 | -15.7 | ±7.7 | -12.5 | ±2.3 |
| | Б | 192 | ±5.8 | — | ±2.9 | — | — | — | — | — | — | | Б | 258 | ±5.2 | — | ±2.7 | — | — | — | — | — | — |
| | | 175 | ±0.8 | ±5.7 | ±0.4 | ±1.5 | — | — | — | — | — | | | 241 | ±1.5 | ±5.7 | ±0.5 | ±1.5 | — | — | — | — | — |
| | | 167 | ±10.0 | — | ±5.0 | — | — | — | — | — | — | | | 207 | ±16.5 | — | ±10.3 | — | — | — | — | — | — |
| | | 150 | ±5.0 | ±5.7 | ±2.8 | ±1.5 | — | — | — | — | — | | | 190 | ±12.7 | ±5.7 | ±8.7 | ±1.5 | — | — | — | — | — |

Исполнитель: Дроздов
 Проверка: Дроздов
 Рук. группы: А.В.В. Усаев

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-3 (48, 48, 108)

1.420-12
Выпуск 0-3
Лист 96

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|-----------------|----------------------------------|----------|----------|---------|---------|--|----------|----------|---------|---------|---|-----------------|----------------------------------|----------|----------|---------|---------|--|----------|----------|---------|---------|
| | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т |
| 3-6-4 (48, 48, 108) 1000-II | А | 178 | -9.8 | — | -5.4 | — | 214 | -9.9 | — | -5.5 | — | 3-6-4 (48, 48, 108) 2000-II | А | 238 | -13.2 | — | -7.3 | — | 274 | -13.3 | — | -7.3 | — |
| | | 184 | -5.0 | ±7.0 | -3.5 | ±1.9 | 201 | -5.6 | ±6.3 | -3.9 | ±1.7 | | | 224 | -8.4 | ±7.0 | -5.9 | ±1.9 | 261 | -9.0 | ±6.3 | -6.3 | — |
| | | 184 | -10.7 | — | -5.9 | — | 200 | -10.8 | — | -6.0 | — | | | 210 | -15.0 | — | -8.3 | — | 246 | -15.1 | — | -8.3 | ±1.7 |
| | | 150 | -5.9 | ±7.0 | -4.2 | ±1.9 | 187 | -6.5 | ±6.3 | -4.6 | ±1.7 | | | 196 | -10.2 | ±7.0 | -7.2 | ±1.9 | 233 | -10.8 | ±6.3 | -7.6 | — |
| | | 207 | ±6.1 | — | ±3.7 | — | 210 | ±6.3 | — | ±3.8 | — | | | 311 | ±6.4 | — | ±3.9 | — | 314 | ±6.6 | — | ±4.0 | ±1.7 |
| | Б | 196 | ±0.5 | ±4.7 | ±0.3 | ±1.3 | 200 | ±1.2 | ±4.3 | ±0.8 | ±1.2 | | | 300 | ±0.8 | ±4.7 | ±0.5 | ±1.3 | 304 | ±1.5 | ±4.3 | ±1.0 | ±1.7 |
| | | 191 | ±6.9 | — | ±4.2 | — | 194 | ±7.1 | — | ±4.3 | — | | | 279 | ±0.0 | — | ±4.8 | — | 282 | ±0.2 | — | ±4.9 | ±1.2 |
| | | 180 | ±1.3 | ±4.7 | ±0.9 | ±1.3 | 184 | ±2.0 | ±4.3 | ±1.4 | ±1.2 | | | 268 | ±2.4 | ±4.7 | ±1.6 | ±1.3 | 272 | ±3.1 | ±4.3 | ±2.1 | — |
| | | 185 | -12.5 | — | -6.9 | — | 221 | -12.4 | — | -6.8 | — | | | 246 | -15.9 | — | -8.8 | — | 281 | -15.8 | — | -8.7 | ±1.2 |
| | | 184 | -5.0 | ±11.0 | -3.5 | ±3.0 | 201 | -5.6 | ±10.0 | -3.9 | ±2.7 | | | 224 | -8.4 | ±11.0 | -5.9 | ±3.0 | 261 | -9.0 | ±10.0 | -6.3 | — |
| 3-6-4 (48, 48, 108) 1000-II | А | 172 | -13.4 | — | -7.4 | — | 207 | -13.3 | — | -7.3 | — | 3-6-4 (48, 48, 108) 2000-II | А | 219 | -17.7 | — | -9.8 | — | 253 | -17.6 | — | -9.7 | ±2.7 |
| | | 150 | -5.9 | ±11.0 | -4.2 | ±3.0 | 187 | -6.5 | ±10.0 | -4.6 | ±2.7 | | | 196 | -10.2 | ±11.0 | -7.2 | ±3.0 | 233 | -10.8 | ±10.0 | -7.6 | — |
| | | 213 | ±9.3 | — | ±5.6 | — | 215 | ±9.2 | — | ±5.5 | — | | | 317 | ±9.6 | — | ±5.8 | — | 333 | ±9.5 | — | ±5.7 | ±2.7 |
| | | 196 | ±0.5 | ±7.3 | ±0.3 | ±2.0 | 200 | ±1.2 | ±6.6 | ±0.6 | ±1.8 | | | 300 | ±0.8 | ±7.3 | ±0.5 | ±2.0 | 304 | ±1.5 | ±6.6 | ±1.0 | — |
| | | 197 | ±10.1 | — | ±6.1 | — | 199 | ±10.0 | — | ±6.0 | — | | | 285 | ±11.2 | — | ±6.8 | — | 287 | ±11.1 | — | ±6.8 | ±1.8 |
| | Б | 180 | ±1.3 | ±7.3 | ±0.9 | ±2.0 | 184 | ±2.0 | ±6.6 | ±1.4 | ±1.8 | | | 268 | ±2.4 | ±7.3 | ±1.6 | ±2.0 | 272 | ±3.1 | ±6.6 | ±2.1 | — |
| | | 208 | -11.5 | — | -6.3 | — | 244 | -11.6 | — | -6.4 | — | | | 258 | -14.9 | — | -8.3 | — | 304 | -15.0 | — | -8.3 | ±1.8 |
| | | 194 | -6.7 | ±7.0 | -4.7 | ±1.9 | 231 | -7.3 | ±6.3 | -5.1 | ±1.7 | | | 254 | -10.1 | ±7.0 | -7.1 | ±1.9 | 291 | -10.7 | ±6.3 | -7.6 | — |
| | | 187 | -12.8 | — | -7.1 | — | 223 | -12.9 | — | -7.1 | — | | | 233 | -17.1 | — | -9.8 | — | 269 | -17.2 | — | -9.5 | ±1.7 |
| | | 173 | -8.0 | ±7.0 | -5.6 | ±1.9 | 210 | -8.6 | ±6.3 | -6.0 | ±1.7 | | | 219 | -12.3 | ±7.0 | -8.6 | ±1.9 | 256 | -19.2 | ±6.3 | -9.0 | — |
| 3-6-4 (48, 48, 108) 1500-II | А | 261 | ±6.3 | — | ±3.8 | — | 264 | ±6.5 | — | ±3.9 | — | 3-6-4 (48, 48, 108) 2500-II | А | 365 | ±6.6 | — | ±4.0 | — | 368 | ±6.8 | — | ±4.1 | ±1.7 |
| | | 250 | ±0.7 | ±4.7 | ±0.5 | ±1.3 | 254 | -1.4 | ±4.3 | ±1.0 | ±1.2 | | | 354 | ±1.0 | ±4.7 | ±0.7 | ±1.3 | 358 | ±1.70 | ±4.3 | ±1.1 | — |
| | | 237 | ±7.5 | — | ±4.5 | — | 240 | ±7.7 | — | ±4.6 | — | | | 325 | ±8.6 | — | ±5.2 | — | 328 | ±8.8 | — | ±5.3 | ±1.2 |
| | | 226 | ±1.9 | ±4.7 | ±1.3 | ±1.3 | 230 | -2.6 | ±4.3 | ±1.7 | ±1.2 | | | 314 | ±3.0 | ±4.7 | ±2.0 | ±1.3 | 318 | ±3.7 | ±4.3 | ±2.5 | — |
| | | 216 | -14.2 | — | -7.8 | — | 251 | -14.1 | — | -7.8 | — | | | 276 | -17.6 | — | -9.7 | — | 311 | -17.5 | — | -9.7 | ±1.2 |
| 3-6-4 (48, 48, 108) 1500-II | А | 194 | -6.7 | ±11.0 | -4.7 | ±3.0 | 231 | -7.3 | ±10.0 | -5.1 | ±2.7 | | | 254 | -10.1 | ±11.0 | -7.1 | ±3.0 | 291 | -10.7 | ±10.0 | -7.6 | — |
| | | 195 | -15.5 | — | -8.6 | — | 230 | -15.4 | — | -8.5 | — | | | 233 | -19.8 | — | -10.9 | — | 276 | -19.7 | — | -10.9 | ±2.7 |
| | | 173 | -8.0 | ±11.0 | -5.6 | ±3.0 | 210 | -8.6 | ±10.0 | -6.1 | ±2.7 | | | 219 | -12.3 | ±11.0 | -8.6 | ±3.0 | 256 | -12.9 | ±10.0 | -9.0 | — |
| | | 267 | ±9.6 | — | ±5.7 | — | 269 | ±9.4 | — | ±5.6 | — | | | 371 | ±9.8 | — | ±5.9 | — | 373 | ±9.7 | — | ±5.8 | ±2.7 |
| | | 250 | ±0.7 | ±7.3 | ±0.5 | ±2.0 | 254 | ±1.4 | ±6.6 | ±1.0 | ±1.8 | | | 354 | ±1.0 | ±7.3 | ±0.7 | ±2.0 | 358 | ±1.7 | ±6.6 | ±1.1 | ±1.8 |
| | Б | 243 | ±10.7 | — | ±6.4 | — | 245 | ±10.6 | — | ±6.4 | — | | | 331 | ±11.8 | — | ±7.1 | — | 333 | ±11.7 | — | ±7.1 | — |
| | | 226 | ±1.9 | ±7.3 | ±1.3 | ±2.0 | 230 | ±2.6 | ±6.6 | ±1.7 | ±1.8 | | | 314 | ±3.0 | ±7.3 | ±2.0 | ±2.0 | 318 | ±3.7 | ±6.6 | ±2.5 | ±1.8 |
| | | 216 | -14.2 | — | -7.8 | — | 251 | -14.1 | — | -7.8 | — | | | 276 | -17.6 | — | -9.7 | — | 311 | -17.5 | — | -9.7 | ±1.2 |
| | | 194 | -6.7 | ±11.0 | -4.7 | ±3.0 | 231 | -7.3 | ±10.0 | -5.1 | ±2.7 | | | 254 | -10.1 | ±11.0 | -7.1 | ±3.0 | 291 | -10.7 | ±10.0 | -7.6 | — |
| | | 195 | -15.5 | — | -8.6 | — | 230 | -15.4 | — | -8.5 | — | | | 233 | -19.8 | — | -10.9 | — | 276 | -19.7 | — | -10.9 | ±2.7 |

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-4 (48, 48, 108)

1.420-12
Выпуск 0-3
лист

157.50-02

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|---|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-5 (48, 48, 108) 1000-II | А | 226 | -10.6 | - | -5.8 | - | 265 | -10.8 | - | -5.9 | - | 3-6-5 (48, 48, 108) 1500-IV | А | 280 | -15.5 | - | -7.0 | - | 319 | -15.4 | - | -8.5 | - |
| | | 211 | -5.0 | ±12.3 | -3.5 | ±3.5 | 250 | -5.7 | ±11.1 | -4.0 | ±3.2 | | | 256 | -7.0 | ±18.4 | -4.9 | ±5.5 | 295 | -7.7 | ±16.6 | -5.4 | ±5.0 |
| | | 209 | -11.7 | - | -6.5 | - | 249 | -11.9 | - | -6.6 | - | | | 256 | -17.1 | - | -9.4 | - | 295 | -17.0 | - | -9.4 | - |
| | | 194 | -6.1 | ±12.3 | -4.3 | ±3.5 | 234 | -6.8 | ±11.1 | -4.8 | ±3.2 | | | 232 | -8.6 | ±18.4 | -6.0 | ±5.5 | 271 | -9.3 | ±16.6 | -5.5 | ±5.0 |
| | Б | 270 | ±7.0 | - | ±4.1 | - | 273 | ±6.6 | - | ±3.8 | - | | Б | 350 | ±10.3 | - | ±6.0 | - | 352 | ±10.0 | - | ±5.8 | - |
| | | 258 | ±0.4 | ±12.3 | ±0.3 | ±3.5 | 262 | ±1.0 | ±11.1 | ±0.7 | ±3.2 | | | 331 | ±0.6 | ±18.4 | ±0.4 | ±5.5 | 335 | ±1.3 | ±16.6 | ±0.9 | ±5.0 |
| | | 251 | ±10.9 | - | ±6.3 | - | 254 | ±10.9 | - | ±6.3 | - | | | 322 | ±16.8 | - | ±0.8 | - | 324 | ±16.4 | - | ±9.5 | - |
| | | 239 | ±4.7 | ±12.3 | ±3.3 | ±3.5 | 243 | ±5.3 | ±11.1 | ±5.7 | ±3.2 | | | 303 | ±7.1 | ±18.4 | ±5.0 | ±5.5 | 307 | ±7.7 | ±16.6 | ±5.4 | ±5.0 |
| 3-6-5 (48, 48, 108) 1000-IV | А | 235 | -13.5 | - | -7.5 | - | 274 | -13.4 | - | -7.4 | - | 3-6-5 (48, 48, 108) 2000-II | А | 313 | -14.3 | - | -7.9 | - | 353 | -14.5 | - | -8.0 | - |
| | | 211 | -5.0 | ±18.4 | -3.5 | ±5.5 | 250 | -5.7 | ±16.6 | -4.0 | ±5.0 | | | 298 | -8.7 | ±12.3 | -6.1 | ±3.5 | 337 | -9.4 | ±11.1 | -6.6 | ±3.2 |
| | | 218 | -14.6 | - | -8.1 | - | 258 | -14.5 | - | -8.0 | - | | | 281 | -16.6 | - | -9.1 | - | 320 | -16.7 | - | -9.2 | - |
| | | 194 | -6.1 | ±18.4 | -4.3 | ±5.5 | 234 | -6.8 | ±16.6 | -4.8 | ±5.0 | | | 266 | -10.9 | ±12.3 | -7.6 | ±3.5 | 305 | -11.6 | ±11.1 | -8.2 | ±3.2 |
| | Б | 277 | ±10.3 | - | ±6.0 | - | 279 | ±9.7 | - | ±5.6 | - | | Б | 427 | ±7.0 | - | ±4.1 | - | 429 | ±7.1 | - | ±4.1 | - |
| | | 258 | ±0.4 | ±18.4 | ±0.3 | ±5.5 | 262 | ±1.0 | ±16.6 | ±0.7 | ±5.0 | | | 403 | ±0.8 | ±12.3 | ±0.6 | ±3.5 | 407 | ±1.5 | ±11.1 | ±1.1 | ±3.2 |
| | | 258 | ±14.4 | - | ±8.4 | - | 260 | ±14.0 | - | ±8.1 | - | | | 389 | ±15.6 | - | ±9.1 | - | 391 | ±15.7 | - | ±9.1 | - |
| | | 239 | ±4.7 | ±18.4 | ±3.3 | ±5.5 | 243 | ±5.3 | ±16.6 | ±3.7 | ±5.0 | | | 365 | ±9.4 | ±12.3 | ±6.6 | ±3.5 | 369 | ±10.1 | ±11.1 | ±7.1 | ±3.2 |
| 3-6-5 (48, 48, 108) 1500-II | А | 271 | -12.6 | - | -7.0 | - | 310 | -12.8 | - | -7.0 | - | 3-6-5 (48, 48, 108) 2000-IV | А | 242 | -20.8 | - | -11.2 | - | 275 | -20.5 | - | -11.3 | - |
| | | 256 | -7.0 | ±12.3 | -4.9 | ±3.5 | 295 | -7.7 | ±11.1 | -5.4 | ±3.2 | | | 211 | -8.6 | ±18.4 | -5.7 | ±5.5 | 244 | -8.6 | ±16.6 | -5.7 | ±5.0 |
| | | 247 | -14.2 | - | -7.8 | - | 286 | -14.4 | - | -7.9 | - | | | 202 | -24.5 | - | -13.8 | - | 220 | -24.2 | - | -13.8 | - |
| | | 232 | -8.6 | ±12.3 | -6.0 | ±3.5 | 271 | -9.3 | ±11.1 | -6.5 | ±3.2 | | | 178 | -12.3 | ±18.4 | -8.4 | ±5.5 | 196 | -12.3 | ±16.6 | -8.4 | ±5.0 |
| | Б | 343 | ±6.8 | - | ±3.9 | - | 346 | ±6.9 | - | ±4.0 | - | | Б | 277 | ±10.8 | - | ±5.2 | - | 279 | ±10.5 | - | ±5.0 | - |
| | | 331 | ±0.6 | ±12.3 | ±0.4 | ±3.5 | 335 | ±1.3 | ±11.1 | ±0.9 | ±3.2 | | | 260 | ±0.8 | ±18.4 | ±1.7 | ±5.5 | 270 | ±0.8 | ±16.6 | ±1.7 | ±5.0 |
| | | 315 | ±13.3 | - | ±7.8 | - | 318 | ±13.3 | - | ±7.8 | - | | | 341 | ±21.6 | - | ±11.8 | - | 345 | ±20.4 | - | ±11.6 | - |
| | | 303 | ±7.1 | ±12.3 | ±5.0 | ±3.5 | 307 | ±7.7 | ±11.1 | ±5.4 | ±3.2 | | | 321 | ±11.2 | ±18.4 | ±7.8 | ±5.5 | 326 | ±11.2 | ±16.6 | ±7.8 | ±5.0 |

Инженер А.А.И. Дробин
Гл. конструктор, В.А.И. Корженевская
Рук. группы А.В.И. Исоев

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на
фундаменты рядовых колонн маркировочных
схем 3-6-5 (48, 48, 108)

1.420-12
выпуск 0-3

лист 98

Дополнительные усилия от нормативных ветровых нагрузок на фундаменты связевых колонн и колонн пробольных рам

| Шифр маркировочной схемы | Усилия | при установке связей по каждому ряду | | | | при разреженной установке связей | | | | При установке пробольных рам | | | | | | | | | | |
|--------------------------|---------|--------------------------------------|-------------------------------------|--------|--------|----------------------------------|----------|-------------------------------------|--------|------------------------------|--------|----------|-------------------------------------|--------|--------|---------|-------------------------------------|--------|--------|---------|
| | | Тип ф-та | Количество пролетов поперечной рамы | | | | Тип ф-та | Количество пролетов поперечной рамы | | | | Тип ф-та | Отдельно стоящий блок здания | | | | Связанный блок здания | | | |
| | | | | | | | | | | | | | Количество пролетов поперечной рамы | | | | Количество пролетов поперечной рамы | | | |
| | | | 2 | 3 | 4 | и более | | 2,4,6,8 | 3 | 6 | 7 | | 2 | 3 | 4 | и более | 2 | 3 | 4 | и более |
| П-6-3(60;48) II | My (ТМ) | А, Б | ± 0,3 | ± 0,3 | ± 0,35 | ± 0,4 | Б | ± 0,9 | ± 0,7 | ± 1,1 | ± 0,8 | Б | ± 8,5 | ± 8,2 | ± 7,0 | ± 6,4 | ± 8,9 | ± 8,1 | ± 5,2 | ± 4,7 |
| | N (Т) | | ± 5,3 | ± 6,0 | ± 6,3 | ± 6,6 | | ± 15,9 | ± 14,9 | ± 19,8 | ± 13,9 | | ± 8,7 | ± 8,4 | ± 7,5 | ± 7,0 | ± 9,0 | ± 6,8 | ± 6,0 | ± 5,6 |
| | Qy (Т) | | ± 1,5 | ± 1,70 | ± 1,8 | ± 1,9 | | ± 4,5 | ± 3,4 | ± 5,6 | ± 4,1 | | ± 2,6 | ± 2,5 | ± 2,1 | ± 2,0 | ± 2,7 | ± 1,8 | ± 1,5 | ± 1,3 |
| П-6-3(60;48) IV | My (ТМ) | А, Б | ± 0,4 | ± 0,45 | ± 0,5 | ± 0,5 | Б | ± 1,2 | ± 0,9 | ± 1,5 | ± 1,1 | Б | ± 7,6 | ± 4,9 | ± 4,0 | ± 3,5 | ± 10,8 | ± 9,7 | ± 8,3 | ± 7,5 |
| | N (Т) | | ± 8,4 | ± 9,3 | ± 10 | ± 10,5 | | ± 24,9 | ± 18,6 | ± 34,0 | ± 21,8 | | ± 8,8 | ± 6,6 | ± 5,9 | ± 5,5 | ± 11,5 | ± 10,5 | ± 9,5 | ± 8,8 |
| | Qy (Т) | | ± 2,4 | ± 2,7 | ± 2,9 | ± 3,0 | | ± 7,2 | ± 5,4 | ± 9,0 | ± 6,3 | | ± 2,7 | ± 1,8 | ± 1,5 | ± 1,3 | ± 3,7 | ± 3,4 | ± 2,9 | ± 2,4 |
| П-6-4(60;48) II | My (ТМ) | А, Б | ± 0,35 | ± 0,4 | ± 4,2 | ± 4,4 | Б | ± 1,0 | ± 0,75 | ± 1,3 | ± 0,9 | Б | ± 15 | ± 10,5 | ± 8,9 | ± 5,3 | ± 11,2 | ± 7,7 | ± 5,4 | ± 5,8 |
| | N (Т) | | ± 9,4 | ± 10,5 | ± 11,2 | ± 11,7 | | ± 28,0 | ± 21,0 | ± 35,0 | ± 24,5 | | ± 21,2 | ± 15,9 | ± 14,2 | ± 10,3 | ± 17,0 | ± 12,7 | ± 11,4 | ± 10,7 |
| | Qy (Т) | | ± 2,0 | ± 2,2 | ± 2,4 | ± 2,5 | | ± 6,0 | ± 4,5 | ± 7,5 | ± 5,2 | | ± 5,6 | ± 4,0 | ± 3,5 | ± 2,3 | ± 4,3 | ± 3,0 | ± 2,6 | ± 2,4 |
| П-6-4(60;48) IV | My (ТМ) | А, Б | ± 0,9 | ± 0,6 | ± 1,1 | ± 1,1 | Б | ± 2,7 | ± 2,0 | ± 3,4 | ± 2,4 | Б | ± 8,8 | ± 17,5 | ± 10,5 | ± 9,5 | ± 17,7 | ± 12,2 | ± 10,2 | ± 9,2 |
| | N (Т) | | ± 14,7 | ± 16,5 | ± 17,5 | ± 18,2 | | ± 43,8 | ± 32,8 | ± 54,8 | ± 38,4 | | ± 16,7 | ± 20,4 | ± 18,2 | ± 17,0 | ± 28,6 | ± 20,0 | ± 17,8 | ± 16,8 |
| | Qy (Т) | | ± 3,2 | ± 3,6 | ± 3,8 | ± 4,0 | | ± 9,6 | ± 7,2 | ± 12,0 | ± 8,4 | | ± 3,8 | ± 4,9 | ± 4,3 | ± 3,9 | ± 6,8 | ± 4,7 | ± 4,1 | ± 3,8 |
| П-6-5(60;48) II | My (ТМ) | А, Б | — | ± 0,45 | ± 0,5 | ± 0,5 | Б | ± 1,2 | ± 0,9 | ± 1,5 | ± 1,1 | Б | — | ± 9,6 | ± 11,8 | ± 10,8 | — | ± 10,2 | ± 8,0 | ± 7,6 |
| | N (Т) | | — | ± 15,7 | ± 17,7 | ± 17,4 | | ± 44,4 | ± 33,3 | ± 55,4 | ± 38,9 | | — | ± 20,8 | ± 23,9 | ± 22,4 | — | ± 21,6 | ± 19,2 | ± 17,9 |
| | Qy (Т) | | — | ± 3,1 | ± 3,3 | ± 3,2 | | ± 8,3 | ± 6,2 | ± 10,4 | ± 7,2 | | — | ± 3,6 | ± 4,3 | ± 4,0 | — | ± 3,7 | ± 3,2 | ± 3,0 |
| П-6-5(60;48) IV | My (ТМ) | А, Б | — | ± 0,75 | ± 0,8 | ± 0,8 | Б | ± 2,0 | ± 1,50 | ± 2,6 | ± 1,8 | Б | — | ± 8,1 | ± 6,4 | ± 5,6 | — | ± 12,7 | ± 14,3 | ± 13,3 |
| | N (Т) | | — | ± 26,0 | ± 27,6 | ± 27,0 | | ± 69,5 | ± 52,1 | ± 86,7 | ± 60,7 | | — | ± 21,2 | ± 18,8 | ± 17,6 | — | ± 27,6 | ± 30 | ± 28,2 |
| | Qy (Т) | | — | ± 4,9 | ± 5,2 | ± 5,1 | | ± 13,1 | ± 9,8 | ± 16,4 | ± 11,4 | | — | ± 3,3 | ± 2,7 | ± 2,5 | — | ± 4,8 | ± 5,3 | ± 5,0 |

- Дополнительные усилия на фундаменты колонн пробольных рам бачи по I-II, а также III-IV районам СССР по скоростному напору ветра.
- Данные усилия суммируются с усилиями M, M_у, Q_y, приведенными для рядовых колонн.

Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты
торцевых колонн и колонн у деформационных швов

| Шифр маркировочной схемы | Временная длительная нагрузка кг/м ² | Тип фундамента | M' тм | Q' _y при высоте первого этажа | |
|---|--|-------------------|----------|--|-------|
| | | | | 4,8 м | 6,0 м |
| П-6-3 (48) П-6-4 (48) П-6-5 (48) | 1000 | А | + 1,4 | + 1,0 | + 0,8 |
| | | Б | + 2,8 | + 1,9 | + 1,5 |
| П-6-3(60,48) П-6-4(60,48) П-6-5(60,48) | 1500 | А | + 1,9 | + 1,3 | + 1,0 |
| | | Б | + 3,8 | + 2,5 | + 2,0 |
| 3-6-3 (48,48,72) 3-6-4 (48,48,72) 3-6-5 (48,48,72) 3-6-3 (48,48,108) 3-6-4 (48,48,108) 3-6-5 (48,48,108) | 2000 | А | + 2,3 | + 1,6 | + 1,2 |
| | | Б | + 4,6 | + 3,1 | + 2,4 |
| | 2500 | А | + 2,8 | + 1,9 | + 1,5 |
| | | Б | + 5,6 | + 3,7 | + 2,9 |

Примечания:

1. Значения усилий на фундаменты торцевых рам или рам у деформационных швов принимаются по таблице усилий на фундаменты рядовых колонн с коэффициентом $K=0,6$ и к ним добавляются усилия, приведенные в настоящей таблице. Кроме того, при расчете фундаментов торцевых колонн следует дополнительно учитывать вес торцевой стены.
2. В шифрах маркировочных схем значения „п“ принимают с интервалом от 2 до 10.

| | | |
|------------|---|------------|
| ТК 1976 | Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты торцевых колонн маркировочных схем: П-6-3(48), П-6-4(48), П-6-5(48), П-6-3(60,48), П-6-4(60,48), П-6-5(60,48), 3-6-3(48,48,72), 3-6-4(48,48,72), 3-6-5(48,48,72), 3-6-3(48,48,108), 3-6-4(48,48,108), 3-6-5(48,48,108) | 1.420-12 |
| | | Выпуск 0-3 |
| | | Лист 101 |

| При установке связей по каждому ряду | | | | |
|--------------------------------------|------------------------|----------------|-----------------|----------------|
| Щитов маркировочной схемы | Тип фунда- мента | N_1 т | M_1 тм | Q_1 т |
| ветровой район | А | $\pm 11,0$ | $\pm 0,3$ | ± 26 |
| | Б | $\pm 5,0$ | $\pm 0,3$ | ± 26 |
| II | А | $\pm 17,0$ | $\pm 0,4$ | ± 41 |
| | Б | $\pm 7,0$ | $\pm 0,4$ | ± 41 |
| 3-6-3 (48, 48, 72) IV | А | $\pm 17,0$ | $\pm 0,3$ | $\pm 3,5$ |
| | Б | $\pm 10,0$ | $\pm 0,3$ | $\pm 3,5$ |
| 3-6-4 (48, 48, 72) II | А | $\pm 26,0$ | $\pm 0,5$ | $\pm 5,4$ |
| | Б | $\pm 16,0$ | $\pm 0,5$ | $\pm 5,4$ |
| 3-6-5 (48, 48, 72) IV | А | $\pm 22,0$ | $\pm 0,5$ | $\pm 4,2$ |
| | Б | $\pm 16,0$ | $\pm 0,5$ | $\pm 4,2$ |
| 3-6-5 (48, 48, 72) II | А | $\pm 35,0$ | $\pm 0,7$ | $\pm 6,5$ |
| | Б | $\pm 25,0$ | $\pm 0,7$ | $\pm 6,5$ |

| При разрезной установке связей | | | | |
|---|------------------------|---------|----------|---------|
| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Тип фунда- мента | N' Т | M' ТМ | Q' Т |
| 3-6-3 (48,48,72) II | A | ±16,0 | ±0,6 | ±4,8 |
| 3-6-3 (48,48,72) IV | A | ±24,0 | ±0,8 | ±7,2 |
| 3-6-4 (48,48,72) II | A | ±27,0 | ±0,6 | ±6,2 |
| 3-6-4 (48,48,72) IV | A | ±42,0 | ±1,0 | ±9,7 |
| 3-6-5 (48,48,72) II | A | ±38,0 | ±1,0 | ±7,2 |
| 3-6-5 (48,48,72) IV | A | ±60,0 | ±1,4 | ±12,2 |

Данные усилия суммируются с усилиями N, M_y, Q_y , приведенными в таблицах для рядовых колонн.

| | | | |
|------------|--|-----------------------|-----|
| ТК 1976 | Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты связевых колонн маркировочных схем 3-6-3(48,48,72), 3-6-4(48,48,72), 3-6-5(48,48,72) | 1420-12 Выпуск 0-3 | |
| | | Лист | 102 |

Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты связевых колонн

| При установке связей по каждому ряду | | | | |
|---|----------------|---------|-----------------------|----------------------|
| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Тип фундамента | N' т | M' _y тм | Q' _y т |
| 3-6-3 (48,48,108) II | A | ±16,0 | ±0,4 | ±3,5 |
| | Б | ±8,0 | ±0,4 | ±3,5 |
| 3-6-3 (48,48,108) IV | A | ±25,0 | ±0,6 | ±5,4 |
| | Б | ±5,0 | ±0,6 | ±5,4 |
| 3-6-4 (48,48,108) II | A | ±23,0 | ±0,5 | ±4,1 |
| | Б | ±10,0 | ±0,5 | ±4,1 |
| 3-6-4 (48,48,108) IV | A | ±35,0 | ±0,8 | ±6,5 |
| | Б | ±15,0 | ±0,8 | ±6,5 |
| 3-6-5 (48,48,108) II | A | ±30,0 | ±0,6 | ±4,9 |
| | Б | ±17,0 | ±0,6 | ±4,9 |
| 3-6-5 (48,48,108) IV | A | ±46,0 | ±1,0 | ±7,6 |
| | Б | ±26,0 | ±1,0 | ±7,6 |

| При разреженной установке связей | | | | |
|---|----------------|---------|-----------------------|----------------------|
| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Тип фундамента | N' т | M' _y тм | Q' _y т |
| 3-6-3 (48,48,108) II | A | ±24,0 | ±0,8 | ±6,0 |
| | Б | | | |
| 3-6-3 (48,48,108) IV | A | ±30,0 | ±1,2 | ±9,5 |
| | Б | | | |
| 3-6-4 (48,48,108) II | A | ±33,0 | ±1,0 | ±7,6 |
| | Б | | | |
| 3-6-4 (48,48,108) IV | A | ±50,0 | ±1,6 | ±12,0 |
| | Б | | | |
| 3-6-5 (48,48,108) II | A | ±47,0 | ±1,2 | ±8,8 |
| | Б | | | |
| 3-6-5 (48,48,108) IV | A | ±72,0 | ±2,0 | ±13,7 |
| | Б | | | |

Примечание:

Данные усилия суммируются с усилиями N, M_y, Q_y, приведенными в таблицах для рядовых колонн.

| | | | |
|------------|--|-----------------------|-----|
| ТК 1976 | Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты связевых колонн маркировочных схем 3-6-3 (48,48,108), 3-6-4 (48,48,108), 3-6-5 (48,48,108) | 1420-12 Выпуск 0-3 | |
| | | Лист | 103 |

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн.

| Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие, ветровой район | Тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 2-6-3 (60) 3-6-3 (60) 3-6-3 (72,60) 1000-IV | А | 80 | -13,0 | — | -6,2 | — | 86 | -12,4 | — | -6,0 | — | 3-6-3 (60, 60, 72) 1000-IV | А | 87 | -12,9 | — | -6,4 | — | 106 | -12,3 | — | -6,2 | — |
| | | 73 | -6,6 | 5,9 | -3,8 | 1,49 | 80 | -6,6 | 5,3 | -3,8 | 1,34 | | | 78 | -6,7 | 5,2 | -3,8 | 1,3 | 98 | -6,7 | 4,7 | -3,8 | 1,2 |
| | | 96 | -11,3 | — | -5,2 | — | 105 | -10,7 | — | -5,0 | — | | | 111 | -11,3 | — | -5,4 | — | 125 | -10,6 | — | -5,2 | — |
| | | 89 | -4,9 | 5,9 | -2,8 | 1,49 | 99 | -4,9 | 5,3 | -2,8 | 1,34 | | | 102 | -5,1 | 5,2 | -2,8 | 1,3 | 117 | -5,0 | 4,7 | -2,8 | 1,2 |
| | | 147 | 13,7 | — | 6,5 | — | 159 | 12,9 | — | 6,2 | — | | | 75 | 11,8 | — | 5,8 | — | 74 | -11,1 | — | 5,5 | — |
| | Б | 147 | 5,7 | 5,9 | 3,0 | 1,49 | 159 | 5,9 | 5,3 | 3,0 | 1,34 | | | 67 | 4,0 | 5,2 | 2,9 | 1,2 | 67 | 4,0 | 4,7 | 2,9 | 1,1 |
| | | 170 | 8,8 | — | 3,9 | — | 198 | 7,8 | — | 3,6 | — | | | 118 | 7,7 | — | -3,3 | — | 117 | 7,0 | — | 3,0 | — |
| | | 170 | 0,76 | 5,9 | 0,4 | 1,49 | 198 | 0,78 | 5,3 | 0,4 | 1,34 | | | 110 | 0 | 5,2 | 0,4 | 1,2 | 110 | 0 | 4,7 | 0,4 | 1,1 |
| | | 88 | -15,4 | — | -7,6 | — | 94 | -14,8 | — | -7,4 | — | | | 99 | -15,5 | — | -7,8 | — | 112 | -14,9 | — | -7,6 | — |
| | | 81 | -9,0 | 5,9 | -5,2 | 1,49 | 88 | -9,0 | 5,3 | -5,2 | 1,34 | | | 90 | -9,3 | 5,2 | -5,2 | 1,3 | 104 | -9,3 | 4,7 | -5,2 | 1,2 |
| 2-6-3 (60) 3-6-3 (60) 3-6-3 (72,60) 1500-IV | А | 111 | -13,0 | — | -6,2 | — | 121 | -12,4 | — | -6,0 | — | 3-6-3 (60, 60, 72) 1500-IV | А | 127 | -12,9 | — | -6,3 | — | 142 | -12,3 | — | -6,1 | — |
| | | 104 | -6,6 | 5,9 | -3,8 | 1,49 | 115 | -6,6 | 5,3 | -3,8 | 1,34 | | | 118 | -6,7 | 5,2 | -3,7 | 1,3 | 134 | -6,7 | 4,7 | -3,7 | 1,2 |
| | | 176 | 16,5 | — | 8,0 | — | 188 | 16,5 | — | 7,9 | — | | | 92 | 14,2 | — | 7,1 | — | 90 | 13,5 | — | 6,8 | — |
| | | 176 | 8,5 | 5,9 | 4,5 | 1,49 | 188 | 9,5 | 5,3 | 4,7 | 1,34 | | | 84 | 6,4 | 5,2 | 4,2 | 1,2 | 83 | 6,5 | 4,7 | 4,2 | 1,1 |
| | | 210 | 9,1 | — | 4,0 | — | 240 | 8,1 | — | 3,7 | — | | | 165 | 7,9 | — | 3,4 | — | 164 | 7,2 | — | 3,1 | — |
| | Б | 210 | 1,05 | 5,9 | 0,5 | 1,49 | 240 | 1,05 | 5,3 | 0,5 | 1,34 | | | 157 | 0,2 | 5,2 | 0,5 | 1,2 | 157 | 0,2 | 4,7 | 0,5 | 1,1 |
| | | 95 | -18,1 | — | -9,1 | — | 102 | -17,4 | — | -6,9 | — | | | 108 | -18,0 | — | -9,3 | — | 122 | -17,4 | — | -9,1 | — |
| | | 88 | -11,7 | 5,9 | -6,7 | 1,49 | 96 | -11,6 | 5,3 | -6,7 | 1,34 | | | 99 | -11,8 | 5,2 | -6,7 | 1,3 | 114 | -11,8 | 4,7 | -6,7 | 1,2 |
| | | 128 | -14,7 | — | -7,2 | — | 132 | -14,0 | — | -6,9 | — | | | 140 | -14,5 | — | -7,3 | — | 154 | -14,0 | — | -7,1 | — |
| | | 121 | -8,3 | 5,9 | -4,8 | 1,49 | 132 | -8,2 | 5,3 | -4,7 | 1,34 | | | 131 | -8,3 | 5,2 | -4,7 | 1,3 | 146 | -8,4 | 4,7 | -4,7 | 1,2 |
| 2-6-3 (60) 3-6-3 (60) 3-6-3 (72,60) 2000-IV | А | 204 | 19,3 | — | 9,5 | — | 216 | 18,5 | — | 9,2 | — | 3-6-3 (60, 60, 72) 2000-IV | А | 105 | 16,5 | — | 8,5 | — | 104 | 15,8 | — | 8,1 | — |
| | | 204 | 11,3 | 5,9 | 6,0 | 1,49 | 216 | 11,5 | 5,3 | 6,0 | 1,34 | | | 97 | 8,7 | 5,2 | 5,6 | 1,2 | 97 | 8,8 | 4,7 | 5,6 | 1,1 |
| | | 250 | 9,3 | — | 4,1 | — | 277 | 8,3 | — | 3,8 | — | | | 196 | 8,2 | — | 3,6 | — | 195 | 7,4 | — | 3,2 | — |
| | | 250 | 1,3 | 5,9 | 0,6 | 1,49 | 277 | 1,3 | 5,3 | 0,6 | 1,34 | | | 188 | 0,4 | 5,2 | 0,6 | 1,2 | 188 | 0,4 | 4,7 | 0,6 | 1,1 |
| | | 103 | -20,6 | — | -10,5 | — | 110 | -20,0 | — | -10,3 | — | | | 114 | -20,3 | — | -10,8 | — | 129 | -19,9 | — | -10,6 | — |
| | Б | 96 | -14,2 | 5,9 | -8,1 | 1,49 | 104 | -14,2 | 5,3 | -8,1 | 1,34 | | | 105 | -14,1 | 5,2 | -8,2 | 1,3 | 121 | -14,3 | 4,7 | 8,2 | 1,2 |
| | | 143 | -16,3 | — | -8,1 | — | 151 | -15,7 | — | -7,9 | — | | | 153 | -16,3 | — | -8,3 | — | 167 | -15,7 | — | -8,1 | — |
| | | 136 | -9,9 | 5,9 | -5,7 | 1,49 | 145 | -9,9 | 5,3 | -5,7 | 1,34 | | | 144 | -11,1 | 5,2 | -5,7 | 1,3 | 159 | -10,1 | 4,7 | 5,7 | 1,2 |
| | | 228 | 22,0 | — | 11,0 | — | 236 | 21,3 | — | 10,7 | — | | | 128 | 18,9 | — | 9,8 | — | 127 | 18,2 | — | 9,5 | — |
| | | 228 | 14,0 | 5,9 | 7,5 | 1,49 | 236 | 14,3 | 5,3 | 7,5 | 1,34 | | | 120 | 11,1 | 5,2 | 5,9 | 1,2 | 120 | 11,2 | 4,7 | 5,9 | 1,1 |
| 2-6-3 (60) 3-6-3 (60) 3-6-3 (72,60) 2500-IV | А | 288 | 9,6 | — | 4,2 | — | 315 | 8,6 | — | 3,9 | — | 3-6-3 (60, 60, 72) 2500-IV | Б | 240 | 8,3 | — | 3,6 | — | 239 | 7,6 | — | 3,3 | — |
| | | 288 | 1,6 | 5,9 | 0,7 | 1,49 | 315 | 1,6 | 5,3 | 0,7 | 1,34 | | | 232 | 0,5 | 5,2 | 0,7 | 1,2 | 232 | 0,5 | 4,7 | 0,7 | 1,1 |

ТК

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем

2-6-3(60); 3-6-3(60); 3-6-3 (72, 60); 3-6-3 (60, 60, 72)

1.420-12
Выпуск 0-3

Лист 104

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

148

| Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочной схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|---|-----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 2-6-4(60) 3-6-4(60) 3-6-4(72,60) 1000-IV | А | 124 | -15.3 | — | -6.9 | — | 129 | -14.3 | — | -5.5 | — | 3-6-4 (60, 60, 72) 1000-IV | А | 139 | -15.6 | — | -7.3 | — | 154 | -14.7 | — | -7.0 | — |
| | | 110 | -4.8 | 8.45 | -2.9 | 2.08 | 117 | -4.8 | 7.6 | -2.9 | 1.88 | | | 122 | -6.6 | 9.0 | -3.8 | 2.1 | 138 | -6.6 | 8.1 | -3.8 | 1.9 |
| | | 134 | -14.4 | — | -6.4 | — | 144 | -13.4 | — | -6.0 | — | | | 157 | -13.9 | — | -6.3 | — | 171 | -13.1 | — | -6.0 | — |
| | | 120 | -3.9 | 8.45 | -2.4 | 2.08 | 132 | -3.9 | 7.6 | -2.4 | 1.88 | | | 140 | -5.0 | 9.0 | -2.8 | 2.1 | 155 | -5.0 | 8.1 | -2.8 | 1.9 |
| | Б | 177 | 18.7 | — | 8.4 | — | 190 | 17.4 | — | 7.9 | — | | Б | 127 | 15.6 | — | 7.3 | — | 126 | 14.5 | — | 6.9 | — |
| | | 177 | 5.7 | 8.45 | 3.0 | 2.08 | 190 | 5.7 | 7.6 | 3.0 | 1.88 | | | 115 | 5.1 | 9.0 | 2.9 | 2.1 | 105 | 5.1 | 8.1 | 2.9 | 1.5 |
| | | 232 | 13.0 | — | 5.4 | — | 260 | 11.7 | — | 4.9 | — | | | 217 | 11.5 | — | 4.9 | — | 216 | 10.4 | — | 4.4 | — |
| | | 232 | 0 | 8.45 | 0 | 2.08 | 260 | 0 | 7.6 | 0 | 1.88 | | | 205 | 0.87 | 9.0 | 0.41 | 2.1 | 205 | 0.87 | 8.1 | 0.41 | 1.9 |
| | | | | | | | | | | | | | | 157 | -18.2 | — | -8.7 | — | 171 | -17.3 | — | -8.5 | — |
| | | | | | | | | | | | | | | 140 | -9.3 | 9.0 | -5.2 | 2.1 | 155 | -9.3 | 8.1 | -5.3 | 1.9 |
| 2-6-4(60) 3-6-4(60) 3-6-4(72,60) 1500-IV | А | 134 | -15.9 | — | -8.0 | — | 141 | -15.0 | — | -7.6 | — | 3-6-4 (60, 60, 72) 1500-IV | А | 184 | -15.6 | — | -7.3 | — | 198 | -14.7 | — | -7.0 | — |
| | | 120 | -6.4 | 8.45 | -4.0 | 2.08 | 129 | -6.5 | 7.6 | -4.0 | 1.88 | | | 167 | -6.6 | 9.0 | -3.8 | 2.1 | 182 | -6.6 | 8.1 | -3.8 | 1.9 |
| | | 156 | -15.5 | — | -7.1 | — | 165 | -14.5 | — | -6.7 | — | | | 161 | 18.0 | — | 9.6 | — | 153 | 16.9 | — | 8.1 | — |
| | | 142 | -5.0 | 8.45 | -3.1 | 2.08 | 153 | -5.0 | 7.6 | -3.1 | 1.88 | | | 149 | 7.4 | 9.0 | 5.2 | 2.1 | 142 | 5.9 | 8.1 | 4.1 | 1.9 |
| | Б | 204 | 21.4 | — | 9.9 | — | 218 | 20.1 | — | 9.4 | — | | Б | 271 | 11.8 | — | 4.9 | — | 260 | 10.6 | — | 4.5 | — |
| | | 204 | 8.4 | 8.45 | 4.5 | 2.08 | 218 | 8.4 | 7.6 | 4.5 | 1.88 | | | 259 | 1.13 | 9.0 | 0.41 | 2.1 | 259 | 1.13 | 8.1 | 0.52 | 1.9 |
| | | 287 | 13.0 | — | 5.4 | — | 314 | 11.7 | — | 4.9 | — | | | 165 | -22.7 | — | -10.2 | — | 180 | -19.8 | — | -9.9 | — |
| | | 287 | 0 | 8.45 | 0 | 2.08 | 314 | 0 | 7.6 | 0 | 1.88 | | | 148 | -11.8 | 9.0 | -6.7 | 2.1 | 164 | -11.8 | 8.1 | -6.7 | 1.9 |
| | | | | | | | | | | | | | | 202 | -17.3 | — | -8.3 | — | 216 | -16.5 | — | -7.9 | — |
| | | | | | | | | | | | | | | 185 | -8.4 | 9.0 | -4.8 | 2.1 | 200 | -8.4 | 8.1 | -4.8 | 1.9 |
| 2-6-4(60) 3-6-4(60) 3-6-4(72,60) 2000-IV | А | 149 | -18.7 | — | -9.1 | — | 156 | -17.7 | — | -8.7 | — | 3-6-4 (60, 60, 72) 2000-IV | А | 165 | 20.4 | — | 9.9 | — | 159 | 19.2 | — | 9.6 | — |
| | | 135 | -8.2 | 8.45 | -5.1 | 2.08 | 144 | -8.2 | 7.6 | -5.1 | 1.88 | | | 153 | 9.8 | 9.0 | 5.5 | 2.1 | 148 | 9.8 | 8.1 | 5.6 | 1.9 |
| | | 178 | -16.9 | — | -7.9 | — | 185 | -16.0 | — | -7.5 | — | | | 340 | 11.9 | — | 5.0 | — | 338 | 10.4 | — | 4.5 | — |
| | | 164 | -6.5 | 8.45 | -3.9 | 2.08 | 173 | -6.5 | 7.6 | -3.9 | 1.88 | | | 328 | 1.3 | 9.0 | 0.49 | 2.1 | 327 | 1.31 | 8.1 | 0.55 | 1.9 |
| | Б | 232 | 24.2 | — | 11.6 | — | 246 | 22.0 | — | 10.9 | — | | Б | 170 | -23.2 | — | -11.7 | — | 184 | -22.3 | — | -11.4 | — |
| | | 232 | 11.2 | 8.45 | 6.2 | 2.08 | 246 | 11.3 | 7.6 | 6.0 | 1.88 | | | 153 | -14.3 | 9.0 | -8.2 | 2.1 | 168 | -14.3 | 8.1 | -8.2 | 1.9 |
| | | 342 | 13.0 | — | 5.4 | — | 370 | 11.7 | — | 4.8 | — | | | 223 | -19.0 | — | -9.2 | — | 237 | -18.1 | — | -8.9 | — |
| | | 342 | 0 | 8.45 | 0 | 2.08 | 370 | 0 | 7.6 | 0 | 1.88 | | | 206 | -10.0 | 9.0 | -5.7 | 2.1 | 221 | -10.0 | 8.1 | -5.7 | 1.9 |
| | | | | | | | | | | | | | | 176 | 22.0 | — | 11.2 | — | 175 | 20.8 | — | 11.0 | — |
| | | | | | | | | | | | | | | 164 | 11.3 | 9.0 | 8.8 | 2.1 | 164 | 11.3 | 8.1 | 7.0 | 1.9 |
| 2-6-4(60) 3-6-4(60) 3-6-4(72,60) 2500-IV | А | 163 | -20.4 | — | -10.2 | — | 170 | -19.4 | — | -9.8 | — | 3-6-4 (60, 60, 72) 2500-IV | А | 400 | 12.2 | — | 5.1 | — | 400 | 11.1 | — | 4.7 | — |
| | | 149 | -9.9 | 8.45 | -6.2 | 2.08 | 158 | -9.9 | 7.6 | -6.2 | 1.88 | | | 388 | 1.57 | 9.0 | 0.7 | 2.1 | 389 | 1.57 | 8.1 | 0.7 | 1.9 |
| | | 199 | -18.2 | — | -8.7 | — | 207 | -17.2 | — | -8.3 | — | | | | | | | | | | | | |
| | | 185 | -7.7 | 8.45 | -4.7 | 2.08 | 195 | -7.7 | 9.6 | -4.7 | 1.88 | | | | | | | | | | | | |
| | Б | 260 | 27.0 | — | 12.9 | — | 274 | 25.8 | — | 12.4 | — | | Б | | | | | | | | | | |
| | | 260 | 14.0 | 8.45 | 7.5 | 2.08 | 274 | 14.1 | 7.6 | 7.5 | 1.88 | | | | | | | | | | | | |
| | | 398 | 13.0 | — | 5.4 | — | 425 | 11.5 | — | 4.9 | — | | | | | | | | | | | | |
| | | 398 | 0 | 8.45 | 0 | 2.08 | 425 | 0 | 7.6 | 0 | 1.88 | | | | | | | | | | | | |

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем
2-6-4(60); 3-6-4(60); 3-6-4(72,60); 3-6-4(60,60,72)

1420-12
Выпуск 0-3
Лист 105

15750-02 65

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр, маркировочные схемы, нагрузки на перекрытие, ветровой район | тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочные схемы, нагрузки на перекрытие, ветровой район | тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------|----------------------------------|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|--|----------------------|----------------------|---------------------|---------------------|
| | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | | | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т | N т | M _x тм | M _y тм | Q _x т | Q _y т |
| 3-6-5 (60) | А | 165 | -17,0 | — | -7,7 | — | 180 | -15,9 | — | -7,3 | — | 3-6-5 (60, 60, 72) | А | 172 | -18,3 | — | -8,4 | — | 188 | -17,1 | — | -7,9 | — |
| | | 147 | -6,6 | 11,6 | -3,8 | 2,84 | 164 | -6,5 | 10,4 | -3,8 | 2,66 | | | 148 | -6,6 | 9,0 | -3,8 | 2,1 | 167 | -6,6 | 8,1 | -3,8 | 1,9 |
| | | 177 | -15,3 | — | -6,9 | — | 185 | -14,3 | — | -6,4 | — | | | 200 | -16,7 | — | -7,3 | — | 216 | -15,5 | — | -6,9 | — |
| | | 153 | -4,9 | 11,6 | -3,1 | 2,84 | 163 | -4,9 | 10,4 | -2,9 | 2,66 | | | 176 | -5,0 | 9,0 | -2,7 | 2,1 | 196 | -5,0 | 8,1 | -2,8 | 1,9 |
| 3-6-5 (12,60) | Б | 241 | 17,1 | — | 7,9 | — | 252 | 16,0 | — | 7,4 | — | 1000 - IV | Б | 213 | 18,8 | — | 8,6 | — | 216 | 17,4 | — | 8,0 | — |
| | | 232 | 5,1 | 11,6 | 2,9 | 2,84 | 244 | 5,1 | 10,4 | 2,9 | 2,66 | | | 203 | 5,1 | 9,0 | 2,9 | 2,1 | 207 | 5,1 | 8,1 | 2,9 | 1,9 |
| | | 297 | 12,8 | — | 5,4 | — | 324 | 11,5 | — | 4,9 | — | | | 286 | 14,6 | — | 6,1 | — | 285 | 13,2 | — | 5,5 | — |
| | | 288 | 0,78 | 11,6 | 0,38 | 2,84 | 316 | 0,7 | 10,4 | 0,38 | 2,66 | | | 276 | 0,87 | 9,0 | 0,41 | 2,1 | 276 | 0,87 | 8,1 | 0,41 | 1,9 |
| 3-6-5 (60) | А | 188 | -19,6 | — | -9,2 | — | 196 | -18,6 | — | -8,8 | — | 3-6-5 (60, 60, 72) | А | 187 | -20,9 | — | -9,9 | — | 203 | -19,8 | — | -9,4 | — |
| | | 170 | -9,2 | 11,6 | -5,3 | 2,84 | 180 | -9,2 | 10,4 | -5,3 | 2,66 | | | 163 | -9,2 | 9,0 | -5,3 | 2,1 | 182 | -9,3 | 8,1 | -5,3 | 1,9 |
| | | 205 | -17,0 | — | -7,7 | — | 214 | -15,0 | — | -7,3 | — | | | 230 | -18,4 | — | -8,4 | — | 247 | -17,2 | — | -7,9 | — |
| | | 187 | -6,6 | 11,6 | -3,8 | 2,84 | 198 | -6,5 | 10,4 | -3,8 | 2,66 | | | 207 | -6,7 | 9,0 | -3,8 | 2,1 | 226 | -6,7 | 8,1 | -3,8 | 1,9 |
| 3-6-5 (12,60) | Б | 286 | 19,5 | — | 9,2 | — | 296 | 18,2 | — | 8,7 | — | 1500 - IV | Б | 265 | 21,1 | — | 9,9 | — | 261 | 19,7 | — | 9,4 | — |
| | | 277 | 7,5 | 11,6 | 4,2 | 2,84 | 288 | 7,5 | 10,4 | 4,2 | 2,66 | | | 254 | 7,4 | 9,0 | 4,3 | 2,1 | 252 | 7,4 | 8,1 | 4,3 | 1,9 |
| | | 371 | 13,1 | — | 5,5 | — | 396 | 11,8 | — | 5,0 | — | | | 357 | 14,9 | — | 6,2 | — | 355 | 13,5 | — | 5,6 | — |
| | | 362 | 1,1 | 11,6 | 0,49 | 2,84 | 388 | 1,1 | 10,4 | 0,49 | 2,66 | | | 341 | 1,13 | 9,0 | 0,52 | 2,1 | 346 | 1,13 | 8,1 | 0,52 | 1,9 |
| 3-6-5 (60) | А | 210 | -222 | — | -10,6 | — | 219 | -21,2 | — | -10,2 | — | 3-6-5 (60, 60, 72) | А | 203 | -23,5 | — | -11,3 | — | 218 | -22,3 | — | -10,8 | — |
| | | 192 | -11,8 | 11,6 | -6,65 | — | 205 | -11,8 | 10,4 | -6,65 | 2,66 | | | 178 | -11,8 | 9,0 | -6,7 | 2,1 | 197 | -11,8 | 8,1 | -6,7 | 1,9 |
| | | 234 | -18,7 | — | -8,6 | — | 242 | -17,7 | — | -8,3 | — | | | 260 | -20,1 | — | -9,4 | — | 275 | -18,9 | — | -8,9 | — |
| | | 216 | -8,4 | 11,6 | -4,75 | — | 226 | -8,4 | 10,4 | -4,75 | 2,66 | | | 236 | -8,4 | 9,0 | -4,8 | 2,1 | 254 | -8,4 | 8,1 | -4,8 | 1,9 |
| 3-6-5 (12,60) | Б | 330 | 21,6 | — | 10,5 | — | 340 | 20,6 | — | 10,0 | — | 2000 - IV | Б | 311 | 23,5 | — | 11,3 | — | 308 | 22,1 | — | 10,7 | — |
| | | 322 | 13,9 | 11,6 | 6,3 | 2,84 | 332 | 13,9 | 10,4 | 6,3 | 2,66 | | | 301 | 9,8 | 9,0 | 5,6 | 2,1 | 300 | 9,8 | 8,1 | 5,6 | 1,9 |
| | | 442 | 13,4 | — | 5,6 | — | 467 | 12,3 | — | 5,16 | — | | | 435 | 15,0 | — | 6,3 | — | 433 | 13,7 | — | 5,7 | — |
| | | 434,1 | 1,3 | 11,6 | 0,58 | 2,84 | 459 | 1,3 | 10,4 | 0,58 | 2,66 | | | 419 | 1,31 | 9,0 | 0,6 | 2,1 | 424 | 1,31 | 8,1 | 0,6 | 1,9 |

TK

| Шифр маркировки, схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | Тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировки, нагрузки на перекрытие ветровой район | Тип фундамента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|---|----------------|----------------------------------|-------|-------|-------|------|--|-------|-------|-------|------|--|----------------|----------------------------------|-------|-------|-------|------|--|-------|-------|-------|------|
| | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | | | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т | N т | Mx мм | My мм | Qx т | Qy т |
| 3-6-3 (60;60;108) 1000-IV | А | 108 | -14.1 | - | -6.7 | - | 134 | -13.5 | - | -6.6 | - | 3-6-4 (60;60;108) 1000-IV | А | 160 | -19.0 | - | -9.0 | - | 176 | -18.4 | - | -8.6 | - |
| | | 97 | -6.9 | 11.4 | -4.2 | 2.5 | 124 | -7.0 | 10.3 | -4.4 | 2.4 | | | 132 | -7.1 | 8.3 | -4.3 | 2.0 | 151 | -7.7 | 7.5 | -4.4 | 1.8 |
| | | 118 | -11.9 | - | -5.5 | - | 154 | -11.3 | - | -5.3 | - | | | 176 | -16.9 | - | -7.7 | - | 215 | -16.2 | - | -7.4 | - |
| | Б | 107 | -4.7 | 11.4 | -3.0 | 2.5 | 144 | -4.8 | 10.3 | -3.1 | 2.4 | | 148 | -5.0 | 8.3 | -3.0 | 2.0 | 190 | -5.6 | 7.5 | -3.2 | 1.8 | |
| | | 126 | 12.5 | - | 5.6 | - | 128 | 12.7 | - | 5.3 | - | | 161 | 16.6 | - | 6.9 | - | 161 | 14.1 | - | 6.6 | - | |
| | | 110 | 4.7 | 11.4 | 2.8 | 2.5 | 114 | 5.7 | 10.3 | 2.8 | 2.4 | | 137 | 4.7 | 8.3 | 2.7 | 2.0 | 139 | 4.7 | 7.5 | 2.7 | 1.8 | |
| 3-6-3 (60;60;108) 1500-IV | А | 144 | 8.4 | - | 3.3 | - | 146 | 8.5 | - | 3.0 | - | 3-6-4 (60;60;108) 1500-IV | Б | 216 | 11.0 | - | 4.5 | - | 215 | 9.9 | - | 4.1 | - |
| | | 128 | 0.6 | 11.4 | 0.5 | 2.5 | 132 | 1.5 | 10.3 | 0.5 | 2.4 | | | 192 | 0.52 | 8.3 | 0.24 | 2.0 | 193 | 0.52 | 7.5 | 0.24 | 1.8 |
| | | 109 | -16.9 | - | -8.3 | - | 125 | -16.2 | - | -8.2 | - | | | 186 | -21.7 | - | -10.5 | - | 193 | -21.2 | - | -10.3 | - |
| | Б | 99 | -9.7 | 11.4 | -5.8 | 2.5 | 115 | -9.7 | 10.3 | -6.0 | 2.4 | | 158 | -9.9 | 8.3 | -5.8 | 2.0 | 168 | -10.5 | 7.5 | -6.1 | 1.8 | |
| | | 132 | -13.9 | - | -6.5 | - | 168 | -12.2 | - | -6.2 | - | | 201 | -19.4 | - | -8.5 | - | 235 | -18.0 | - | -8.3 | - | |
| | | 121 | -6.7 | 11.4 | -4.0 | 2.5 | 158 | 6.7 | 10.3 | -4.0 | 2.4 | | 173 | -7.5 | 8.3 | -4.3 | 2.0 | 210 | -7.3 | 7.5 | -4.1 | 1.8 | |
| 3-6-3 (60;60;108) 2000-IV | А | 157 | 15.3 | - | 7.1 | - | 157 | 14.9 | - | 6.8 | - | 3-6-4 (60;60;108) 2000-IV | Б | 189 | 17.4 | - | 8.2 | - | 189 | 16.5 | - | 7.9 | - |
| | | 141 | 7.5 | 11.4 | 4.3 | 2.5 | 143 | 7.9 | 10.3 | 4.3 | 2.4 | | | 165 | 7.0 | 8.3 | 4.0 | 2.0 | 167 | 7.0 | 7.5 | 3.7 | 1.8 |
| | | 183 | 8.5 | - | 3.4 | - | 185 | 8.7 | - | 3.1 | - | | | 269 | 11.1 | - | 4.6 | - | 266 | 10.3 | - | 4.1 | - |
| | Б | 167 | 0.7 | 11.4 | 0.6 | 2.5 | 171 | 1.7 | 10.3 | 0.6 | 2.4 | | 245 | 0.7 | 8.3 | 0.3 | 2.0 | 245 | 0.7 | 7.5 | 0.3 | 1.8 | |
| | | 116 | -19.7 | - | -10.0 | - | 132 | -19.0 | - | -9.8 | - | | 194 | -24.6 | - | -12.2 | - | 214 | -25.0 | - | -12.0 | - | |
| | | 105 | -12.5 | 11.4 | -7.5 | 2.5 | 122 | -12.5 | 10.3 | -7.6 | 2.4 | | 166 | -12.7 | 8.3 | -7.5 | 2.0 | 189 | -14.3 | 7.5 | -7.8 | 1.8 | |
| 3-6-3 (60;60;108) 2500-IV | А | 145 | -15.7 | - | -7.5 | - | 183 | -14.8 | - | -7.9 | - | 3-6-4 (60;60;108) 2500-IV | А | 235 | -21.0 | - | -9.8 | - | 274 | -19.8 | - | -9.4 | - |
| | | 134 | -8.5 | 11.4 | -5.0 | 2.5 | 173 | -8.3 | 10.3 | -5.7 | 2.4 | | | 207 | -9.1 | 8.3 | -5.1 | 2.0 | 248 | -9.1 | 7.5 | -5.2 | 8 |
| | | 186 | 17.0 | - | 8.4 | - | 187 | 17.1 | - | 8.1 | - | | | 220 | 19.6 | - | 9.3 | - | 219 | 18.7 | - | 9.4 | - |
| | Б | 170 | 9.2 | 11.4 | 5.6 | 2.5 | 173 | 10.1 | 10.3 | 5.6 | 2.4 | | 196 | 9.2 | 8.3 | 5.1 | 2.0 | 197 | 9.2 | 7.5 | 5.2 | 1.8 | |
| | | 220 | 8.7 | - | 3.5 | - | 222 | 8.8 | - | 3.2 | - | | 320 | 11.3 | - | 4.6 | - | 319 | 10.4 | - | 4.3 | - | |
| | | 204 | 0.9 | 11.4 | 0.7 | 2.5 | 208 | 1.8 | 10.3 | 0.7 | 2.4 | | 296 | 0.9 | 8.3 | 0.3 | 2.0 | 297 | 0.9 | 7.5 | 0.5 | 1.8 | |
| 3-6-3 (60;60;108) 2500-IV | А | 122 | -22.6 | - | -11.8 | - | 139 | -21.7 | - | -11.4 | - | 3-6-4 (60;60;108) 2500-IV | А | 221 | -29.0 | - | -13.9 | - | 237 | -27.9 | - | -13.7 | - |
| | | 111 | -15.4 | 11.4 | -9.3 | 2.5 | 129 | -15.2 | 10.3 | -9.2 | 2.4 | | | 193 | -17.1 | 8.3 | -9.2 | 2.0 | 242 | -17.2 | 7.5 | -9.5 | 1.8 |
| | | 161 | -17.4 | - | -8.5 | - | 195 | -16.5 | - | -8.3 | - | | | 262 | -22.8 | - | -10.6 | - | 297 | -22.2 | - | -10.4 | - |
| | Б | 150 | -10.2 | 11.4 | -6.0 | 2.5 | 185 | -10.0 | 10.3 | -6.1 | 2.4 | | 234 | -10.7 | 8.3 | -5.9 | 2.0 | 270 | -11.5 | 7.5 | -6.2 | 1.8 | |
| | | 222 | 19.2 | - | 10.0 | - | 226 | 19.4 | - | 9.7 | - | | 247 | 21.8 | - | 10.7 | - | 246 | 21.0 | - | 10.7 | - | |
| | | 206 | 11.4 | 11.4 | 7.2 | 2.5 | 212 | 12.4 | 10.3 | 7.2 | 2.4 | | 223 | 11.4 | 8.3 | 6.5 | 2.0 | 224 | 11.6 | 7.5 | 6.9 | 1.8 | |
| 256 | 9.0 | - | 3.6 | - | 259 | 9.2 | - | 3.3 | - | 376 | 11.6 | - | 4.7 | - | 374 | 10.3 | - | 4.1 | - | | | | |
| 240 | 1.2 | 11.4 | 0.8 | 2.5 | 245 | 2.2 | 10.3 | 0.8 | 2.4 | 352 | 1.2 | 8.3 | 0.4 | 2.0 | 352 | 1.2 | 7.5 | 0.6 | 1.8 | | | | |

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты
рядовых колонн маркировочных схем
3-6-3(60; 60; 108); 3-6-4(60; 60; 108)

1.420-12
Выпуск 0-3

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн

| Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетани-ях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | | Шифр маркировочн. схемы, нагрузка на перекрытие ветровой район | Тип фунда-мента | При основных сочетаниях нагрузок | | | | | При дополнительных сочетаниях нагрузок | | | | |
|--|-----------------|-----------------------------------|-------------------|-------------------|------------------|------------------|--|-------------------|-------------------|------------------|------------------|--|-----------------|----------------------------------|-------------------|-------------------|------------------|------------------|--|-------------------|-------------------|------------------|------------------|
| | | N т | M _х тм | M _у тм | Q _х т | Q _у т | N т | M _х тм | M _у тм | Q _х т | Q _у т | | | N т | M _х тм | M _у тм | Q _х т | Q _у т | N т | M _х тм | M _у тм | Q _х т | Q _у т |
| 3-6-5 (60, 60, 108) 1000-IV | А | 187 | -20,6 | — | -9,5 | — | 219 | -19,0 | — | -9,2 | — | 3-6-5 (60, 60, 108) 2000-IV | А | 217 | -26,2 | — | -12,8 | — | 249 | -25,5 | — | -12,5 | — |
| | | 151 | -7,2 | 11,9 | -4,2 | 3,1 | 187 | -7,8 | 10,7 | -4,4 | 2,8 | | | 181 | -12,7 | 11,9 | -7,5 | 3,1 | 217 | -13,3 | 10,7 | -7,7 | 2,8 |
| | | 221 | -18,5 | — | -8,2 | — | 254 | -17,8 | — | -8,0 | — | | | 284 | 21,9 | — | -10,3 | — | 317 | -21,3 | — | -10,0 | — |
| | | 185 | -5,0 | 11,9 | -2,9 | 3,1 | 222 | -5,6 | 10,7 | -3,2 | 2,8 | | | 248 | -8,4 | 11,9 | -4,9 | 3,1 | 285 | -9,1 | 10,7 | -5,2 | 2,8 |
| | Б | 205 | 20,3 | — | 9,0 | — | 202 | 19,6 | — | 8,8 | — | | Б | 268 | 24,8 | — | 11,6 | — | 266 | 23,9 | — | 11,3 | — |
| | | 175 | 4,7 | 11,9 | 2,7 | 3,1 | 175 | 5,5 | 10,7 | 3,1 | 2,8 | | | 238 | 9,2 | 11,9 | 5,3 | 3,1 | 238 | 9,8 | 10,7 | 5,6 | 2,8 |
| | | 280 | 16,2 | — | 6,6 | — | 280 | 15,3 | — | 6,2 | — | | | 424 | 16,5 | — | 6,7 | — | 420 | 15,7 | — | 6,3 | — |
| | | 250 | 0,5 | 11,9 | 0,3 | 3,1 | 263 | 1,2 | 10,7 | 0,5 | 2,8 | | | 388 | 0,9 | 11,9 | 0,3 | 3,1 | 393 | 1,6 | 10,7 | 0,6 | 2,8 |
| | | 201 | -23,4 | — | -11,1 | — | 235 | -22,7 | — | -10,8 | — | | | | | | | | | | | | |
| | | 165 | -9,9 | 11,9 | -5,8 | 3,1 | 203 | -10,5 | 10,7 | -6,0 | 2,8 | | | | | | | | | | | | |
| | | 253 | -20,1 | — | -9,4 | — | 285 | -19,5 | — | -9,2 | — | | | | | | | | | | | | |
| 3-6-5 (60, 60, 108) 1500-IV | А | 217 | -6,6 | 11,9 | -4,1 | 3,1 | 258 | -7,3 | 10,7 | -4,3 | 2,8 | | | | | | | | | | | | |
| | | 238 | 22,6 | — | 10,3 | — | 236 | 21,7 | — | 10,0 | — | | | | | | | | | | | | |
| | | 208 | 7,0 | 11,9 | 4,0 | 3,1 | 209 | 7,6 | 10,7 | 4,3 | 2,8 | | | | | | | | | | | | |
| | | 350 | 16,3 | — | 6,6 | — | 350 | 15,5 | — | 6,2 | — | | | | | | | | | | | | |
| | Б | 320 | 0,69 | 11,9 | 0,3 | 3,1 | 323 | 1,6 | 10,7 | 0,5 | 2,8 | | | | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

Исполнитель: Иванов
 Проверка: Петров
 Расчет: Сидоров
 Рук. группы: Яковлева

10 ГСП

ТК
1976

Усилия от нормативных нагрузок на фундаменты рядовых колонн маркировочных схем 3-6-5(60,60,108)

1420-12
Выпуск 0-3
Лист 108

15750-42 68

| Шифр маркировочной схемы | Временная длительная нагрузка кг/м ² | Тип фундамента | Му ¹ мм | q _y при высоте первого этажа | |
|---|--|-------------------|-----------------------|---|-------|
| | | | | 5,0 м | 7,2 м |
| П-6-3 (60) П-6-4 (60) П-8-5 (60) П-6-3 (72, 60) П-6-4 (72, 60) П-6-5 (72, 60) 3-6-3 (60, 60, 72) 3-6-3 (60, 60, 108) 3-6-4 (60, 60, 72) 3-6-4 (60, 60, 108) 3-6-5 (60, 60, 72) 3-6-5 (60, 60, 108) | 1000 | А | + 1,2 | + 0,7 | + 0,6 |
| | | Б | + 2,4 | + 1,4 | + 1,2 |
| | 1500 | А | + 1,6 | + 0,9 | + 0,7 |
| | | Б | + 3,2 | + 1,8 | + 1,4 |
| | 2000 | А | + 2,0 | + 1,1 | + 0,9 |
| | | Б | + 4,0 | + 2,2 | + 1,8 |
| | 2500 | А | + 2,4 | + 1,3 | + 1,1 |
| | | Б | + 4,8 | + 2,6 | + 2,2 |

1. Значения усилий на фундаменты торцевых рам или рам у деформационных швов принимаются по таблице усилий на фундаменты рядовых колонн с коэффициентом $k=0,6$ и к ним добавляются усилия, приведенные в настоящей таблице. Кроме того, при расчете фундаментов торцевых колонн следует дополнительно учитывать вес торцевой стены.
2. В шифрах маркировочных схем значения, "т" принимают с интервалом от 2 до 10.

| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Усилия | При установке связей по каждому ряду | | | | При разреженной установке связей | | | | При установке продольных рам | | | | | | | | | | |
|---|---------|---|---------------------|------|------|-------------------------------------|------------------------|---------------------|------|------------------------------|------|------------------------|------------------------------|-------------|-----------------------|---------|------|------|------|------|
| | | Тип фундамен- та | Количество пролетов | | | | Тип фундамен- та | Количество пролетов | | | | Тип фундамен- та | Отдельно стоящий блок здания | | Связанный блок здания | | | | | |
| | | | | | | | | | | | | | Количество пролетов | | Количество пролетов | | | | | |
| | | | 2 | 3 | 4 | и более | | 2,4,6 | 3 | 5 | 7 | | 2 | 3 | 4 | и более | | | | |
| п-6-3 (60) II в.р. | My (тм) | А.Б | 0,40 | 0,40 | 0,5 | 0,5 | Б | 1,20 | 0,9 | 1,5 | 1,0 | Б * | 8,2 | 6,5 72,2 | 10,9 | 10,2 | 4,7 | 7,1 | 6,2 | 5,8 |
| | N (т) | | 7,2 | 8,05 | 8,60 | 9,7 | | 21,5 | 16,1 | 26,9 | 18,8 | | 7,8 | 5,9 11,8 | 10,4 | 9,8 | 4,5 | 6,8 | 5,9 | 5,5 |
| | Qy (т) | | 1,81 | 2,02 | 2,16 | 2,43 | | 5,4 | 4,05 | 6,75 | 4,74 | | 5,3 | 4,0 8,0 | 7,0 | 6,6 | 3,0 | 4,5 | 4,0 | 5,2 |
| п-6-3 (72,60) II в.р. | My (тм) | А.Б | — | 0,40 | 0,5 | 0,5 | Б | — | 0,90 | 1,50 | 1,0 | Б | — | 14,7 | 13,1 | 12,3 | — | 8,4 | 7,5 | 7,0 |
| | N (т) | | — | 8,75 | 9,35 | 10,5 | | — | 17,5 | 29,1 | 20,4 | | — | 12,2 | 10,8 | 10,1 | — | 7,0 | 6,1 | 5,8 |
| | Qy (т) | | — | 2,03 | 2,17 | 2,44 | | — | 4,06 | 6,78 | 4,75 | | — | 8,1 | 7,2 | 6,7 | — | 4,6 | 4,1 | 3,8 |
| п-6-4 (60) II в.р. | My (тм) | А.Б | 0,3 | 0,4 | 0,4 | 0,45 | Б | 1,0 | 0,75 | 1,2 | 0,90 | Б | 12,0 | 9,0 | 8,1 | 7,5 | 20,6 | 10,3 | 9,1 | 8,5 |
| | N (т) | | 13,5 | 15,1 | 16,2 | 1,82 | | 40,1 | 30,1 | 50,1 | 35,2 | | 23,9 | 11,9 | 10,6 | 10,0 | 26,3 | 13,7 | 12,1 | 11,3 |
| | Qy (т) | | 2,64 | 2,94 | 3,15 | 3,54 | | 7,85 | 5,9 | 9,81 | 6,85 | | 11,6 | 5,8 | 5,2 | 4,9 | 13,2 | 6,7 | 5,9 | 5,5 |
| п-6-4 (72,60) II в.р. | My (тм) | А.Б | — | 0,30 | 0,3 | 0,4 | Б | — | 0,75 | 1,20 | 0,90 | Б | — | 11,2 | 10,0 | 9,4 | — | 12,8 | 11,3 | 10,6 |
| | N (т) | | — | 16,6 | 17,7 | 19,9 | | — | 33,2 | 55,1 | 38,6 | | — | 13,0 | 11,6 | 10,9 | — | 14,9 | 13,2 | 12,3 |
| | Qy (т) | | — | 3,02 | 3,24 | 3,64 | | — | 6,01 | 10,1 | 7,05 | | — | 6,0 | 5,4 | 5,1 | — | 6,9 | 6,1 | 5,7 |
| п-6-5 (60) II в.р. | My (тм) | А.Б | — | 0,50 | 0,50 | 0,60 | Б | — | 1,0 | 1,7 | 1,2 | Б | — | 8,1 | 7,2 | 6,8 | — | 7,0 | 6,2 | 5,8 |
| | N (т) | | — | 24,8 | 26,5 | 29,8 | | — | 49,8 | 63,0 | 58,0 | | — | 13,8 | 12,1 | 11,6 | — | 11,8 | 10,4 | 9,9 |
| | Qy (т) | | — | 3,97 | 4,24 | 4,75 | | — | 7,95 | 13,3 | 9,3 | | — | 5,2 | 4,6 | 4,3 | — | 4,5 | 3,9 | 3,7 |
| п-6-5 (72,60) II в.р. | My (тм) | А.Б | — | 0,4 | 0,4 | 0,45 | Б | — | 0,6 | 1,0 | 0,7 | Б | — | 9,8 | 8,7 | 8,3 | — | 8,5 | 7,5 | 7,1 |
| | N (т) | | — | 26,8 | 28,6 | 32,3 | | — | 53,6 | 89,5 | 62,5 | | — | 14,5 | 12,8 | 12,2 | — | 12,5 | 11,1 | 10,4 |
| | Qy (т) | | — | 4,05 | 4,32 | 4,86 | | — | 8,12 | 13,5 | 9,49 | | — | 5,8 | 5,1 | 4,9 | — | 5,0 | 4,4 | 4,2 |

* В числителе даны значения M, N, Q для нагрузки 1000 кг/м^2 ,
в знаменателе - для нагрузок $1500-2500 \text{ кг/м}^2$.

| | | |
|------------|---|------------|
| ТК 1976 | Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты связей колонн и колонн продольных рам маркировочных схем п-б-3 (80); п-б-3 (72;60); п-б-4 (72;60); п-б-5 (80); п-б-5 (72;60); | 1.420-12 |
| | | Выпуск 0-3 |
| | | Лист 110 |

Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты связевых колонн

| При установке связей по каждому ряду | | | | |
|---|------------------------|------------------|---------------|-----------------|
| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Тип фунда- мента | M_y' тм | N' т | Q_y' т |
| 3-6-3 (60,60,108) II | A | $\pm 0,5$ | $\pm 23,97$ | $\pm 3,8$ |
| | B | $\pm 0,5$ | $\pm 10,8$ | $\pm 2,8$ |
| 3-6-3 (50,60,108) IV | A | $\pm 0,9$ | $\pm 37,6$ | $\pm 6,0$ |
| | B | $\pm 0,7$ | $\pm 16,9$ | $\pm 4,4$ |
| 3-6-4 (60,60,108) II | A | $\pm 0,7$ | $\pm 37,2$ | $\pm 4,9$ |
| | B | $\pm 0,5$ | $\pm 20,2$ | $\pm 3,8$ |
| 3-6-4 (60,60,108) IV | A | $\pm 1,0$ | $\pm 71,2$ | $\pm 7,7$ |
| | B | $\pm 0,8$ | $\pm 31,6$ | $\pm 5,9$ |
| 3-6-5 (60,60,108) II | A | $\pm 0,7$ | $\pm 54,7$ | $\pm 6,2$ |
| | B | $\pm 0,5$ | $\pm 33,4$ | $\pm 4,9$ |
| 3-6-5 (60,60,108) IV | A | $\pm 1,0$ | $\pm 85,6$ | $\pm 9,7$ |
| | B | $\pm 0,8$ | $\pm 22,7$ | $\pm 7,7$ |

| При разреженной установке связей | | | | |
|---|------------------------|----------------------|---------|---------------------|
| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Тип фунда- мента | М _у тм | N' т | Q _у г |
| 3-6-3 (60,60,108) II | A | ±1,0 | ±34,97 | ±6,6 |
| 3-6-3 (60,60,108) IV | A | ±1,6 | ±54,5 | ±10,4 |
| 3-6-4 (60,60,108) II | A | ±1,2 | ±57,4 | ±8,7 |
| 3-6-4 (60,60,108) IV | A | ±1,8 | ±112,8 | ±13,6 |
| 3-6-5 (60,60,108) II | A | ±1,2 | ±98,1 | ±11,1 |
| 3-6-5 (60,60,108) IV | A | ±1,8 | ±118,3 | ±17,4 |

1. Данные усилия суммируются с усилиями N, M_y, Q_y , приведенными в таблицах для рядовых колонн.

Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты связевых колонн

| При установке связей по каждому ряду | | | | |
|---|------------------------|-------------|------------|------------|
| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Тип фунда- мента | M_y тм | N' т | Q_y т |
| 3-6-3 (60,60,72) II | А | $\pm 0,5$ | $\pm 14,4$ | $\pm 2,8$ |
| | Б | $\pm 0,4$ | $\pm 8,3$ | $\pm 2,2$ |
| 3-6-3 (60,60,72) IV | А | $\pm 0,9$ | $\pm 36,4$ | $\pm 4,3$ |
| | Б | $\pm 0,7$ | $\pm 13,0$ | $\pm 3,5$ |
| 3-6-4 (60,60,72) II | А | $\pm 0,7$ | $\pm 26,4$ | $\pm 4,01$ |
| | Б | $\pm 0,5$ | $\pm 16,3$ | $\pm 3,2$ |
| 3-6-4 (60,60,72) IV | А | $\pm 1,0$ | $\pm 41,7$ | $\pm 6,4$ |
| | Б | $\pm 0,8$ | $\pm 25,6$ | $\pm 5,0$ |
| 3-6-5 (60,60,72) II | А | $\pm 0,7$ | $\pm 40,5$ | $\pm 5,1$ |
| | Б | $\pm 0,5$ | $\pm 27,5$ | $\pm 4,2$ |
| 3-6-5 (60,60,72) IV | А | $\pm 1,0$ | $\pm 62,7$ | $\pm 7,9$ |
| | Б | $\pm 0,9$ | $\pm 42,5$ | $\pm 6,5$ |

| При разреженной установке связей | | | | |
|---|------------------------|-------------|-------------|------------|
| Шифр маркировочной схемы ветровой район | Тип фунда- мента | M_y тм | N' т | Q_y т |
| 3-6-3 (60,60,72) II | А | $\pm 0,9$ | $\pm 22,7$ | $\pm 5,0$ |
| 3-6-3 (60,60,72) IV | А | $\pm 1,6$ | $\pm 49,4$ | $\pm 7,8$ |
| 3-6-4 (60,60,72) II | А | $\pm 1,2$ | $\pm 42,7$ | $\pm 7,2$ |
| 3-6-4 (60,60,72) IV | А | $\pm 1,8$ | $\pm 67,3$ | $\pm 11,4$ |
| 3-6-5 (60,60,72) II | А | $\pm 1,2$ | $\pm 68,0$ | $\pm 9,3$ |
| 3-6-5 (60,60,72) IV | А | $\pm 1,9$ | $\pm 105,2$ | $\pm 14,4$ |

1. Данные усилия суммируются с усилиями N , M_y , Q_y , приведенными в таблицах для рядовых колонн.

нач. дела
за. специалист
рук. группы

А. М. М. М.
В. П. С. С. С.
М. В. В. В.

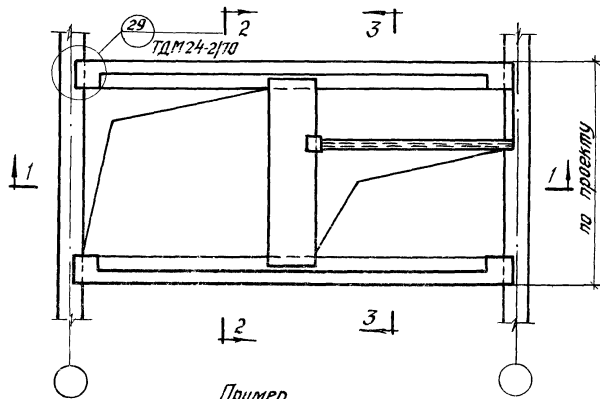
наб.
руковод.
проектиров.

ТК
1976

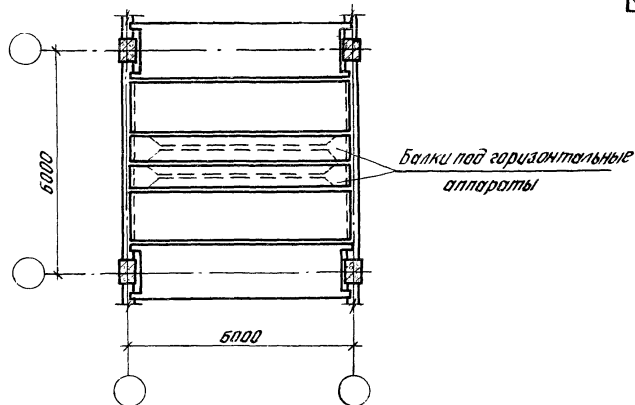
Дополнительные усилия от нормативных нагрузок на фундаменты связевых колонн маркировочных схем 3-6-3 (60,60,72); 3-6-4 (60,60,72); 3-6-5 (60,60,72).

1.420-12
Выпуск 0-3

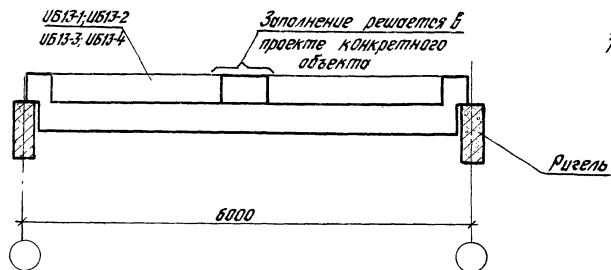
Лист 112



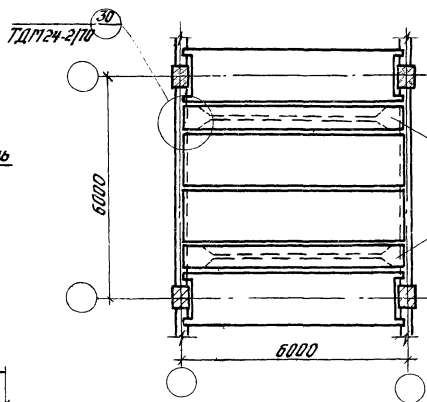
Пример



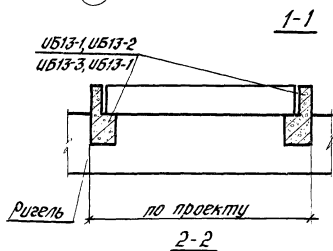
Балки под горизонтальные аппараты



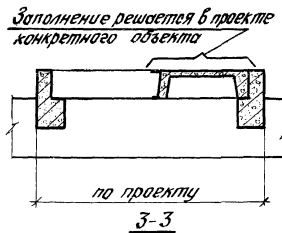
Ригель



Балки под горизонтальные аппараты



2-2



3-3

Пример

ТК
1976

Примеры компоновки монтажных панелей и
примеры раскладки балок под горизонтальные
аппараты по серии УБ29-3

| | |
|---------|------------|
| 1420-12 | Выпуск 0-3 |
| Лист | 113 |