

# Многоэтажные здания

# Классификация



# Основные объемно-планировочные решения

- Промышленные здания
  - Высота этажей - кратно 12М (1,2 м)
  - Пролеты - кратны 30М (3 м)
  - Полезные нагрузки – до 25 кПа
  - Этажность - 3...10
- Гражданские здания
  - Высота этажей кратно 2М (20 см)
  - Пролеты кратны 2М (20 см)
  - Полезные нагрузки – до 5 кПа
  - Этажность - до 40...110

# Каркасные системы

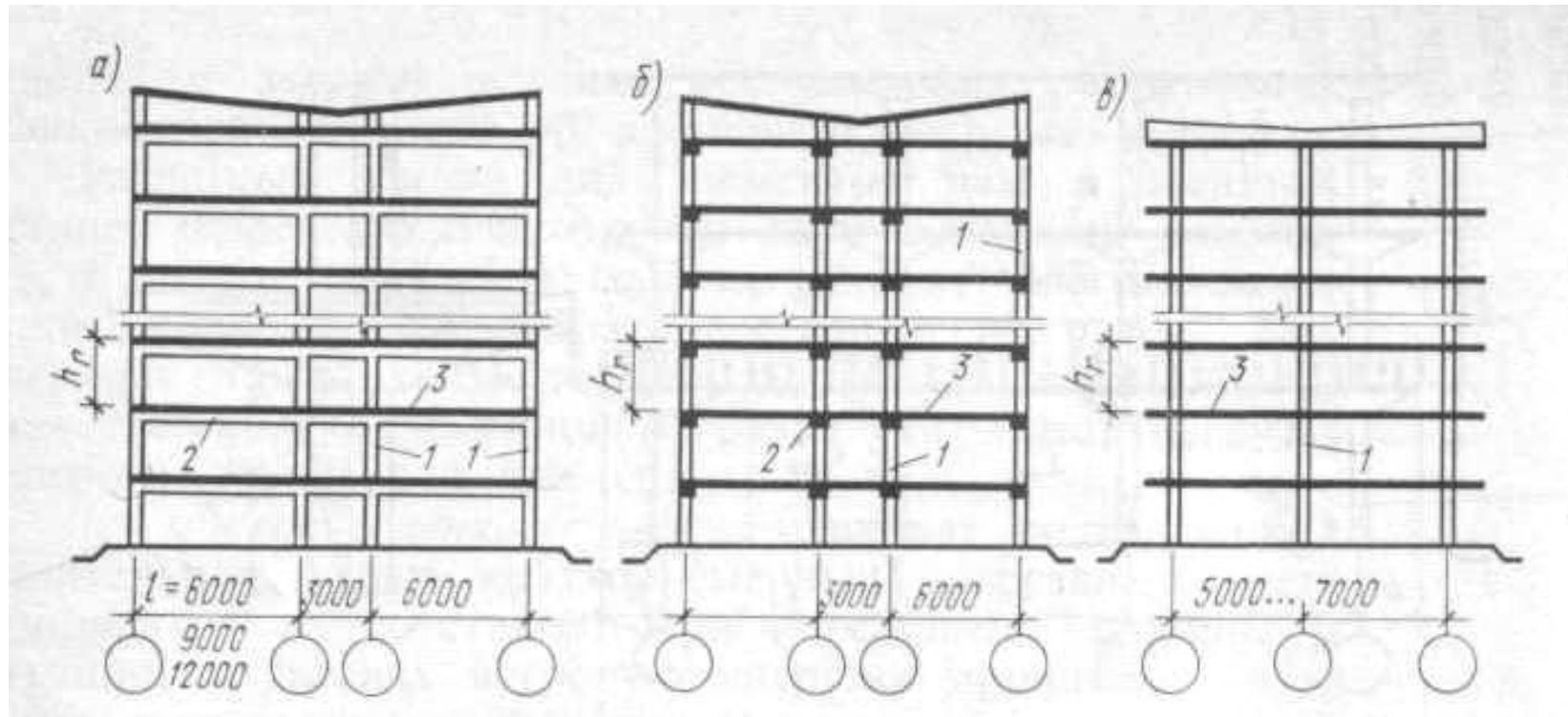
Конструктивная система	Восприятие вертикальной нагрузки	Восприятие горизонтальной нагрузки
Рамная	Колонна	Рама
Рамно-связевая	Колонна	Рама и диафрагма жесткости
Связевая	Колонна	Диафрагма жесткости

# Бескаркасные системы

Конструктивная система	Восприятие вертикальной нагрузки	Восприятие горизонтальной нагрузки
Продольно-стеновая	Продольные стены	Несущие стены и диафрагмы
Поперечно-стеновая	Поперечные стены	Несущие стены и диафрагмы
Перекрестно-стеновая	Продольные и поперечные стены	Несущие стены

# Каркасные системы

# Конструктивные решения каркасов гражданских зданий



с поперечными рамами (а), с продольными рамами (б) и  
с безбалочными перекрытиями (в):

1 – колонна; 2 - ригель; 3 - плита

# Размещение вертикальных элементов жесткости

- Рациональное размещение вертикальных элементов жесткости в плане (*a*, *b*, *c*) и вертикальные несущие конструкции каркаса (*г*):
  - 1 – рама с шарнирным креплением ригелей;
  - 2 – рама с жесткими узлами;
  - 3 – пилон;
  - 4 - ствол

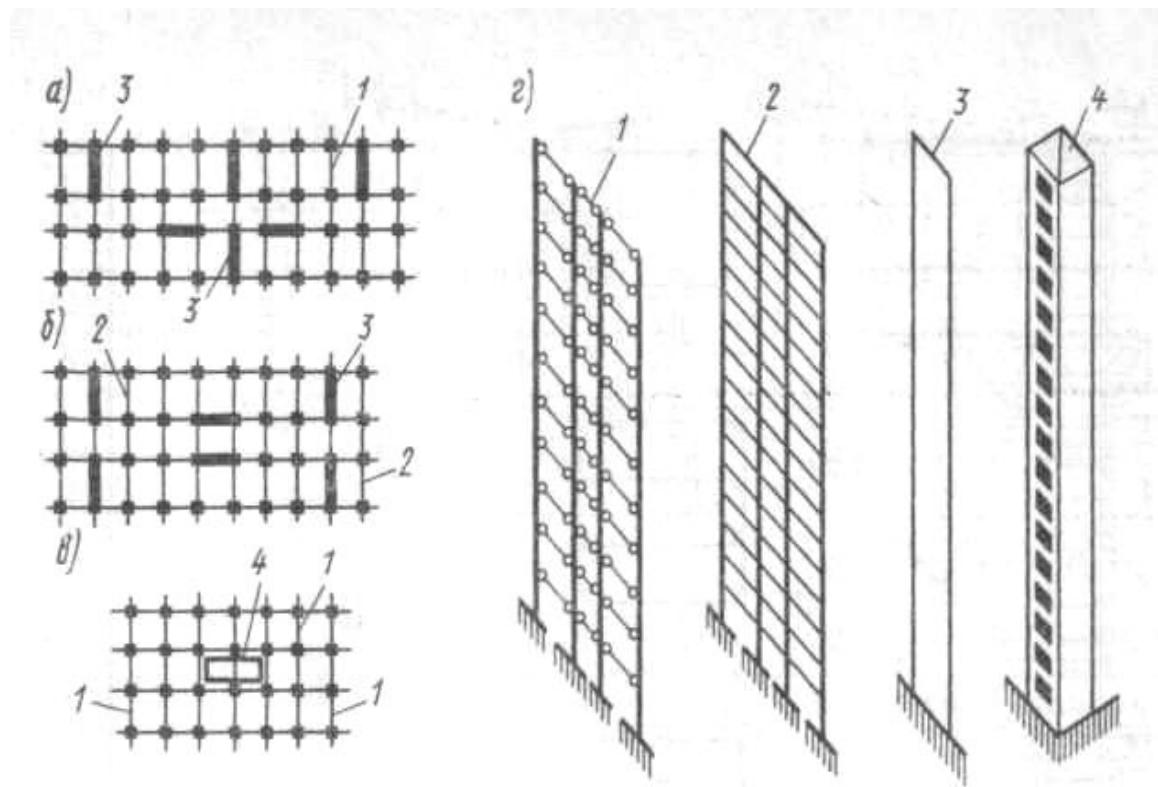
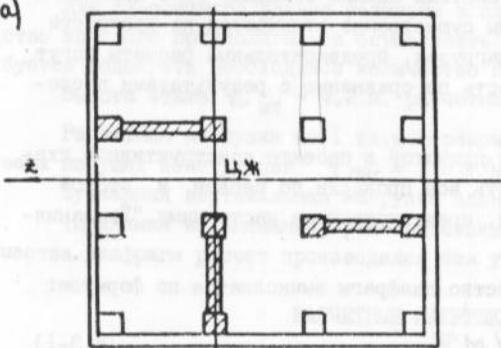


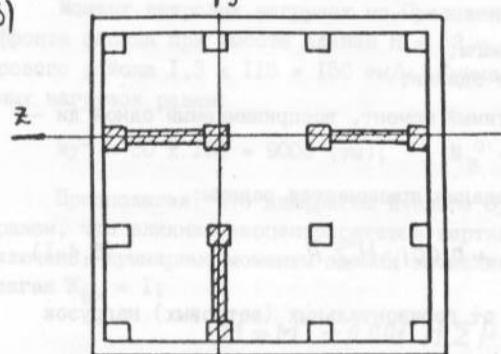
Рис. 5.1  
ПРИМЕРЫ ПРАВИЛЬНОЙ (а) И НЕПРАВИЛЬНОЙ (б), (в)  
КОМПОНОВОК КОНСТРУКТИВНОЙ СХЕМЫ ЗДАНИЯ

а)



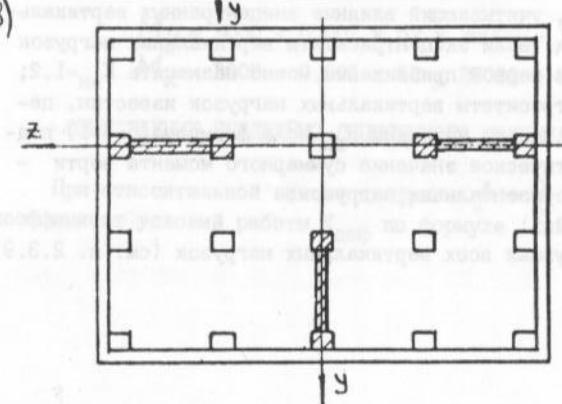
ПРАВИЛЬНО

б)



НЕ ПРАВИЛЬНО

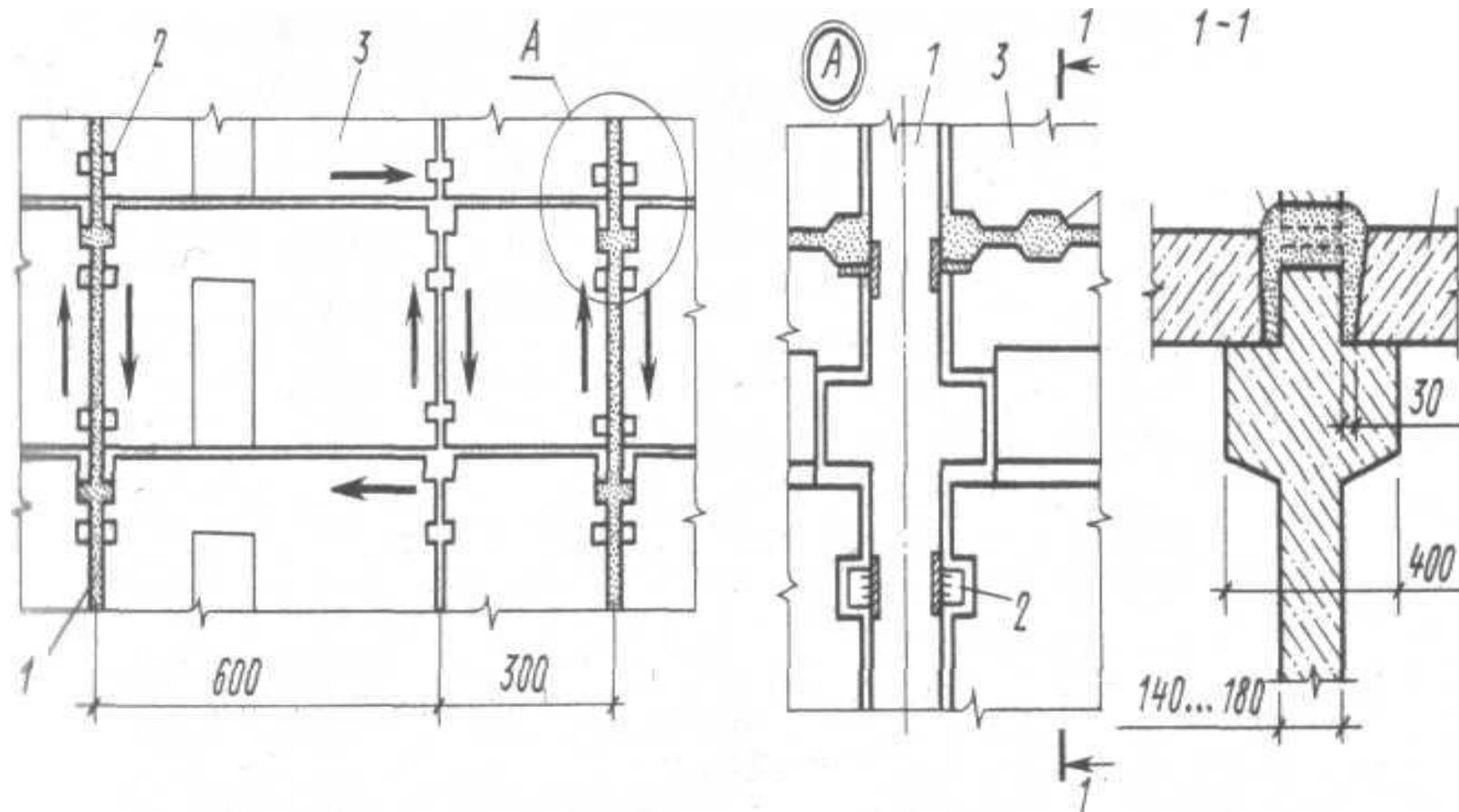
в)



НЕ ПРАВИЛЬНО

## Конструкция диафрагмы жесткости

1 – колонна; 2 – стальные накладки; 3 – диафрагма жесткости; 4 – плита перекрытия; 5 – бетон замоноличивания.



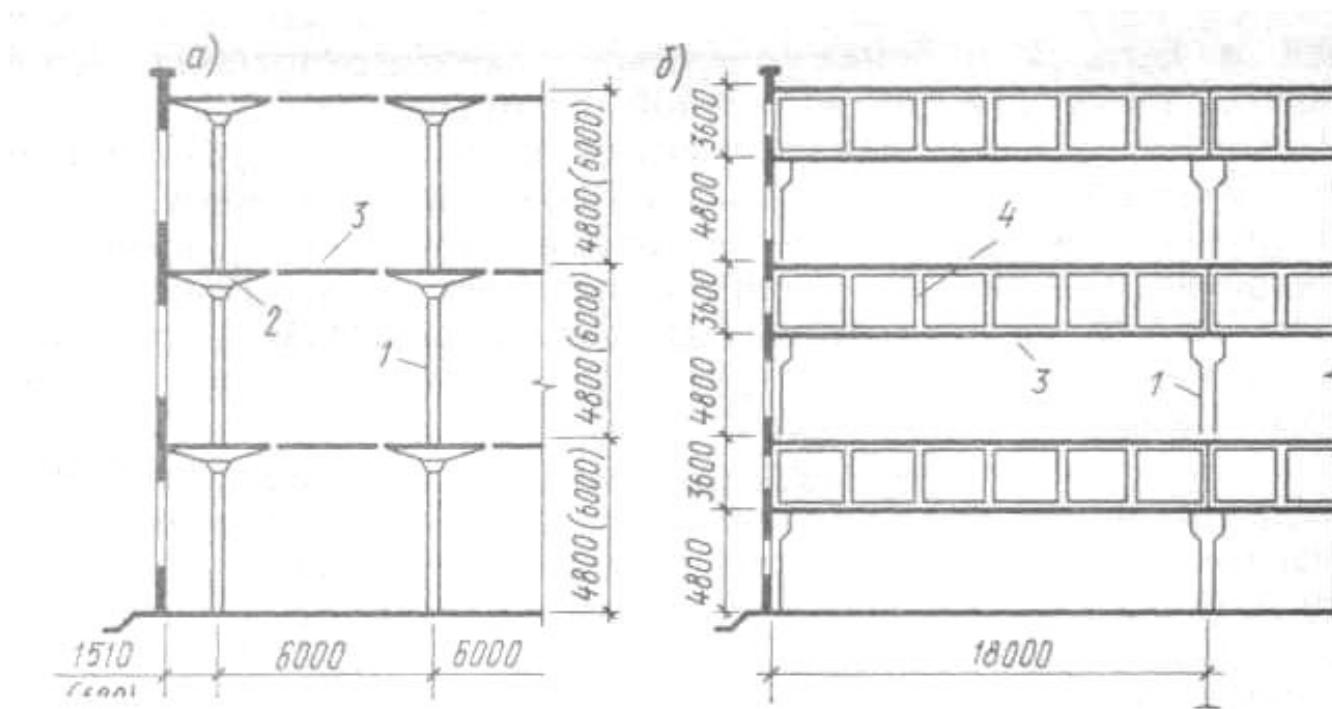
# Расположение вертикальных элементов жесткости монолитного каркасного здания в торцевых участках



# **Расположение вертикальных элементов жесткости посередине монолитного каркасного здания**

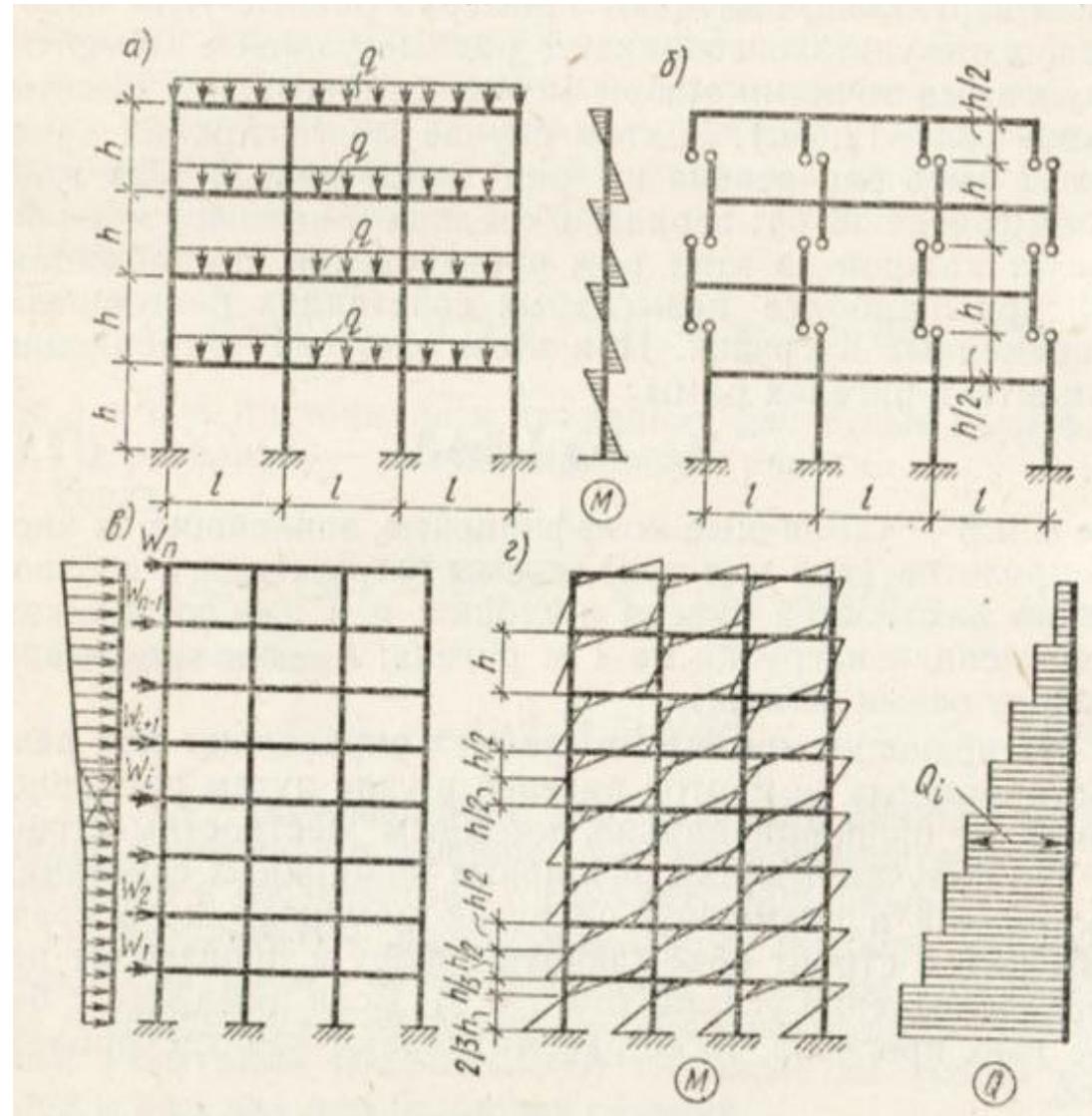


# Конструктивное решение каркаса многоэтажного промышленного здания с безбалочными перекрытиями (а) и межферменными этажами (б):



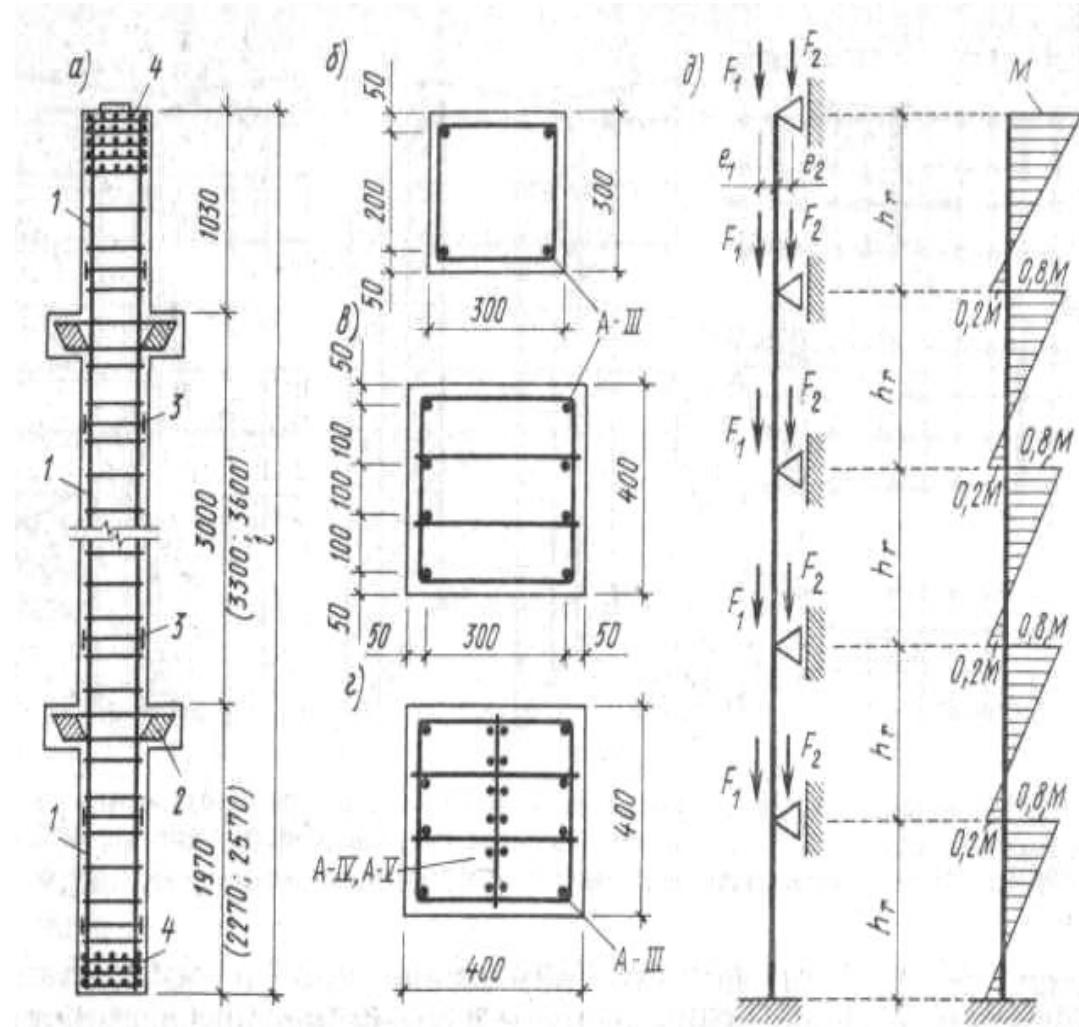
1 - колонна; 2 – капитель; 3 – плита перекрытий; 4 – безраскосная ферма

# Расчетные схемы многоэтажной рамы на вертикальные (а, б) и горизонтальные (в, г) нагрузки



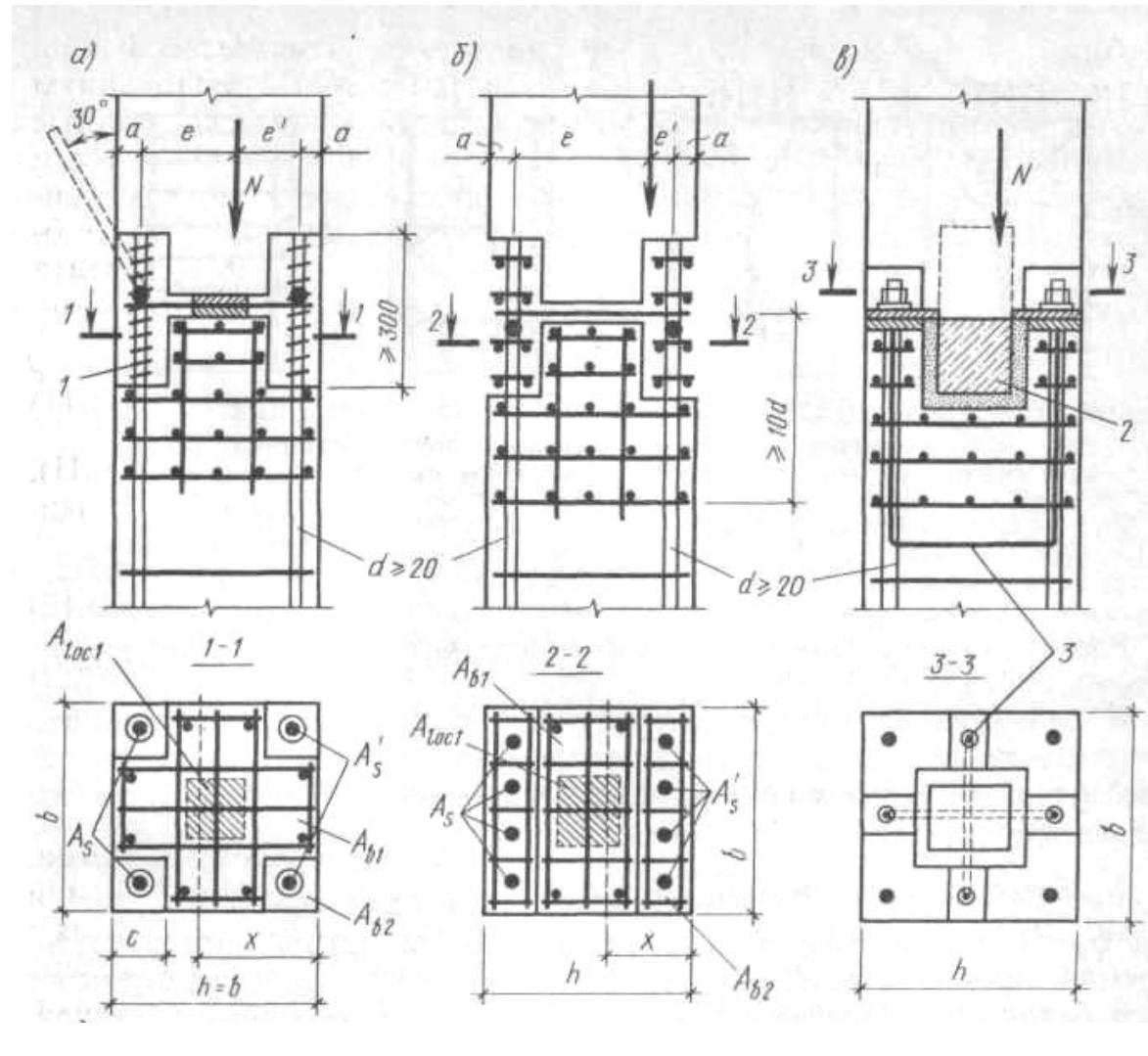
# Колонны многоэтажных гражданских зданий

- Конструкция колонны (а), их поперечные сечения при осевых нагрузках до 1,5 МН (б), до 3 МН (в) и до 12 МН (г), а также схема расчета изгибающих моментов при шарнирном креплении ригелей (д):
  - 1 – продольная арматура; 2 - комбинированный каркас консолей; 3 – закладные детали; 4 – арматурные сетки
- 1 – продольная арматура; 2 - комбинированный каркас консолей; 3 – закладные детали; 4 – арматурные сетки

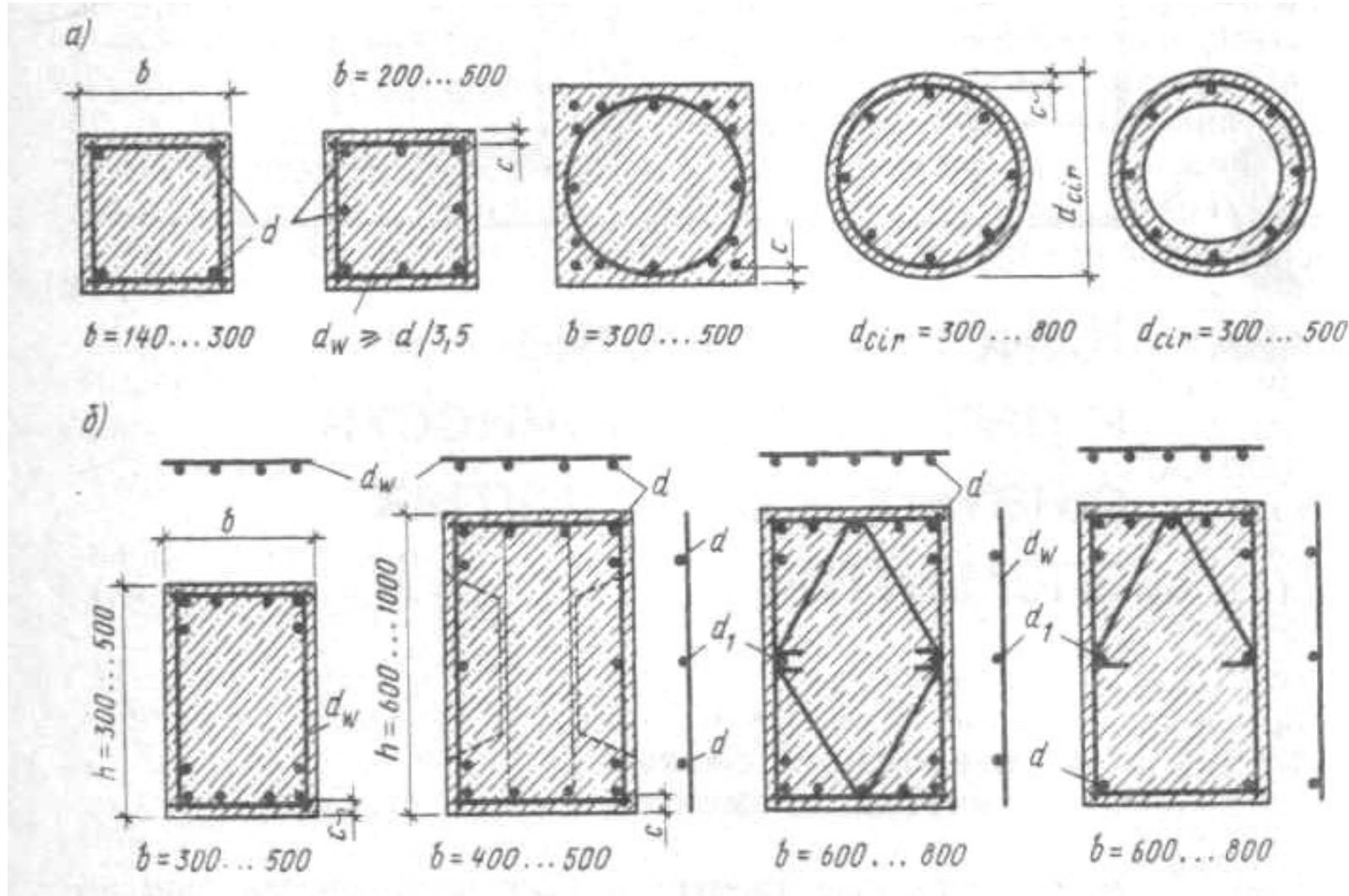


# Типы стыков сборных колонн многоэтажных зданий

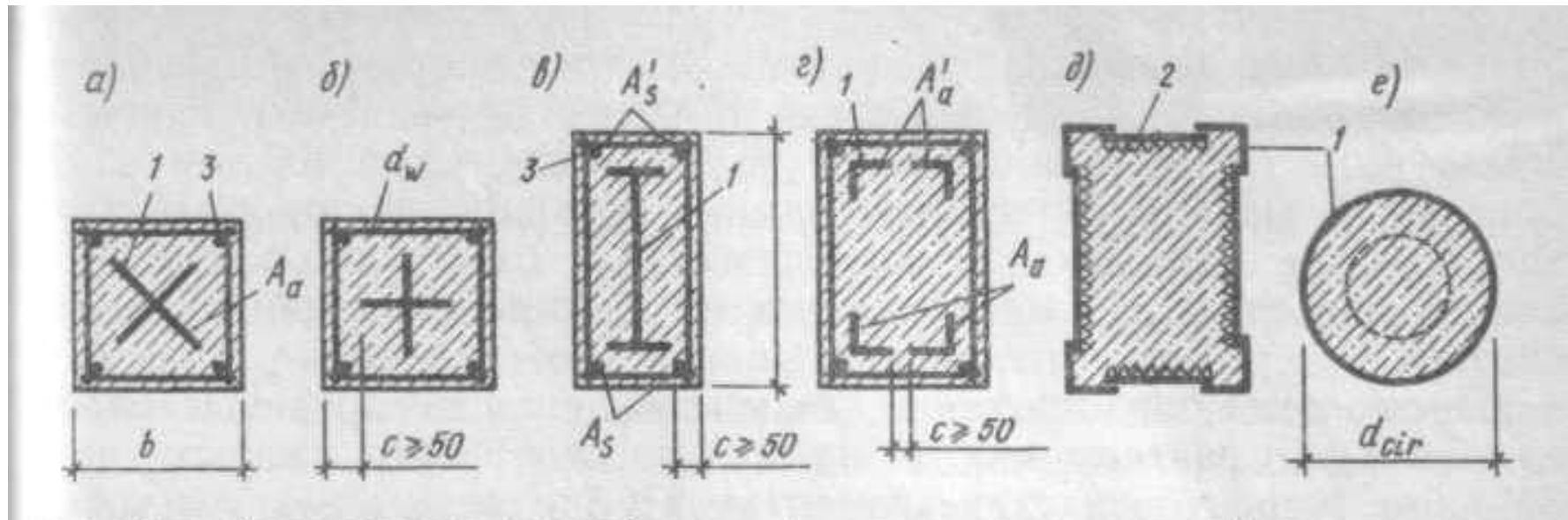
Стык с подрезкой бетона  
(а), с боковой подрезкой  
(б), с вкладышем из  
высокопрочного бетона  
(в), на полимерных  
растворах (г)



# Сечения и армирование колонн при малых (а) и больших эксцентризитетах продольной силы



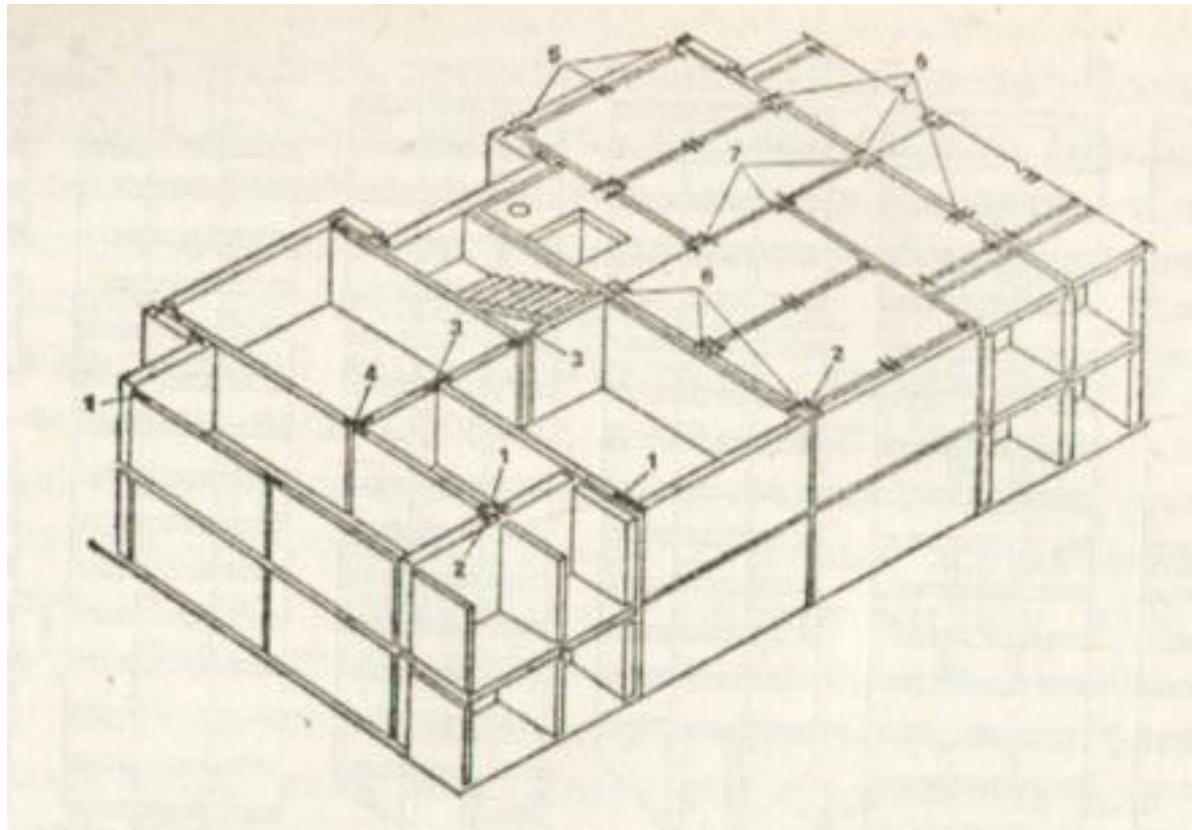
# Армирование железобетонных (а, б, в, г) и сталебетонных (д, е) колонн прокатными профилями



1- гладкая жесткая арматура; 2- жесткая арматура с рифленой поверхностью; 3- гибкая рабочая арматура

# Бескаркасные системы

# Схема расположения связей в крупнопанельном здании



- 1 – между панелями наружных и внутренних стен; 2 – то же, продольных наружных стен; 3 – продольных внутренних стен; 4 – поперечных и продольных внутренних стен; 5 – наружных стен и плит перекрытий; 6 – между плитами перекрытия вдоль длины здания; 7 – поперек длины здания

- Рекомендуется сечение связей принимать таким, чтобы они обеспечивали восприятие растягивающих усилий не менее следующих значений:
- для связей, расположенных в перекрытиях вдоль длины протяженного в плане здания, — 15 кН (1,5 тс) на 1 м ширины здания;
- для связей, расположенных в перекрытиях перпендикулярно длине протяженного в плане здания, а также связей зданий компактной формы, — 10 кН (1 тс) на 1 м длины здания.

- На вертикальных гранях сборных плит рекомендуется предусматривать шпоночные соединения, сопротивляющиеся взаимному сдвигу плит поперек и вдоль стыка.
- В вертикальных стыках панелей несущих стен рекомендуется предусматривать шпоночные соединения и металлические горизонтальные связи. Бетонные и железобетонные панели наружных стен рекомендуется не менее чем в двух уровнях (вверху и внизу этажа) соединять связями с внутренними конструкциями, рассчитанными на восприятие усилий отрыва в пределах высоты одного этажа не менее 10 кН (1 тс) на 1 м длины наружной стены вдоль фасада.
- Расположенные в одной плоскости стенные панели допускается соединять связями только вверху на восприятие растягивающего усилия не менее 50 кН (5 тс).

## • Материалы для крупнопанельных зданий

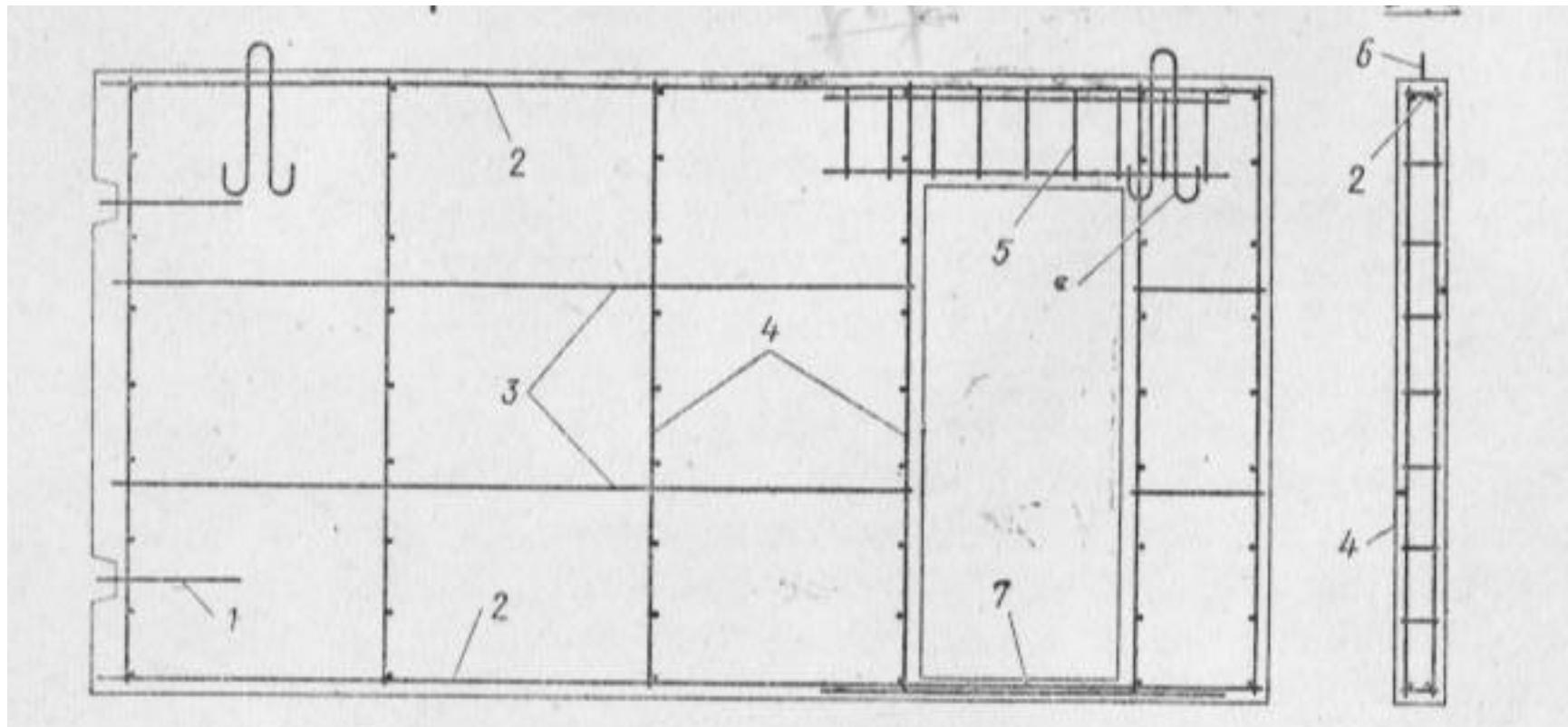
Конструкции	Класс бетона по прочности на сжатие или марка раствора	Площадь сечения продольной арматуры одного этажа, $A_s$ , см <sup>2</sup>
<b>Наружные стены</b>		
Панели: однослойные многослойные	B3,5—B7,5 B15	4—7(6—10) 4—7(6—10)
Стыки: вертикальные горизонтальные	M100—M200 M100	2—4(5—10) —
<b>Внутренние стены</b>		
Панели Стыки	B10—B25 M100—M200	3—5 2—3
<b>Перекрытия</b>		
Плиты Стыки (платформенные)	B15—B20 M100—M200	25—60 4—5

# Расстояния между температурными швами бескаркасных крупнопанельных зданий

Годовой пере- пад средне- суточных температур, °С	Город	Расстояния между температур- ными швами бескаркасных крупнопанельных	
		Здания I типа (по табл. 1) с шагом поперечных стен, м, до	
		7	4
30	Батуми, Суху- ми	Не ограни- чивается	Не ограни- чивается
40	Баку, Тбилиси, Ялта	175	250
50	Ашхабад, Таш- кент	100	170
60	Москва, Петро- заводск	75	100
70	Воркута, Ново- сибирск	60	70
80	Норильск, Ту- руханск	45	55
90	Верхоянск, Якутск	35	40

Примечание. Для промежуточных значений  
 $\frac{t_{\text{год}} - t_{\text{ср.сут}}}{t_{\text{год}} + t_{\text{ср.сут}}}$  расстояние между температурными швами опре-  
терполяцией.

# Внутренняя стеновая панель

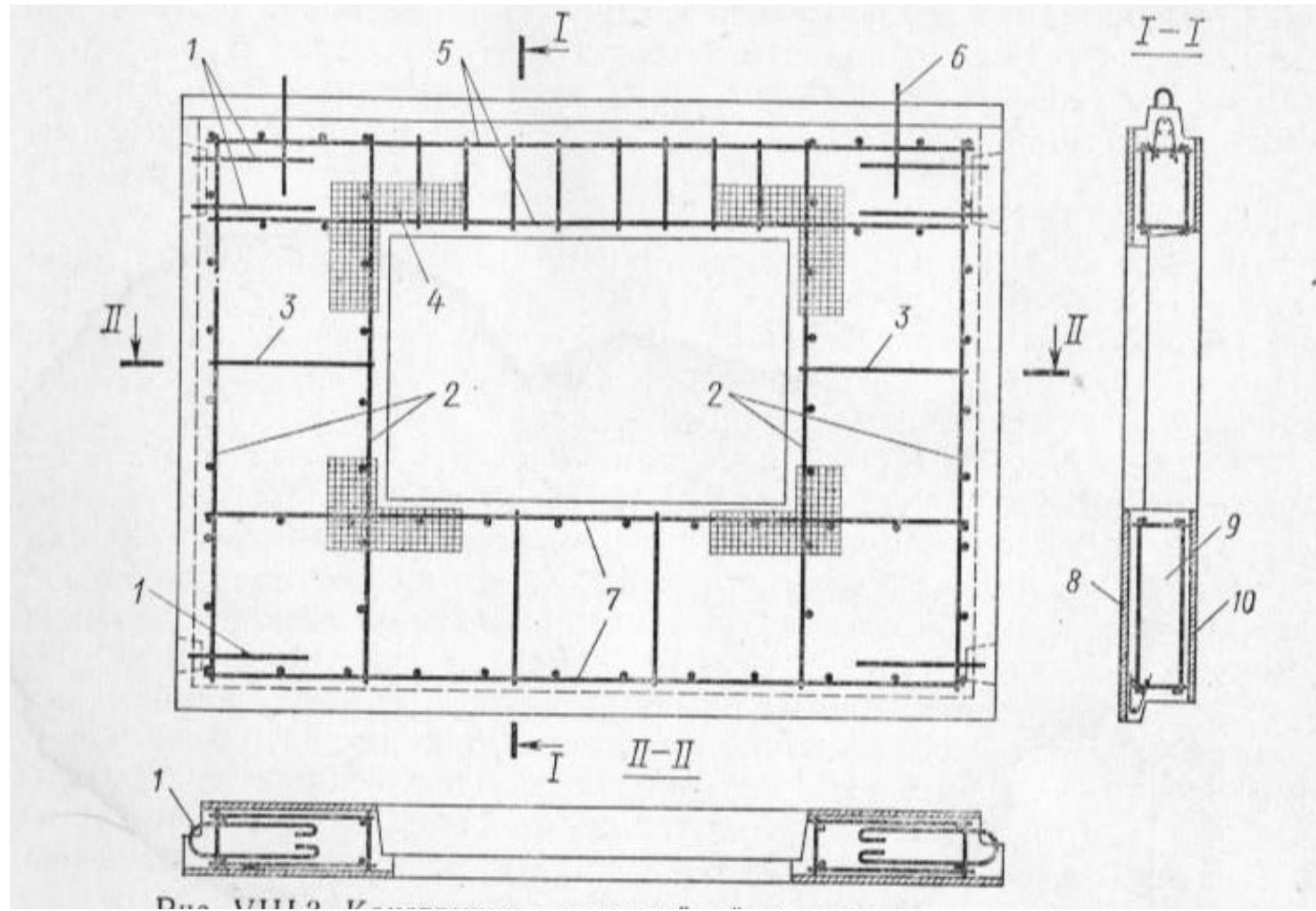


- 1 – арматурные выпуски; 2 – горизонтальные каркасы; 3 – соединительные стержни; 4 – вертикальные каркасы; 5 – каркас перемычки; 6 – подъемная петля; 7 – стержень диаметром 12 мм.
- Армирование перемычки – по расчету, остальная арматура – конструктивная.
- Минимальный процент вертикальной арматуры железобетонных сечений должен удовлетворять требованиям СП 52-101-2003.

# Толщины несущих и самонесущих стен по условиям обеспечения прочности при внецентренном сжатии

Стена	Материал элементов стены и армирование	Предельная гибкость $\lambda = l_o/i$	Предельное значение отношения $l_o/h$ для однослойных стен сплошного сечения
Однорядной разрезки из сборных элементов, монолитная стена	Тяжелый бетон, легкий бетон на пористых заполнителях:		
	железобетонные	120	35
	элементы бетонные	90	26
Двухрядной разрезки из сборных элементов	Железобетонные и бетонные элементы из автоклавного ячеистого бетона	70	20
	Панели из бетона всех видов:		
	при сварных соединениях панелей в монтажных горизонтальных швах	70	20
	при отсутствии сварных соединений	42	12

## Конструкция наружной однослойной стеновой панели



1 – арматурные выпуски; 2 – вертикальные каркасы; 3 – соединительные стержни; 4 – Г-образные сетки; 5 – каркасы перемычки; 6 – подъемная петля; 7 – горизонтальные каркасы; 8 – наружный отделочный слой; 9 – легкий бетон; 10 – внутренний отделочный слой..

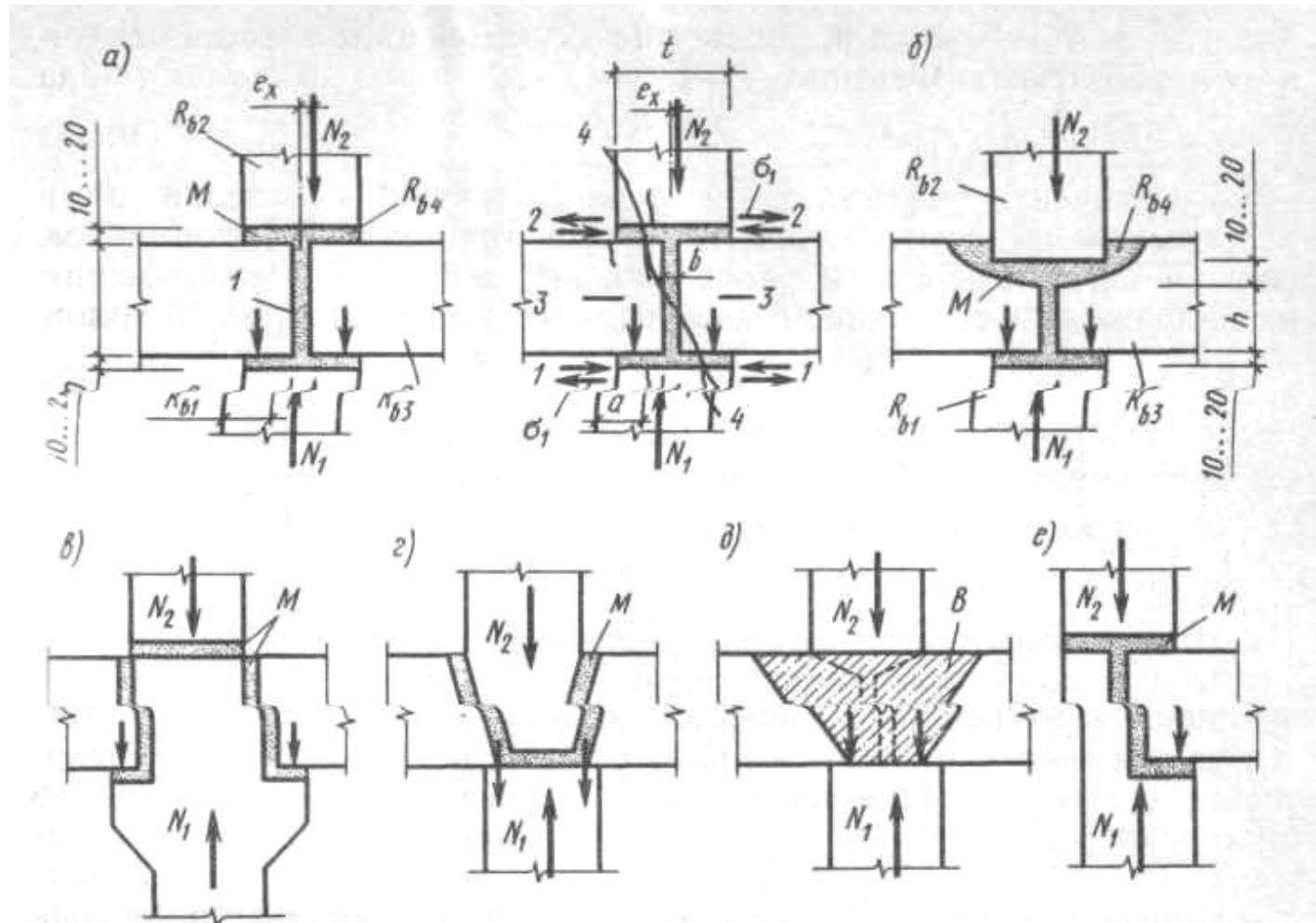
# Конструирование наружных панелей

- Однослойные панели выполняются:
  - из легкого бетона плотностью не более 1000 кг/м<sup>3</sup>;
  - класс бетона не менее В3,5;
  - Площадь сечения арматуры у граней не менее 0,3 см<sup>2</sup>/м;
- Трехслойные панели выполняются:
  - из тяжелого бетона класса не менее В15

# Конструирование наружных трехслойных панелей

- Толщина наружного слоя не менее 60 мм, внутреннего несущего слоя - по расчету, но не менее 100 мм.
- Армирование внутреннего слоя – пространственный каркас, наружного слоя – плоский каркас.
- Площадь сечения вертикальной арматуры простенка и горизонтальной арматуры перемычки – по расчету, но не менее  $1 \text{ см}^2$  у каждой грани.
- Для соединения слоев применяются гибкие или жесткие связи, шаг связей не более 1,2 м.
- В жестких связях – толщина ребра не менее 40 мм.

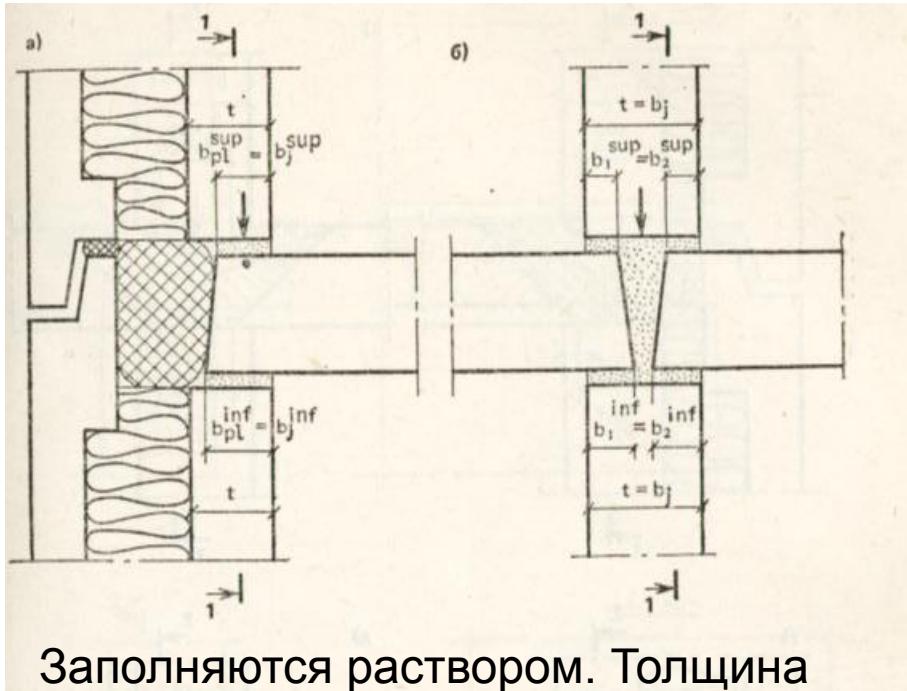
# Горизонтальныестыки сборных стен



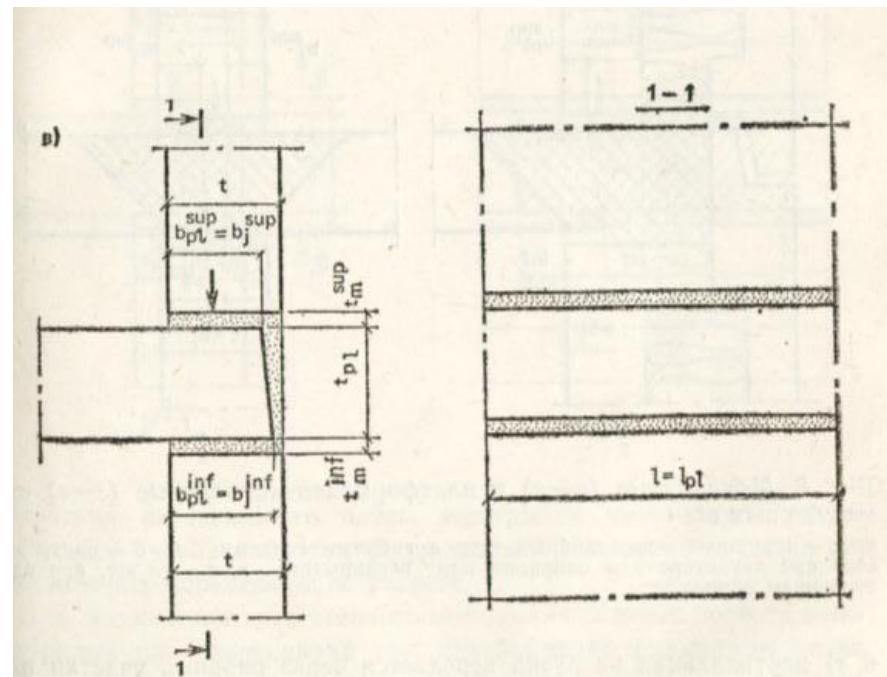
а, б – платформенный стык; в, г – контактный стык; д, е – комбинированный стык; М – раствор; В - бетон

# Платформенныестыки сборных

- А - наружных и внутренних стен

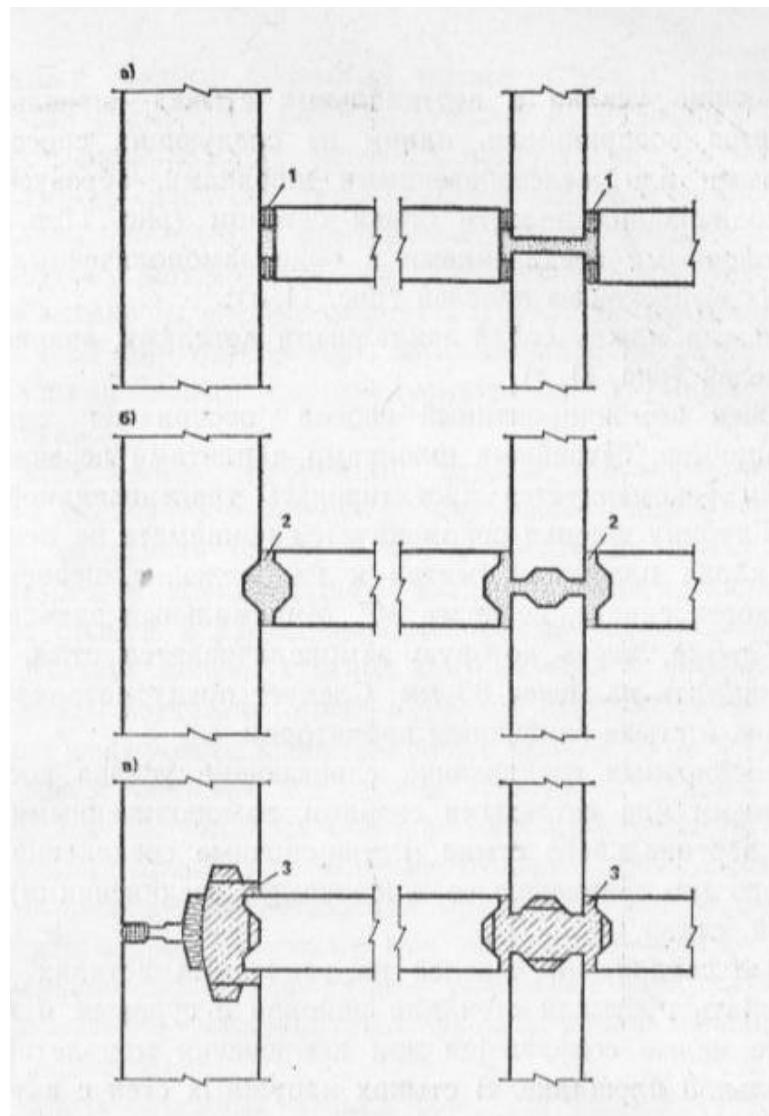


Заполняются раствором. Толщина растворного шва не менее 20 мм, зазор между торцами плит не менее 20 мм, глубина одностороннего опирания не менее 0,75 толщины панели



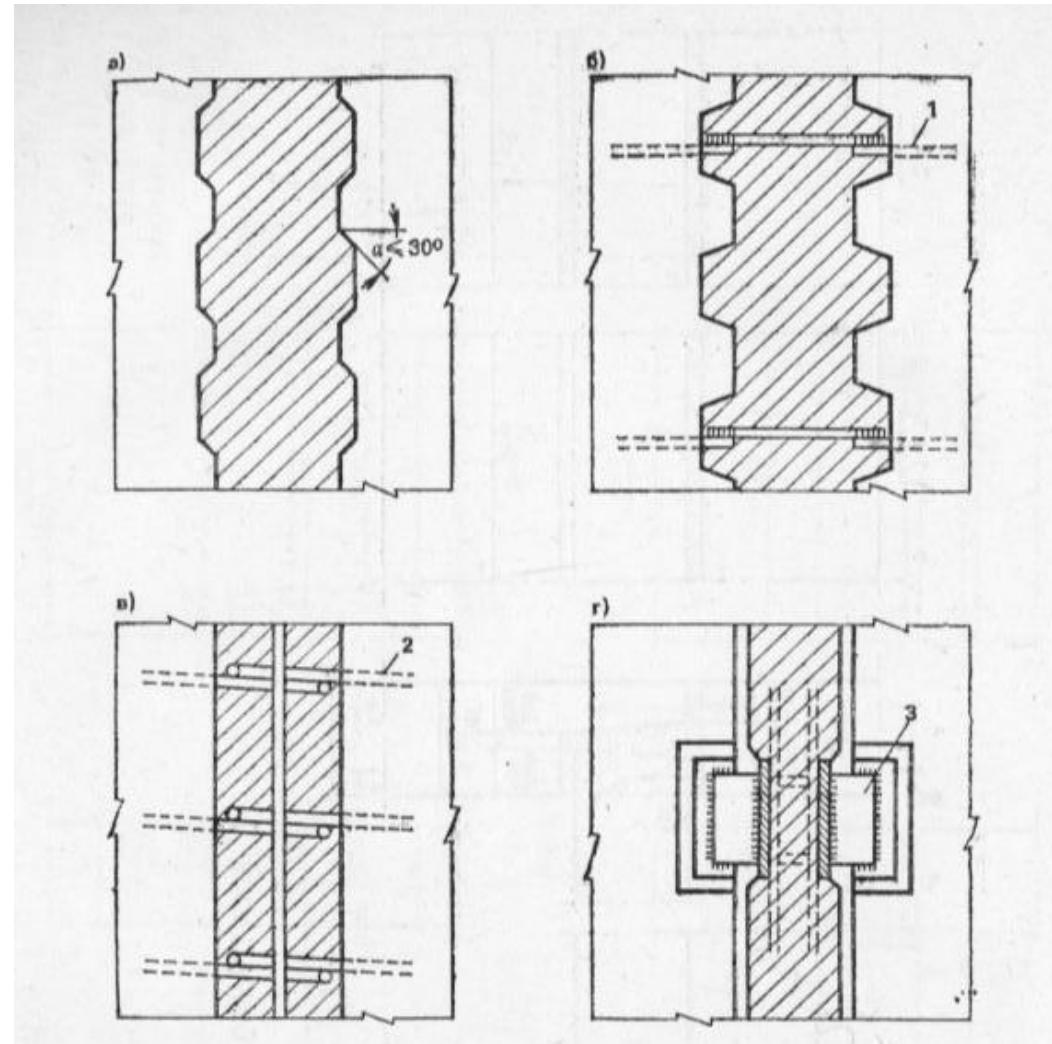
# Типы вертикальных стыков панельных стен

- А – плоские;
- Б – профилированные бесшпоночные;
- В – профилированные шпоночные;
- 1 – звукоизоляционная прокладка;
- 2 – раствор;
- 3 – бетон замоноличивания
- Заполняются мелкозернистым бетоном. Толщина шпонки не менее 80 мм.

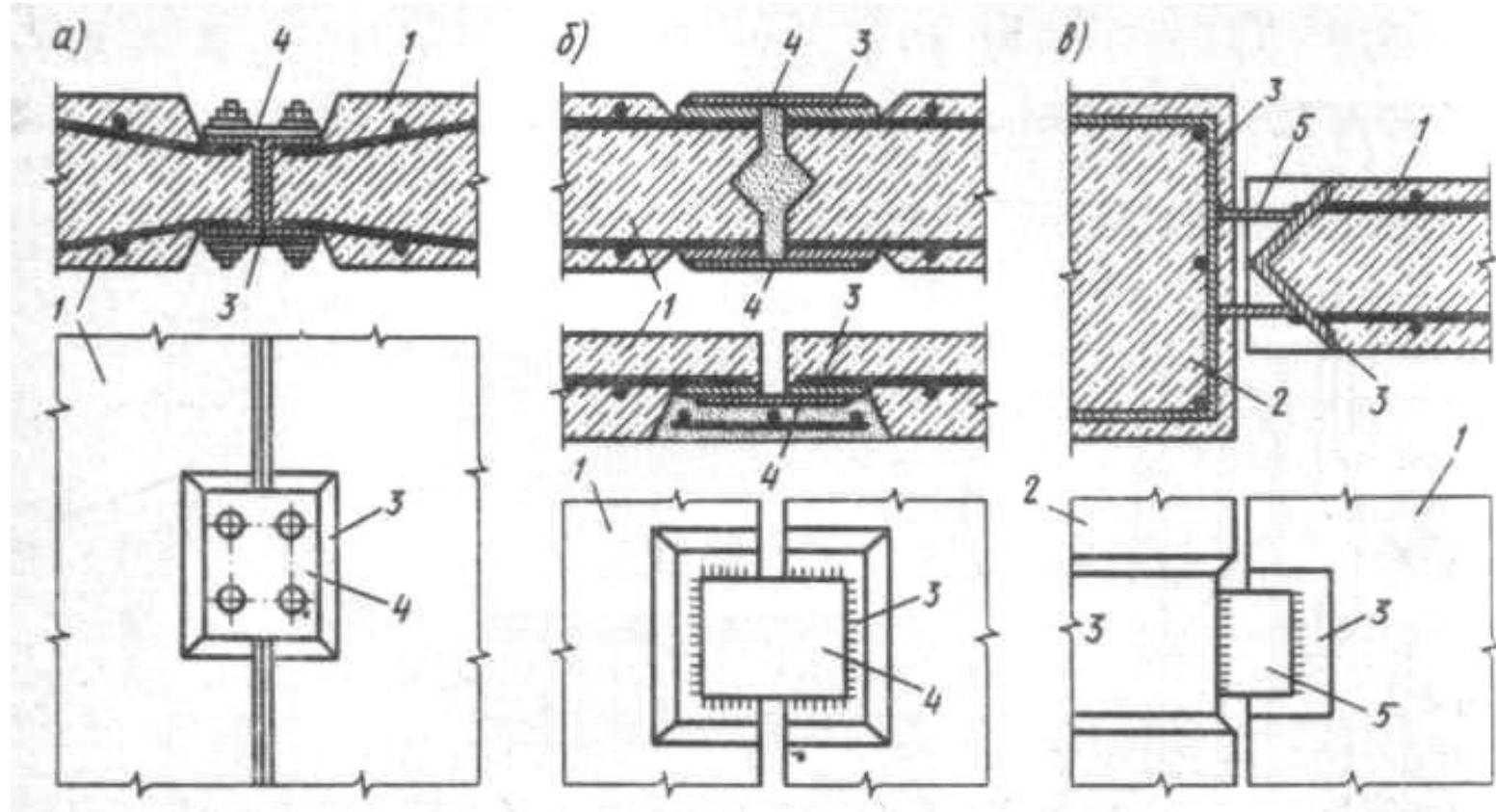


# Схемы восприятия сдвигающих усилий в вертикальном стыке панельных стен

- а, б – шпонками;
- в – замоноличенными арматурными связями;
- г – сваркой закладных деталей;
- 1 – сварная арматурная связь;
- 2 – то же, петлевая;
- 3 – накладка, приваренная к закладным деталям



# Вертикальныестыки сборных стеновых элементов на накладках

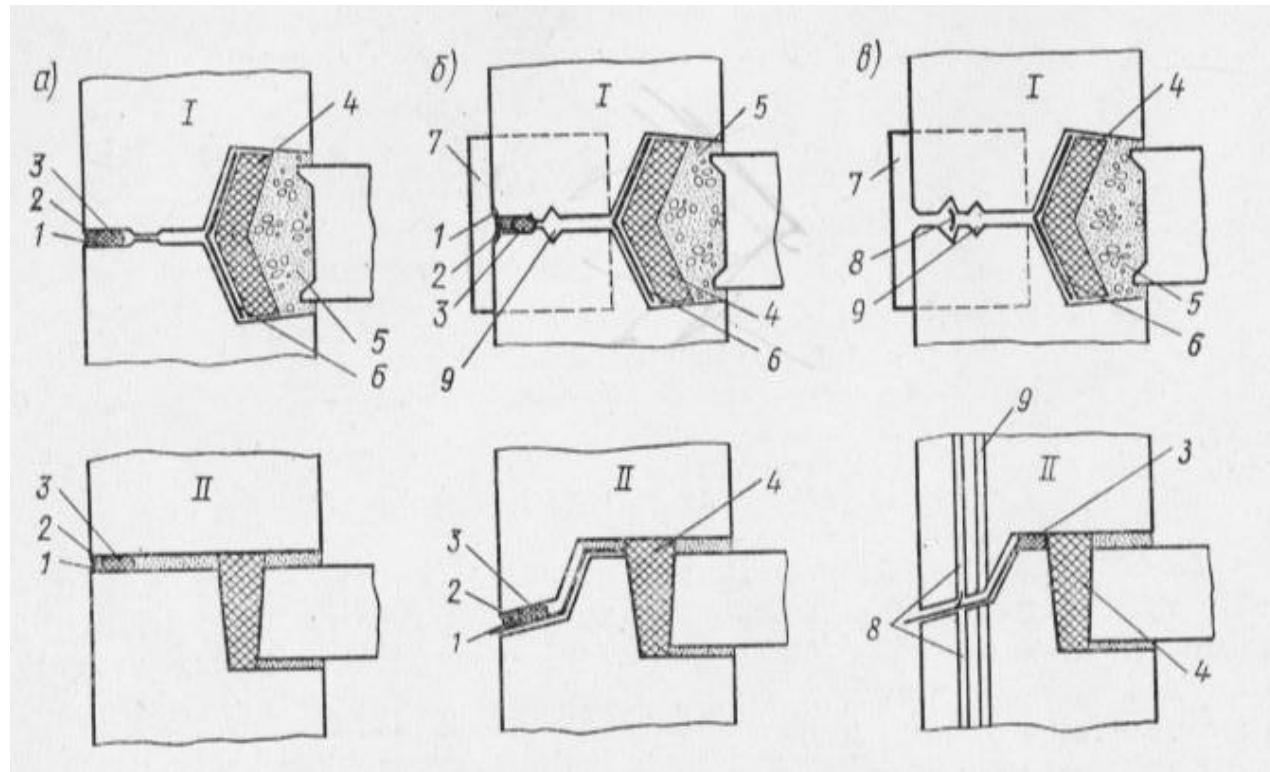


**а – на болтах; б, в – на сварке**

1 – сборный элемент; 2 – колонна каркаса; 3 – закладная деталь; 4 – накладка; 5 – соединительная пластина

# Конструкции – вертикального (I) и горизонтального (II) стыков наружных стеновых панелей

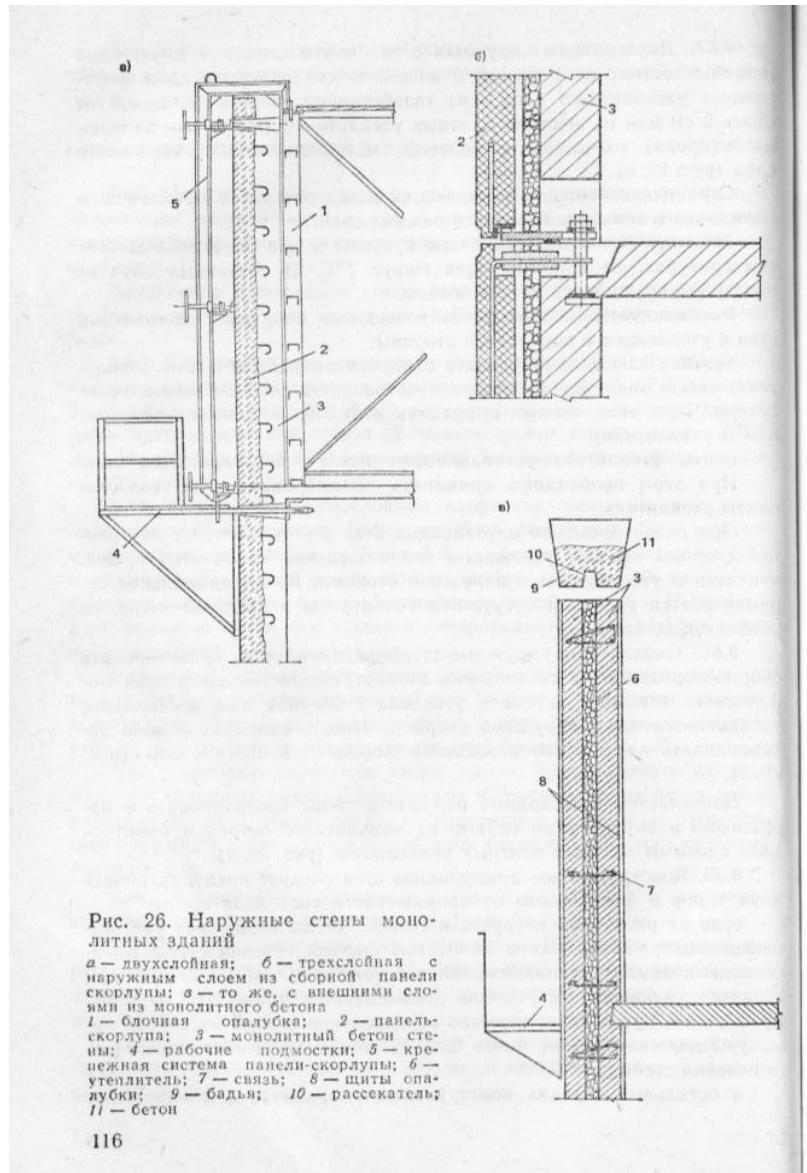
## Конструкции стыков наружных стеновых панелей



а – закрытый; б – дренированный; в – открытый; 1 – защитное покрытие; 2 – герметик-мастика; 3 – упругая прокладка; 4 – термовкладыш; 5 – бетон; 6 – воздухозащитная проклейка; 7 – фартук-слив; 8 – водоотбойная лента; 9 – декомпрессионный канал

# Монолитные здания

- Наружные стены монолитных зданий:
- а – двухслойная;
- б – трехслойная с наружным слоем из сборной плиты-скорлупы;
- в – то же, с внешним слоем из монолитного бетона



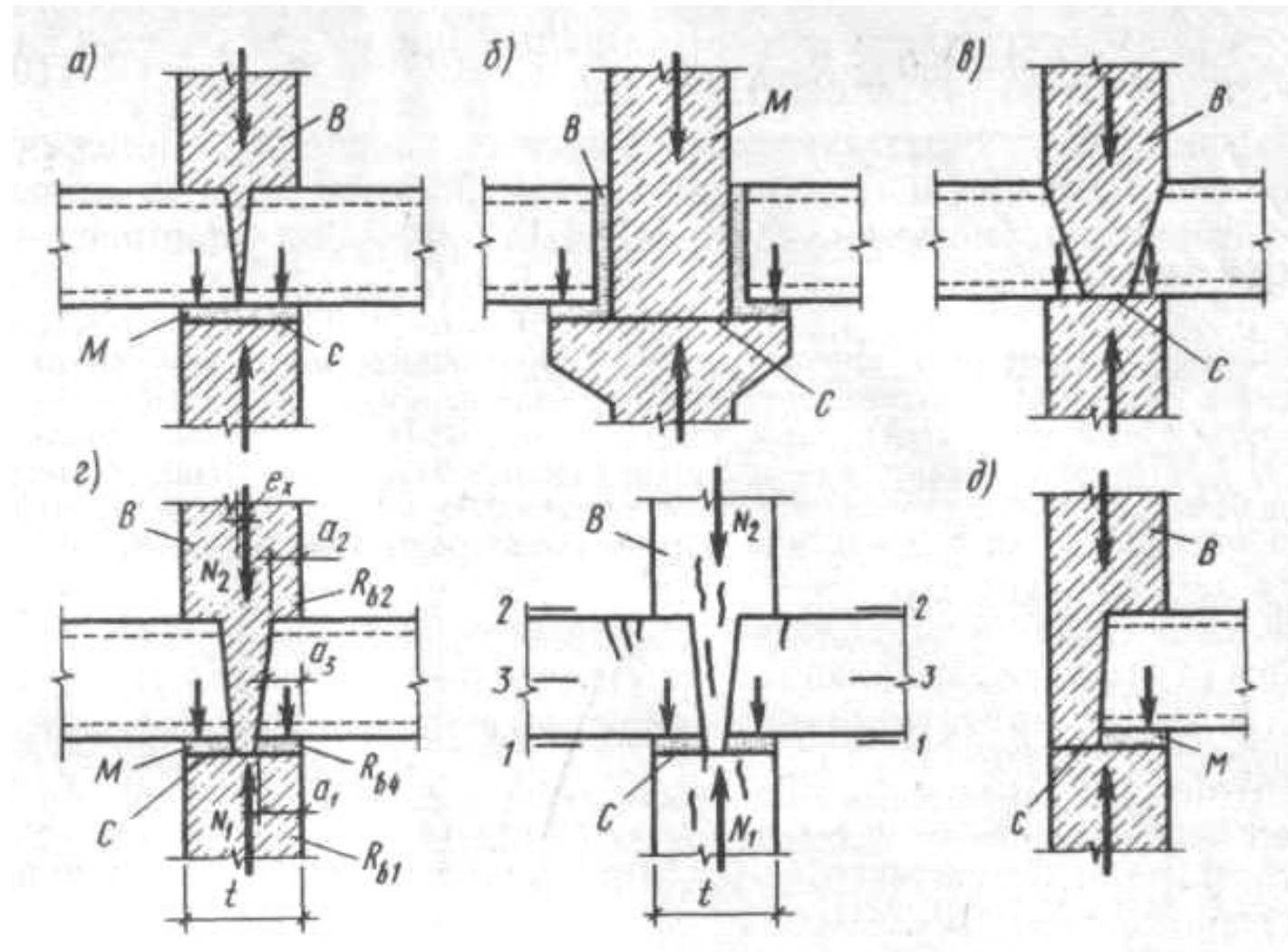
# Конструктивные требования

- **Колонны.** Минимальный размер поперечного сечения квадратных и круглых колонн принимается не менее 30 см, для колонн с вытянутым поперечным сечением - не менее 20 см, класс бетона - не менее В25 и не более В60, процент армирования в любом сечении (включая участки с нахлесточным соединением арматуры) - не более 10. Если требуемое армирование превышает максимальные значения, рекомендуется применять сталежелезобетонные, в том числе трубобетонные, а также стальфибробетонные колонны.
- **Стены.** Толщина стен принимается не менее 18 см, класс бетона - не менее В20, процент армирования в любом сечении стены (включая участки с нахлесточным соединением арматуры) - не более 10.

# Перекрытия

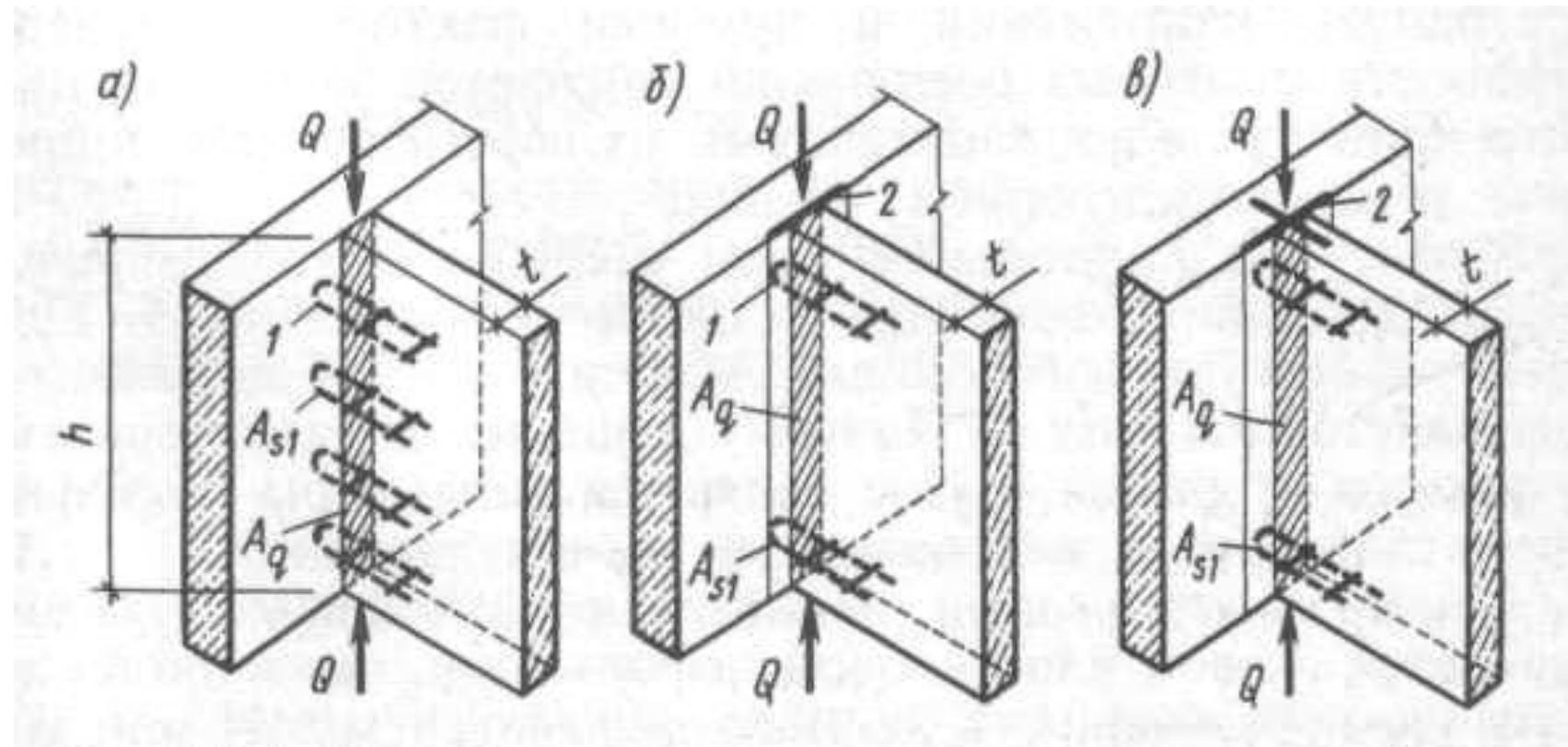
- При пролетах до 6-8 м перекрытия выполняются плоскими, при больших значениях - плоскими с капителями или межколонными балками и стенами, а при пролетах до 12 м - с межколонными балками или стенами и ребристыми, и пустотными плитами. Для зальных помещений пролетом 12-15 м рекомендуются кессонные, ребристые или пустотные плиты при опирании по четырем сторонам на балки и стены. При пролетах более 7 м рекомендуется применение дополнительной предварительно напряженной арматуры из высокопрочных канатов класса К-7 без сцепления с бетоном.
- Толщина плоских плит сплошного сечения принимается не менее 16 см и не менее 1/30 длины наибольшего пролета и не более 25 см, класс бетона - не менее В20. Высота пустотных, ребристых и кессонных плит принимается не менее 25 см и не более 50 см, класс бетона - не менее В25.

# Горизонтальныестыки зданий со стенами из монолитного бетона и сборными перекрытиями



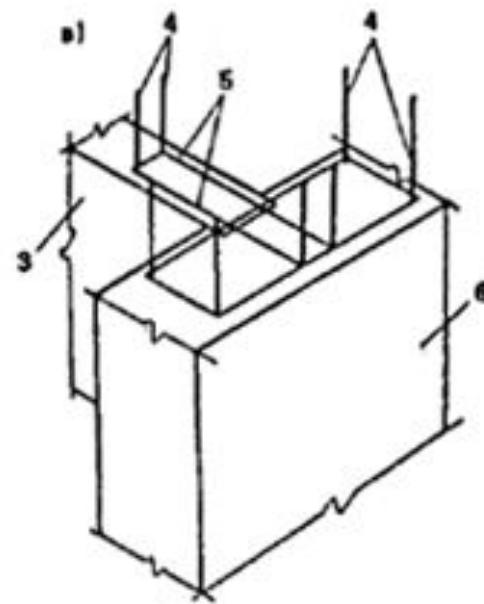
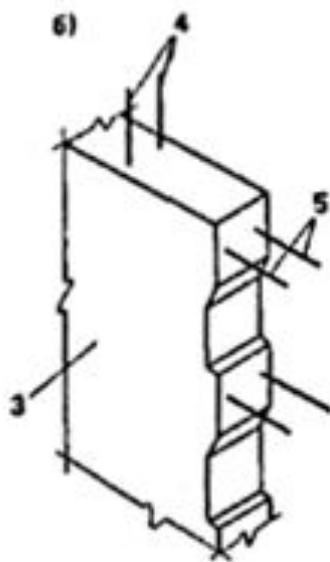
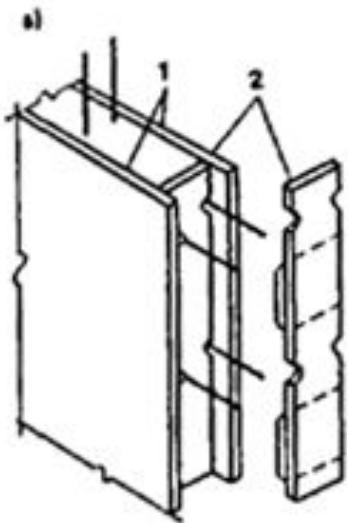
**а** – платформенный стык; **б–в** – контактныестыки; **г–д** – комбинированные стыки; **B** – бетон; **M** – раствор; **C** – шов бетонирования

# Вертикальныестыки монолитныхстен



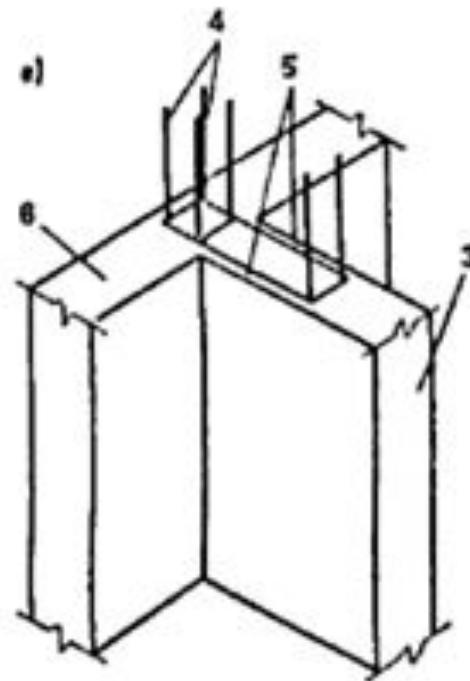
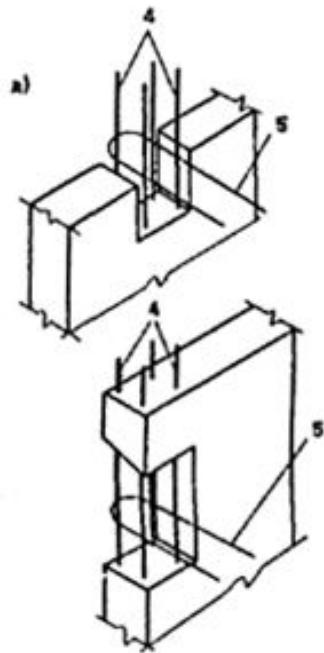
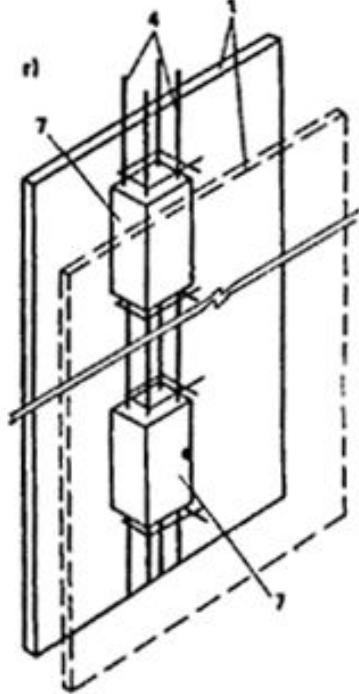
- Обычной конструкции (**а**); со шпонками из плоского или волнистого (**б**) и крестообразного (**в**) асбестоцементного листа.  
1- горизонтальная арматура; 2- асбестоцементная шпонка

# СТЫКИ МОНОЛИТНЫХ СТЕН



*а* — установка опалубки поперечных стен; *б* — вид торца поперечной стены и шпонками; *в* — общий вид соединения поперечных и продольных стен;  
1 — щиты опалубки; 2 — разделительный торцевой щит; 3 — поперечная стена; 4 — вертикальный арматурный каркас; 5 — арматурные горизонтальные стержни; 6 — продольная стена.

# Арматурные каркасы в шпоночных соединениях



1 — щиты опалубки; 3 — поперечная стена; 4 — вертикальный арматурный каркас; 5 — арматурные горизонтальные стержни; 6 — продольная стена; 7 — шпонкообразователь из пенополистирола.

# Расчетные схемы

Расчетные схемы бескаркасных зданий классифицируются:

- по характеру учета пространственной работы — на одно-, двух- и трехмерные;
- по виду неизвестных — на дискретные, дискретно-континуальные и континуальные;
- по виду конструкции, положенной в основу расчетной схемы, — на стержневые, пластинчатые, комбинированные.

# Особенности расчета

**Взаимные сдвиги** сборных элементов в стыках рекомендуется ограничивать следующими значениями: при длительном сдвиге — 0,6 мм при кратковременном — 0,8 мм, а раскрытие трещин в бетоне омоноличивания стыковых соединений, имеющих анткоррозионное покрытие — 1 мм.

**Коэффициенты надежности по назначению  $\gamma_n$** , принимаются равными:

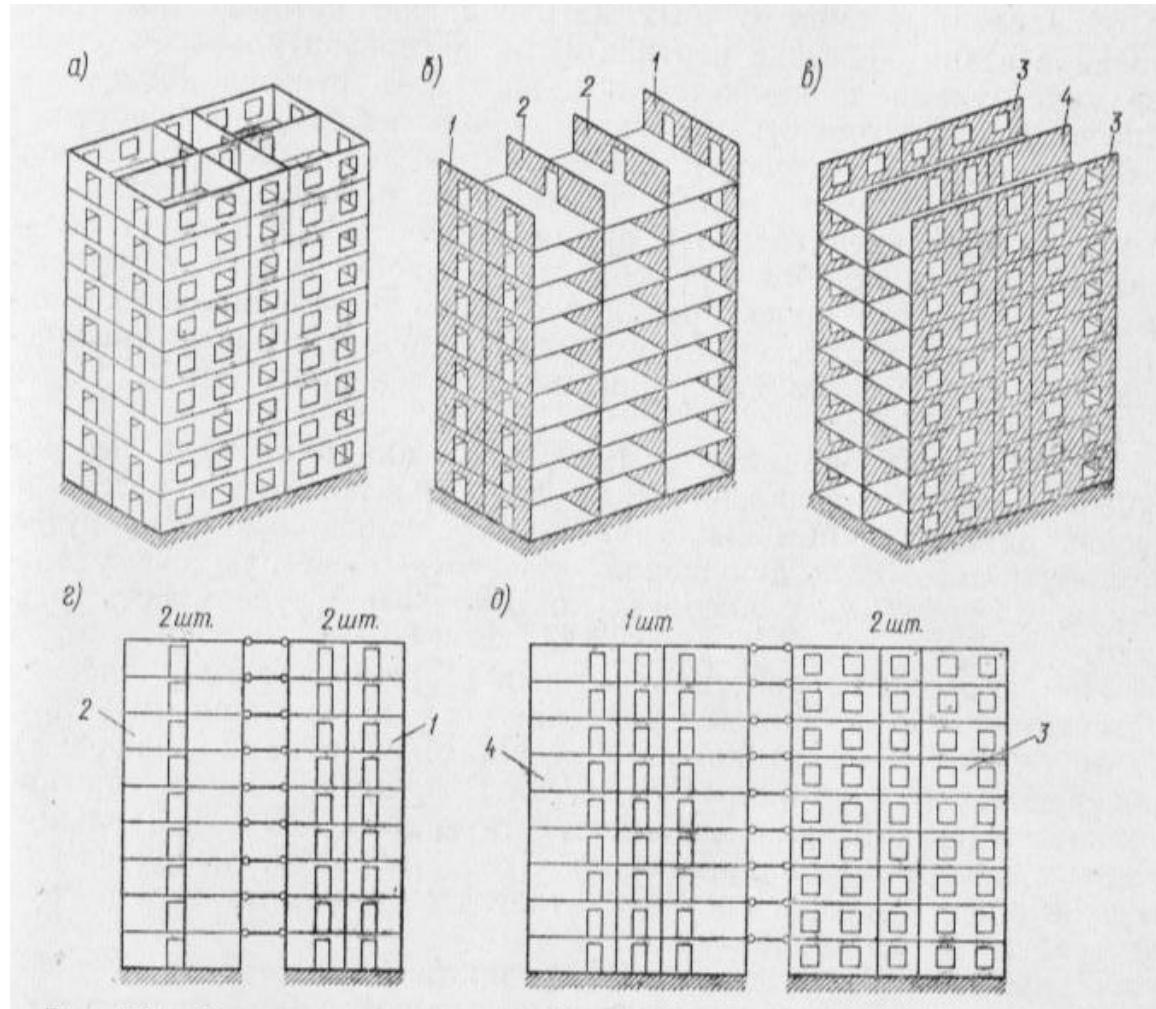
- 0,95 — для жилых зданий высотой от 2 до 17 этажей включительно, а также высотой до 25 этажей при расчете по деформируемой схеме;
- 1 — для зданий высотой более 17 этажей при расчете по недеформированной схеме.

**Допустимые значения неравномерных деформаций основания:**

- а) для зданий перекрестно-стеновой и продольно-стеновой конструктивных систем:
- относительный прогиб или выгиб продольных стен (в долях от длины изгибающего участка) — 0,0008;
- относительная разность осадок соседних продольных стен — 0,0016;
- б) для зданий поперечно-стеновой конструктивной системы с ненесущими наружными стенами относительно разности осадок соседних поперечных стен — 0,0016.

# Разделение пространственной несущей системы здания на плоские системы

*a* – действительная система;  
*б, г* – поперечные несущие системы в пространстве и плоскости;  
*в, д* – то же, продольные;  
1, 2 – поперечные диафрагмы;  
3, 4 – то же, продольные



# Действительная и расчетные схемы диафрагм:

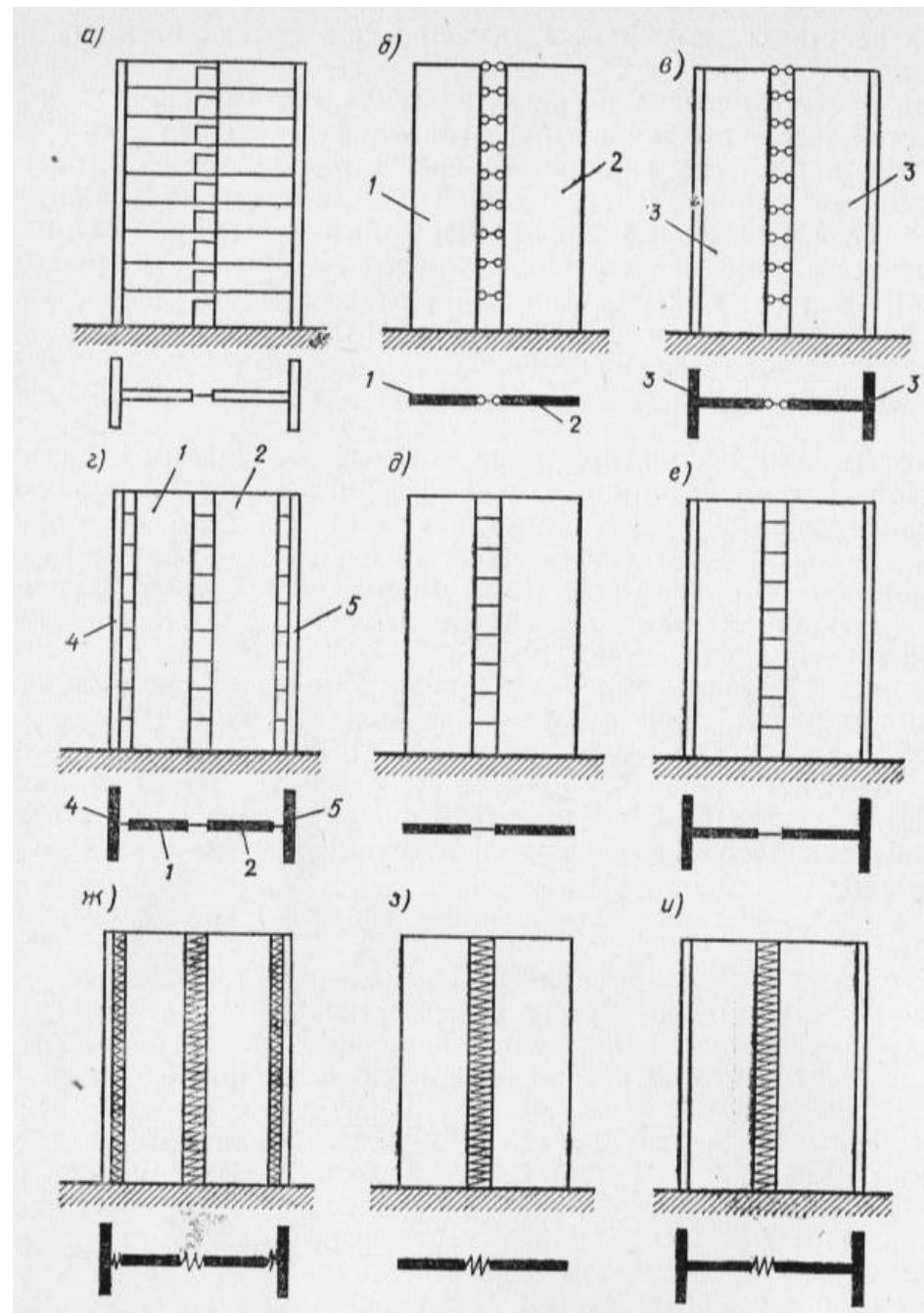
а – действительная схема;

б, в – консольные расчетные схемы;

г-е – дискретные;

ж-и – дискретно-континуальные;

1-5 - столбы.



# Расчет бескаркасных зданий

Безразмерный параметр, характеризующий, сдвиговую жесткость связей между столбами 1 и 2

$$\mu = \sqrt{\gamma H_e / \lambda_\tau}$$

где  $\gamma = \frac{1}{E_1 A_1} + \frac{1}{E_2 A_2} + \frac{L^2}{E_1 I_1 + E_2 I_2}$

L – расстояние между центрами столбов

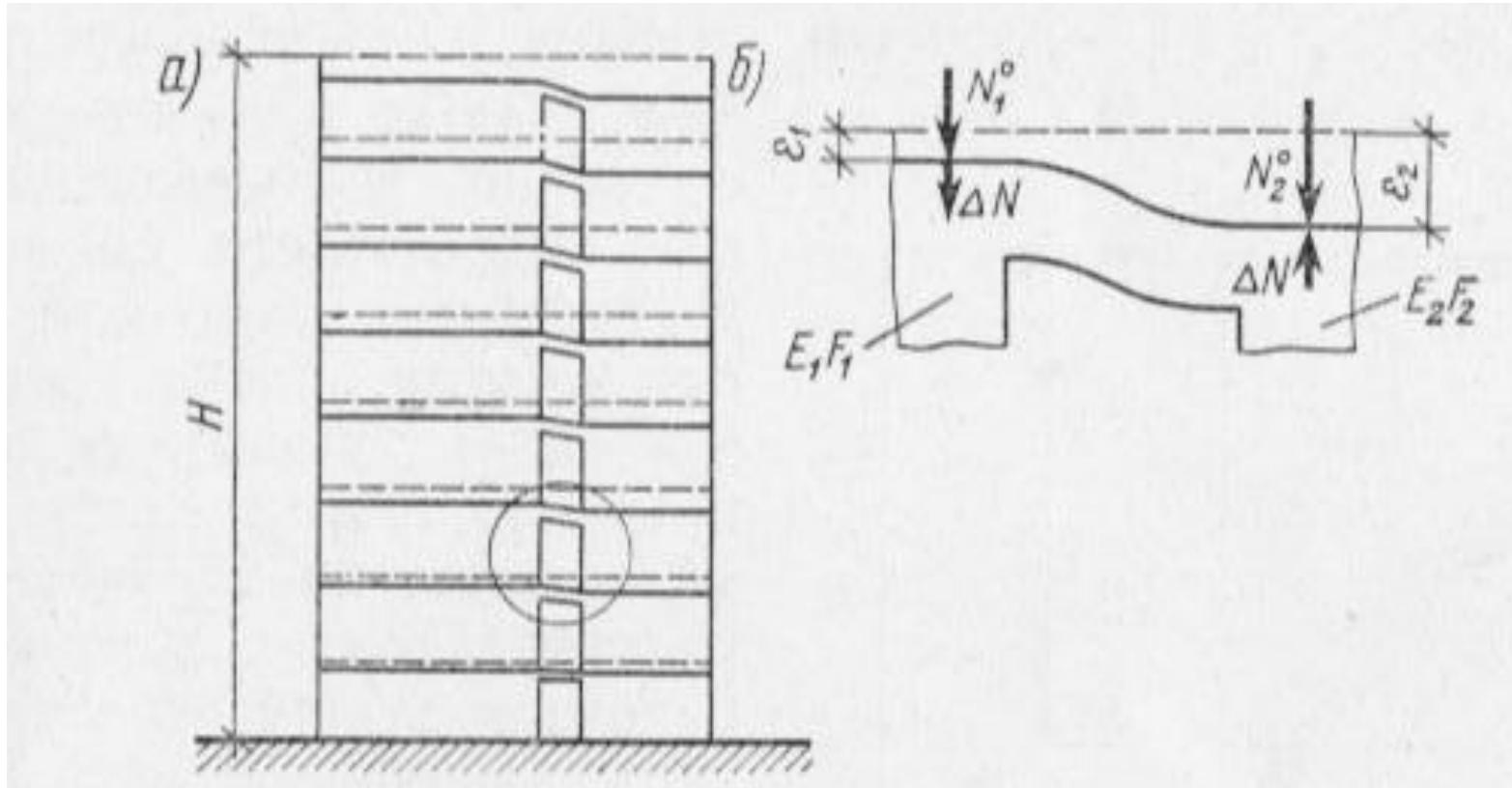
При  $\mu \leq 2/n$  связь между столбами податливая

При  $\mu \geq 12/n$  связь между столбами жесткая

При вертикальных нагрузках принимается

$$\frac{L^2}{\sum EI} = 0, \quad \text{т.е. } \gamma = \frac{1}{E_1 A_1} + \frac{1}{E_2 A_2}$$

# Работа диафрагмы с проемом на вертикальные нагрузки



- А – схема деформаций; б – перераспределение сжимающих усилий в столбах

# Расчет на вертикальные нагрузки

Расчетные усилия в столбах после  
перераспределения усилий

$$N_1 = N_1^0 \pm \Delta N \quad N_2 = N_2^0 \mp \Delta N$$

Сдвигающее усилие в связи-перемычке

$$Q_i^6 = \Delta N_i - \Delta N_{i+1}$$

| Изгибающий момент у опор перемычки

$$M_i = Q_i^6 l / 2$$

Величина вертикальной нагрузки,  
перераспределяющейся столбами

$$\Delta N = \varepsilon^e K_i^e / \gamma$$

где  $\varepsilon^e$  – разность продольных деформаций столбов

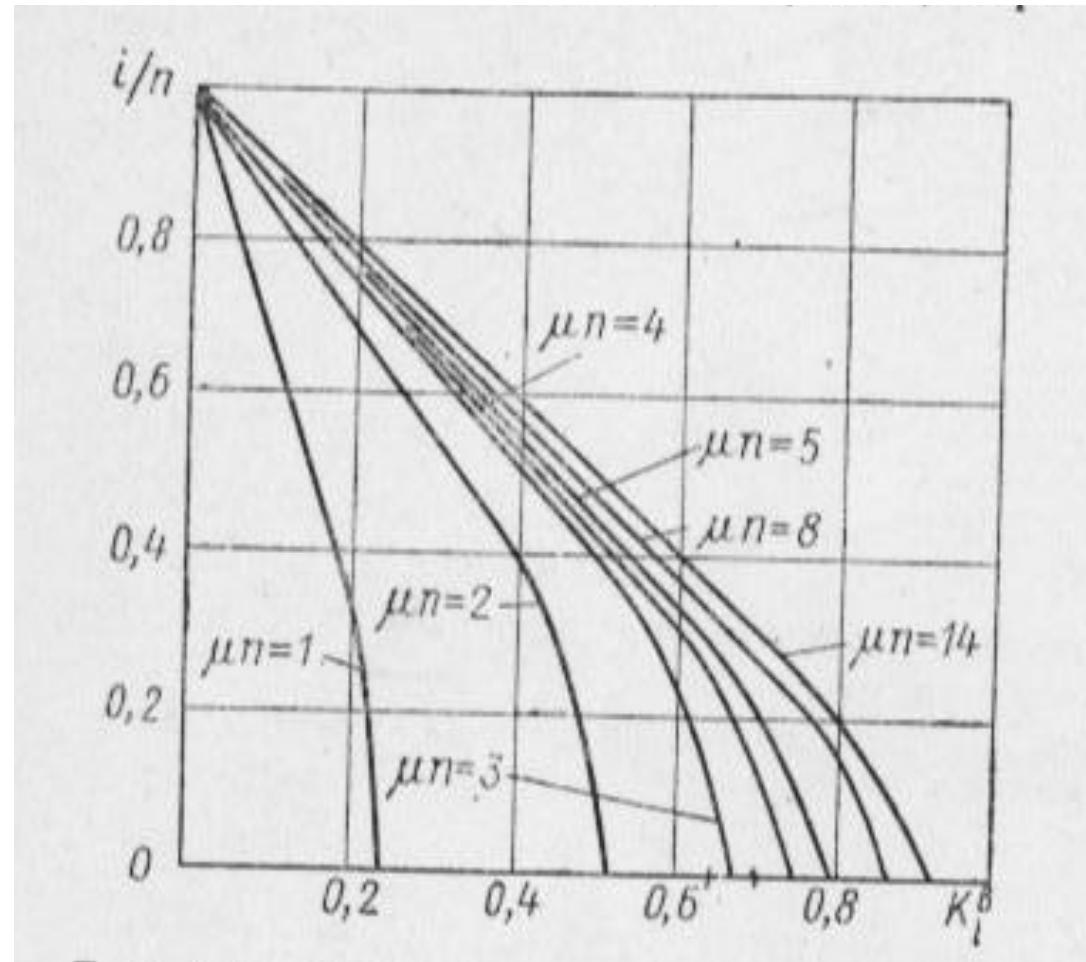
$$\varepsilon^e = \frac{N_1^0}{E_1 A_1} + \frac{N_2^0}{E_2 A_2}$$

$N_1^0, N_2^0$  - вертикальные нагрузки на столбы 1 и 2.

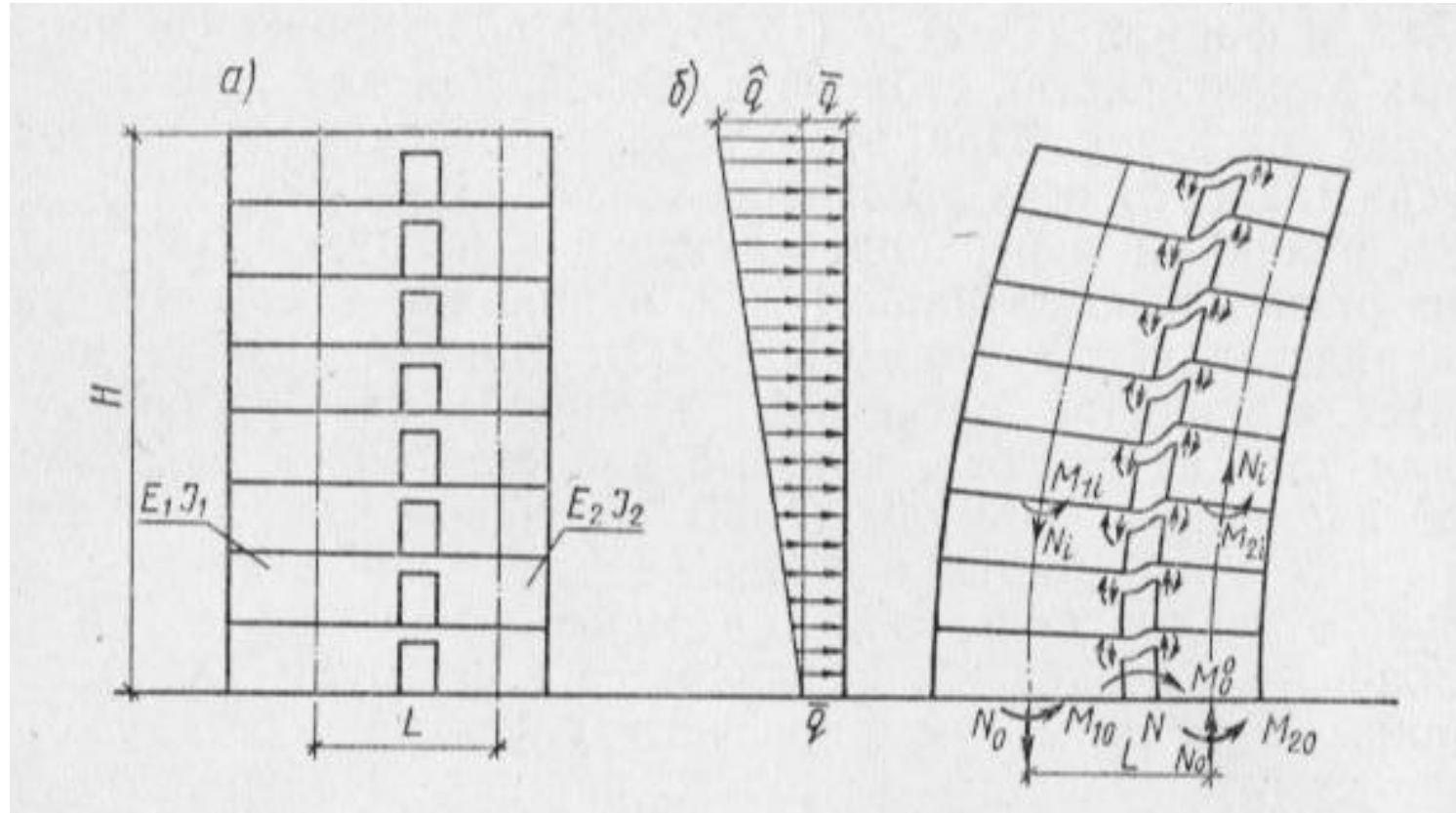
$K_i^e$  - коэффициент, суммарно учитывающий влияние податливости связей между столбами, жесткости столбов при сжатии, числа этажей и высотную координату рассчитываемого элемента.

# График для определения коэффициента $K_i$

- $N$  – число этажей в здании;
- $I$  – номер рассматриваемого этажа, считая снизу



# Работа диафрагм с проемом на горизонтальную ветровую нагрузку



А – диафрагма; б – ветровая нагрузка, схема деформирования и усилия в диафрагме

# Расчет на горизонтальные нагрузки

Продольная сила, перераспределяемая  
между столбами

$$N_i = \varepsilon^e K_i^e / \gamma$$

Деформации от горизонтальной

- равномерно распределенной нагрузки

$$\varepsilon^e = qH^2L/(2\sum EI)$$

- линейно изменяющейся нагрузки

$$\varepsilon^e = qH^2L/(6\sum EI)$$

Изгибающие моменты в столбах на уровне  $i$ -го этажа

$$M_{1i} = (M_i^0 - N_i L) \frac{E_1 I_1}{\sum EI}$$

$$M_{2i} = (M_i^0 - N_i L) \frac{E_2 I_2}{\sum EI}$$

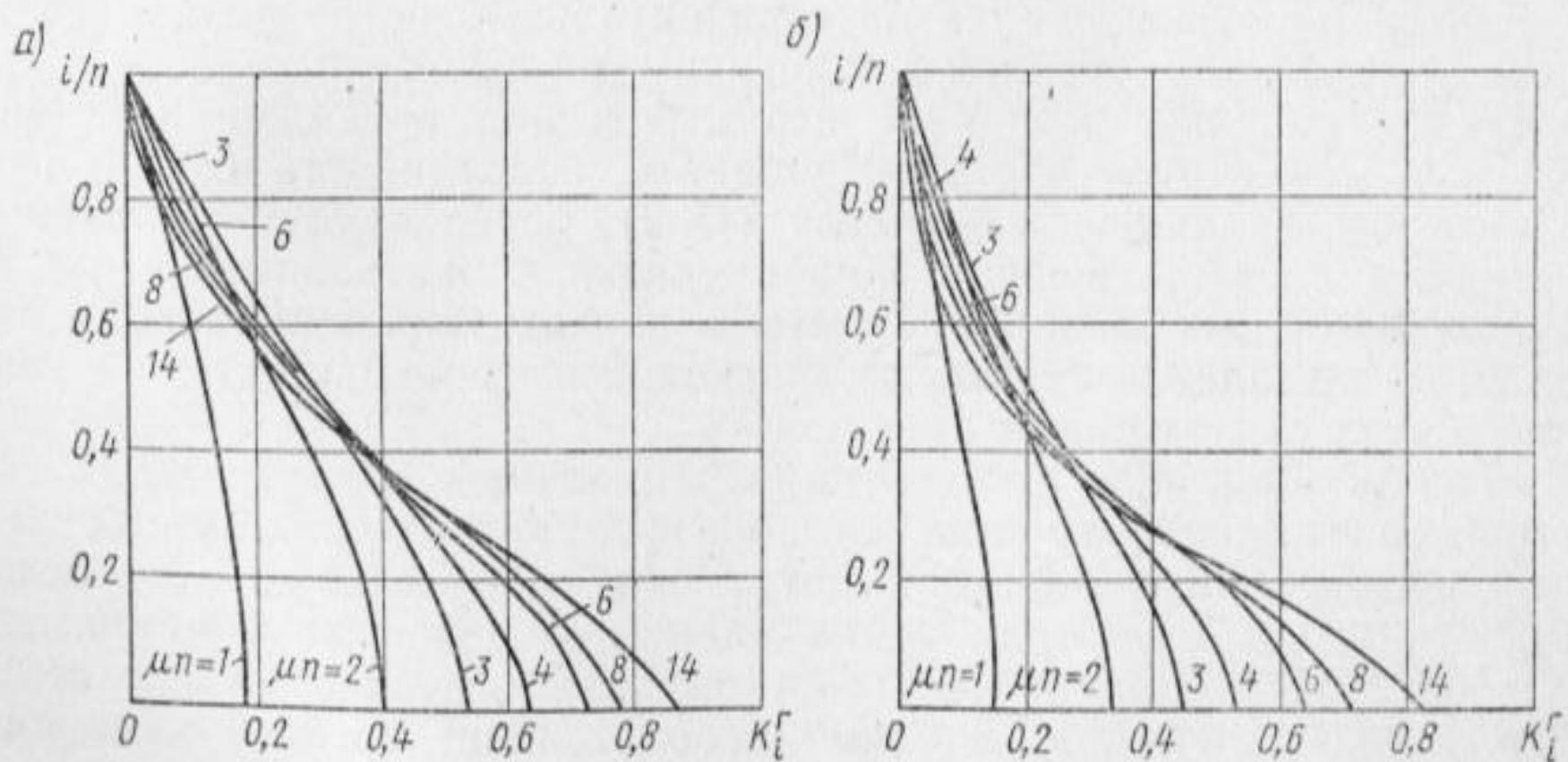
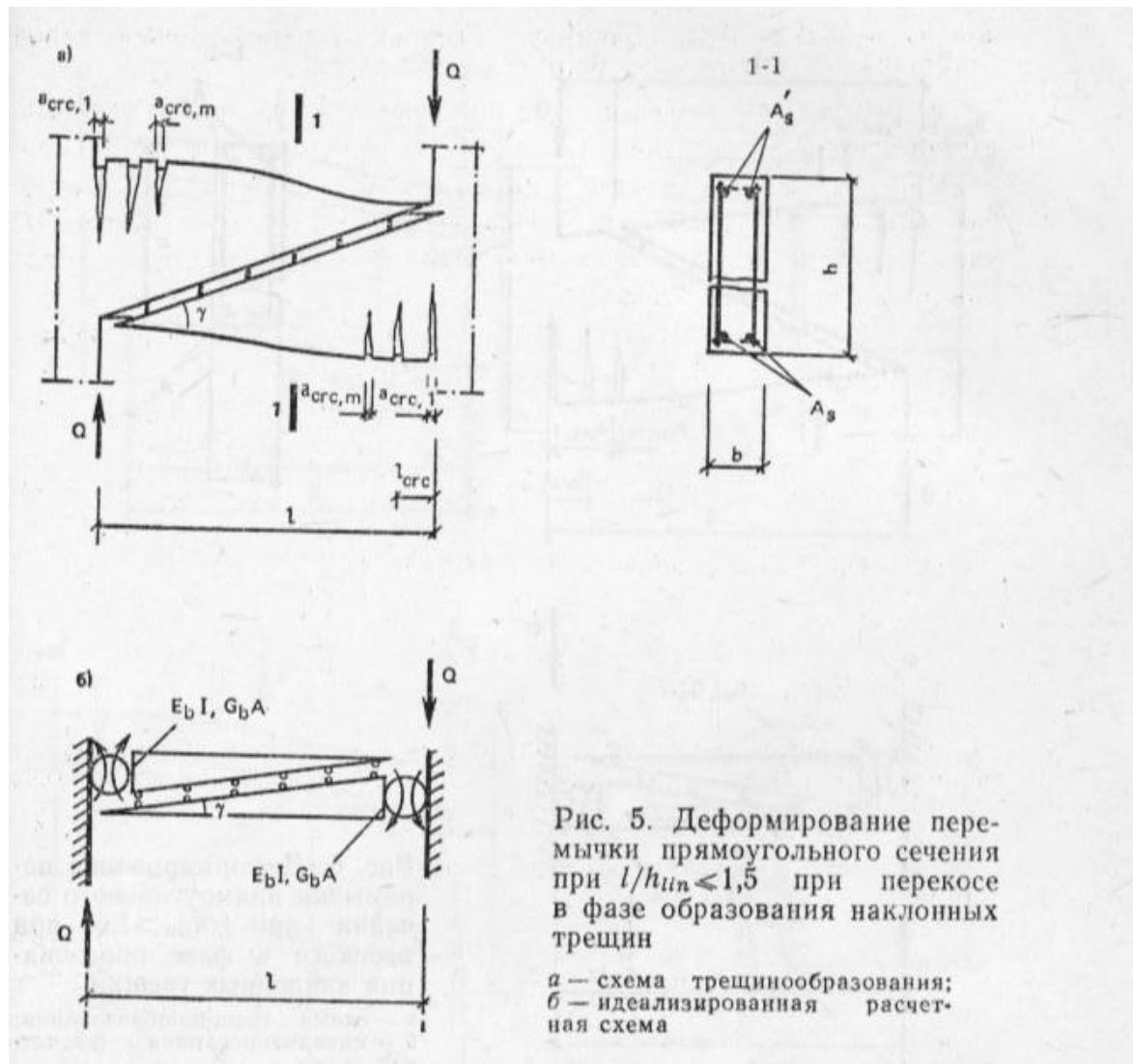


Рис. XI.4. Графики для определения коэффициентов  $K_i^{\Gamma}$  для двух типов горизонтальной нагрузки:

а — для равномерно распределенной нагрузки  $\bar{q}$ ; б — для треугольной нагрузки от 0 до  $\hat{q}$

# Схема деформирования и расчета перемычки



# Консольная модель здания с жесткими связями

- а – Расчетная схема поперечной стены;
- б – расчетная схема продольной стены;
- Эпюры изгибающих моментов в продольной стене, не работающей совместно с поперечными стенами:

  - в – от вертикальных нагрузок;
  - г – от горизонтальных нагрузок

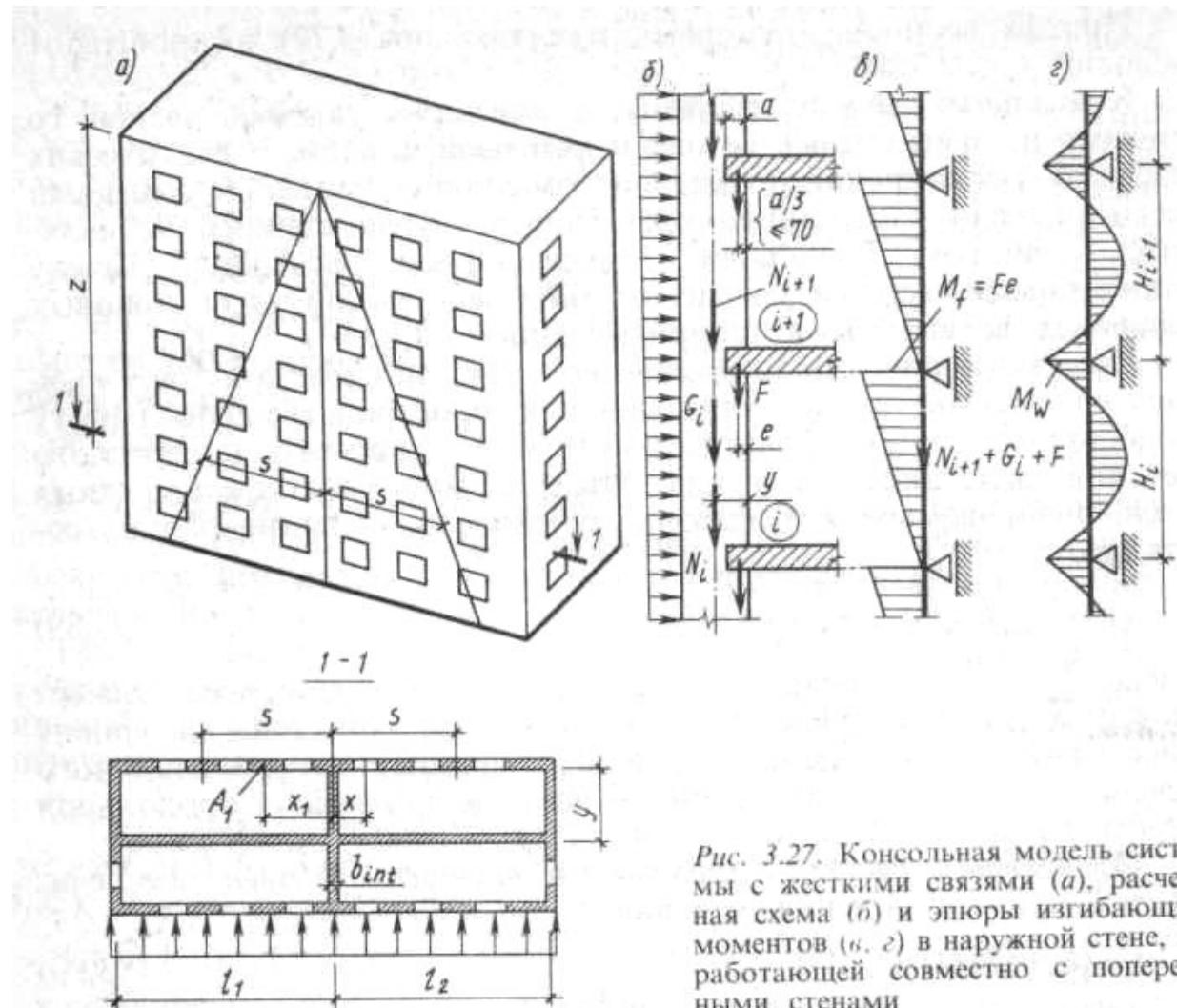
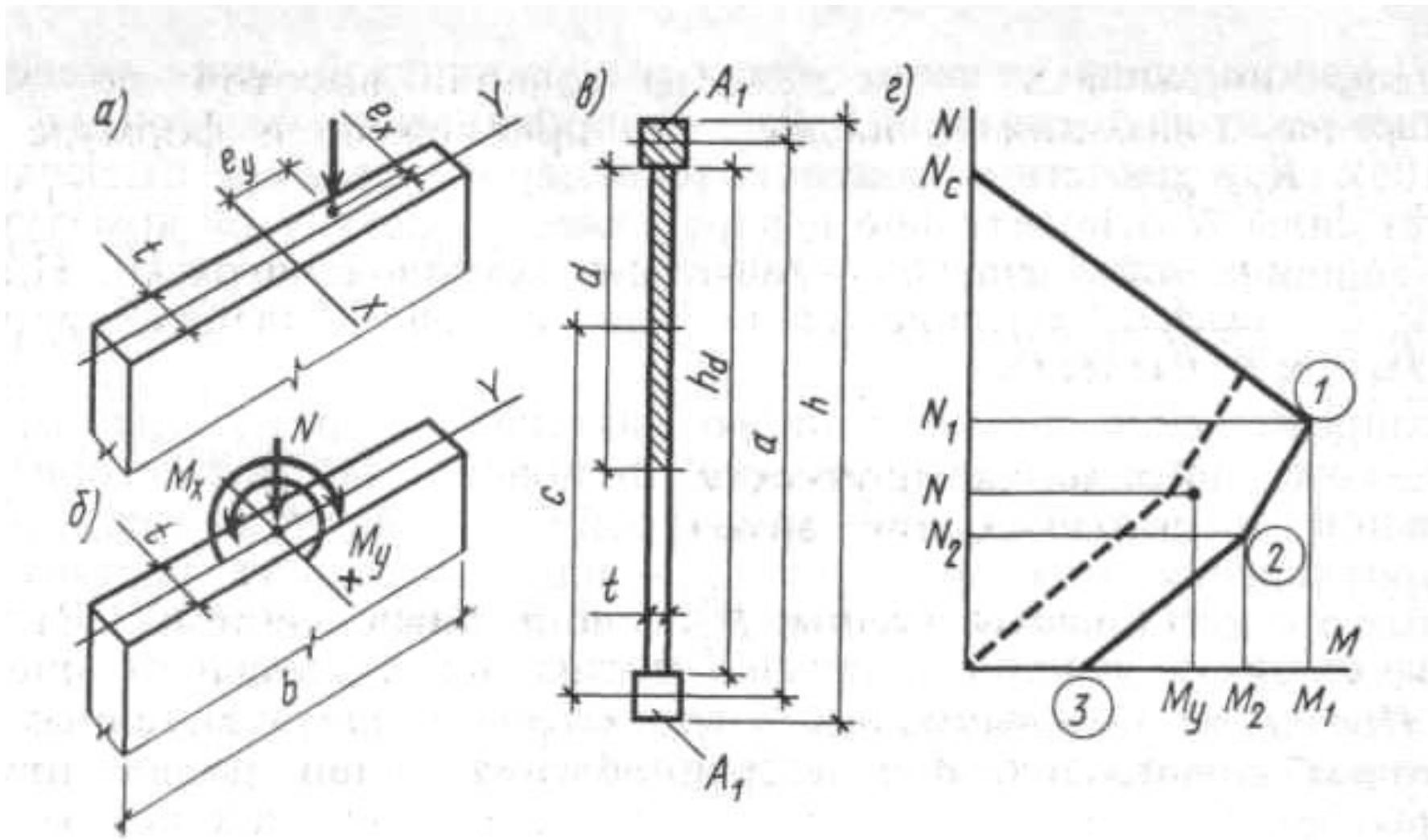


Рис. 3.27. Консольная модель системы с жесткими связями (а), расчетная схема (б) и эпюры изгибающих моментов (в, г) в наружной стене, не работающей совместно с поперечными стенами

# К проверке прочности стеновых элементов



# План (а) и расчетная схема (б) стволодиафрагменной несущей системы

