

Рис. 1: Схема поперечной рамы однопролетного здания

Исходные данные

Прокатный цех однопролетный, пролетом 30 м, оборудован двумя мостовыми кранами грузоподъемностью Q=32/5 т тяжелого режима работы. Группа режима 8К. Длина здания 120 м, отметка головок рельса 9,4 м. Здание отапливаемое.

Выбрана система с шагом поперечных рам 6 м, с жестким сопряжением ригеля с колонной. Схема поперечной рамы показана на рис.??

Вертикальные размеры:

$$H_2 \geqslant (H_k + 100) + f = 2750 + 100 + 350 = 3200 \text{ mm};$$

Принимаем  $H_2 = 3200$  мм:

$$H_0 = H_1 + H_2 = 9400 + 3200 = 12600 \text{ mm}.$$

При высоте подкрановой балки с рельсом, равной 1/8 ее пролета,  $H_{\rm\scriptscriptstyle B}=(h_{\rm\scriptscriptstyle G}+h_{\rm\scriptscriptstyle p})+H_{\rm\scriptscriptstyle 2}=600+200+3200=4000$  мм. При заглублении базы колонны на 600 мм ниже пола  $H_{\rm\scriptscriptstyle H}=H_0-H_{\rm\scriptscriptstyle B}+600=12600-4000+600=9200$  мм. Полная высота колонн  $H=H_{\rm\scriptscriptstyle B}+H_{\rm\scriptscriptstyle H}=13200$  мм;  $H_{\rm\scriptscriptstyle \Phi}=3150$  мм.

Горизонтальные размеры назначаются следующим образом. В верхней части колонн устраивается проход для осмотра крановых путей, привязка a=500 мм, высота сечения верхней части колонны  $h_{\scriptscriptstyle B}=700>H_{\scriptscriptstyle B}/12=4000/12=333$  мм. В пределах высоты фермы высоту сечения колонны назначаем  $h_{\scriptscriptstyle B}=700$  мм;  $l_1\geqslant B_1+(H_{\scriptscriptstyle B}-a)+75=300+(700-500)+75+450=1025$  мм. Назначаем  $l_1=1250$  мм (кратно 250 мм);  $h_{\scriptscriptstyle H}=l_1+a=1250+500=1750$  мм. Пролет мостового крана  $L_{\scriptscriptstyle K}=l-2l_1=30000-2\cdot1250=27500$  мм.

Сечение верхней части колонны назначаем сплошностенчатым двутавровым, нижней — сквозным.

					Лист
Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата	

Расчет поперечной рамы

А. Расчетная схема рамы.

В соответствии с конструктивной схемой выбираем ее расчетную схему и основную систему. Расстояние между центрами тяжести верзнего и нижнего участков колонн

$$e_0 = 0.5(h_{\text{\tiny H}} - h_{\text{\tiny B}}) = 0.5 \cdot (1750 - 700) = 0.525 \,\text{m}.$$

Соотношение моментов инерции  $I_{\scriptscriptstyle H}/I_{\scriptscriptstyle B}=7;I_p/I_{\scriptscriptstyle H}=4.$  Если  $I_{\scriptscriptstyle B}=1,$  то  $I_{\scriptscriptstyle H}=5.$   $I_p=20.$  Сопряжение ригеля с колонной назначаем жестким (краны режима работы группы 8К, цех однопролетный).

Б. Нагрузки на поперечную раму.

Постоянная нагрузка. Нагрузка на 1 м<sup>2</sup> кровли определяем по [?, таб. 17.3]. Расчет нагрузки в табл. ??.

Таблица 1: Постоянная нагрузка от покрытия

Состав покрытия	Нормативная	Коэффициент	Расчетная
	нагрузка,	надежности	нагрузка,
	кH/м <sup>2</sup>		кH/м <sup>2</sup>
Мембрана LOGICROOF V-RP	0,02	1,3	0,026
Мин. ватный утеплитель Техноруф В60	0,08	1,2	0,096
Мин. ватный утеплитель Техноруф Н30	0,09	1,2	0,108
Пароизоляция	0,03	1,3	0,039
Профилированный настил НС35-1000-0,55	0,06	1,05	0,063
Собственный вес металлических конструкций	0,3	1,05	0,315
	$g^{H} = 0.58$		$g^p = 0.65$

Расчетную равномерно распределенную линейную нагрузку на ригель рамы вычисляем по формуле

$$q_q = g_{\kappa p} b_{\phi} / \cos \alpha = 0.06 \cdot 6 / 1 = 3.9 \text{ kH/m}.$$

Подп						
Инв. № дубл.						
Взам. инв. №						
Подп. и дата						
Инв. № подл.	Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата	Лист

			ок литер галлические изд., перера		ции: Обі – М.: С	ций курс тройизда	:: Учеб. д ат, 1998.	ля вузов — 760 с	з / Г.С. с.: ил.	Веденик	ов; Под	ред. Г.С	. Веденик	ова. —
Подп. дата														
Взам. инв. № Инв. № дубл.														
1B. Nº   M														
Взам. ин														
ıı														
Подп. и дата														
Инв. № подл.	Изм. Л	ucm.	№ доким.	Подп	Дата									Лисі