#### ТИПОВЫЕ ДЕТАЛИ И КОНСТРУКЦИИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

#### M-372

## КОНСТРУКЦИИ ОТКРЫТЫХ СКЛАДОВ С ГОРИЗОНТАЛЬНЫМИ КОНВЕЙЕРНЫМИ ГАЛЕРЕЯМИ

Альбом 1 Архитектурно-строительная часть

Выпуск 2
НЕОТАПЛИВАЕМЫЕ
ГАЛЕРЕИ ПРОЛЕТОМ 24 м

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ

## ТИПОВЫЕ ДЕТАЛИ И КОНСТРУКЦИИ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

## M-372

# КОНСТРУКЦИИ ОТКРЫТЫХ СКЛАДОВ С ГОРИЗОНТАЛЬНЫМИ КОНВЕЙЕРНЫМИ ГАЛЕРЕЯМИ

# Альбом 1

Архитектурно-строительная часть

Выпуск 2 НЕОТАПЛИВАЕМЫЕ

ГАЛЕРЕИ ПРОЛЕТОМ 24 м

РАБОЧИЕ ЧЕРТЕЖИ

РАЗРАБОТАНЫ: ГПИ ЛЕНИНГРАДСКИЙ ПРОМСТРОЙПРОЕКТ СОЮЗМЕТАЛЛУРГСТРОЙНИИЛРОЕКТ

BBEAEHH B AEÑCTBNE:

FAABIPOMCTPOÑIPOEKTOM FOCCTPOR CCCP

IPOTOKON 10 AHBAPA 1966 F

**ЦЕНТРАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ ТИПОВЫХ ПРОЕКТОВ МОСКВА 1965** 

M-372 AABBOM 1 BUINYCK 2

## COCTAB

# ПРОЕКТНЫХ МАТЕРИАЛОВ ПО КОНСТРУКЦИЯМ ОТКРЫТЫХ СКЛАДОВ С ГОРИЗОНТАЛЬНЫМИ КОНВЕЙЕРНЫМИ ГАЛЕРЕЯМИ СЕРИЯ М-372

#### Альбом І АРХИТЕКТУРНО-СТРОИТЕЛЬНАЯ ЧАСТЬ

Выпуск 1- НЕОТАПЛИВАЕМЫЕ ГАЛЕРЕИ ПРОЛЁТОМ 48 м

Выпуск 2- НЕОТАПЛИВАЕМЫЕ ГАЛЕРЕИ ПРОЛЁТОМ 24 М

#### Альбом 2 СТАЛЬНЫЕ КОНСТРУКЦИИ

Выпуск 1- НЕОТАПЛИВАЕМЫЕ ГАЛЕРЕИ ПРОЛЁТОМ 48 м

Выпуск 2-НЕОТАПЛИВАЕМЫЕ ГАЛЕРЕИ ПРОЛЁТОМ 24 м

#### Альбом 3 ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ КОНСТРУКЦИИ

Выпуск 1 - ОПОРЫ ГАЛЕРЕЙ ПРОЛЁТОМ 48 м

Выпуск 2-ОПОРЫ ГАЛЕРЕЙ ПРОЛЁТОМ 24 м

#### ТДА ПОКРЫТИЯ И СТЕНЫ НЕОТАПЛИВАЕМЫХ

галерей пролётом 48 и 24 м

CEPUA M- 372 ANDOOM 1 BUNYCK 2

# Содержание:

Лист	Стро	и НИЦ
	Пояснительная записка	4÷7
	Поблица (ключ) стальных и железоветонных конструкций открытых складов.	8
AP - 1	Маблицы 1 и 2. Примеры компоновки складов	9
AP - 2	Габаритная съсема н25 Прадальный и поперечный разрезы, фасад, План на атм. 14.40.	10
AP -3	Габаритная сжема н.26 Продольный и поперечный разрезы, фасад, план на атм. 14.40	11
AP - 4	Габаритная сжема нз 1 Прадальный и поперечный разрезы, фасад, план на отм 12.00.	12
AP - 5	Габаритная сжема нº 8 Провальный и поперечный разрезы, Фасав, план на отм. 12.00.	13
ЯР-6	Габаритная схема нº 8f Прадальный и поперечный разрезы, фасад, План на отм. 12,00	14

CEPU Я M-372 ЯПЬБОМ ( ВЫОЙСК 2

#### Пояснительная записка

## <u>Общая часть</u> 1. Цсжодные положения

Равочие чертежи конструкций открытых складов с горизонтальными конвейерными голереями (серия м-372) разработаны по плану типового проектиравания по промышленному строительству Госстроя СССР на 1965г.

Рабочие чертежи разрабатаны на основе утвержденных госстраем СССР технических решений "Унифицираванных типовых секций складов, размещаемых на аткрытых площадках, для хранения угля, инертных материалов, метапла и т п" — серия ТР-88 (2827) в соответствии с унифицированными строительными паратетрами открытых складов с горизонтальными конвейерными галереями, утвержденными распоряжением Госстроя СССР от 23 июня 1964 года м² 43.

Чертежи предназначены для использования при разработке как типовых, так и индивидуальных проектов открытых складов с горизонтальными конвейерными галереями и могут быть применены для сыпучих материалов: гравия, песка, щебня и др с объемным весом  $\delta = 1.6 \, \text{m/m}^3$ ; и сахарной свеклы с  $\delta = 2.6 \, \text{m/m}^3$ .

Рабочие чертежи разработаны для применения в районах с сейсмичностью не выше 6 баплов с расчетной зимней температурой не ниже  $-40^{\circ}$ С.

Рабочие чертежи не предустатривают строительства открытых складов на nodpaba тываетых территориях, прохадочных грунтах и в районах вечной терэпоты.

Серия М-372 содержит чертежи только основных строительных канструкций открытых складов с горизонтальными конвейерными галереями. Чертежи перегрузочных узлов, приетных устройств, подзетных разгрузочных галерей и т.п., зависящих от специфики технологической схеты работы склада, разрабатываются в канкретном проекте в соответствии с габаритными схетами и коменклатурой соорных железобетонных канструкций заводского изготовления для многоятажных и одноэтажных промышленных зданий.

Рабочие чертежи конструкций аткрытых складов с горизантальными неотапливаетыми канвейерными гапереяти пропетом 24м разработаны в следующем составе:

ЯЛЬбом 1 - Ярхитектурно-строительная часть

Выпуск 2 - Неотапливаемые галереи пролетом 24м.

Альбам 2 — Стальные конструкции.

Выпуск 2 — Неотапливаемые галереи пралетом 24м.

Япьбом 3 - железобетонные конструкции.

Выпуск 2 — Опоры галерей пролетом 24м.

T A R - Tunobые архитектирные детали неотапливаетых галерей пролетом <math>24 и 48 м.

Рабочие чертежи разработаны в соответствии со строительными нормами и правилама СНиП II-8. 1-62; II-6. 1-62; II-8. 3-62; II-9. 11-62).

## 2. Аржитектурно-строительная часть.

Открытые склады, с неотапливаемыми конвейерными галереями на опорах, прапетом 24 м, тогут быть запраектированы из одного, двух, трех и более пропетов (расстояние между опорами галерей).

конструкции галерей соответствуют укрупненным модулям для промышленных зданий в плане по ширине и длине - 1500 мм, - по высоте - 600 мм.

Склады магут иметь 3 варианта компоновки. Варианты кампоновки складов приведены на листе ЯР-1.

Приводные станции, могут находиться как в многоэтажном здании, так и в галерев.

Притыкание гаперей складов к многоэтажным зданиям осуществляются в серии м-372 при помощи установки метаплических опор и вставки между крайней разбивочной осью опоры склада и ближней осью опоры многоэтажного здания.

В средней части склада несущие канструкции галерей апираются на железобетонные монолитные круглые опоры \$ 2,5 м.

Загрузка склада производится через продольные отверстия в полу еалерей. Загрузочные отверстия закрываются метаплическими решетками, выполняемыми в конкретном проекте по заданию технологических организаций, в зависимости от фракций хранимого материала.

При проработке конкретного проекта необходито учесть нагрузку от грузавого натяжного истройства.

Packпадky плит попа для канкретной технологической схемы рекамендуется производить по табл. 1 на писте ЯР-1. (примеры раскладки плит попа галеней),

Вдоль загрузочных отверстий в полу устанавливаются съемные секционные метаплические перила.

Заполнение оконных проемов — одинарное по серии ПР-05-50.

Кровля голерей запроектирована из асбестоцетентных волнистых листов унифицированного профиля типа 4В по "Временным техническим условиям на листы асбестоцетентные волнистые унифицированного профиля, разрабо-танные ЦНИИСКом в 1961г, по тетаплическим прогонам с шагом 1.5 м.

Стены гаперей запроектированы из тех-же листов по метаплическим прогонам факверка.

Детапи креппения асбествуементных волнистых листов типа 4В приведены в альбоме ТДЯ настоящей серии.

Крепежные приборы приняты по "временным межреспубликанским техническим условиям на приборы для крепления асбестоуементных волнистых листов усипенного профиля" (МРТУ-7-5-61).

Полы в неотопливаемых голереях приняты толщиной 40 мм.

CEPU 9 M-372 ADDOOM 1 BOINYCK 2

### 3. Конструктивные решения.

Открытые склады с неотапливаетыми горизонтапьными конвейерными гапереями состоят из следующих основных канструктивных элементов: стапьных конструкций гаперей пролетом 24 m (HF), эжелезоветонных башенных опор диаметром 2,5 m (OR) и стальных опор (ORC)

Фундаменты запроектированы железобетанными монолитными квадратными в плане.

Марка бетона—200. Ярмирование фундаментов производится сетками из стали марки  $\mathcal{H}^{-1}$ ;  $\mathcal{H}^{-1}$  и  $\mathcal{H}^{-1}$ .

Фундаменты стапьной опоры ОПС проектируются при привязке
Стены железобетонных опор запроектированы из условия возведения
их в деревянной ополубке

Молщина стен опор - 300 мм

Марка ветона стен - 300.

Кальцевая и вертикальная арматура класса Я-<u>ії</u>.

Стыки кольцевой арматуры делаются внахлестку, вертикальной арматуры--на сварке.

Для предохранения от образивного воздействия материала штабеля оперы 0.07-5,  $5^{-d}$ , 6,  $6^{-d}$ , 7,  $7^{-d}$ , 8 и  $8^{-d}$  защищаются сосновоми брусьями  $120\times60$ . Деревянные брусья притягиваются k железобетонной опере стальными прутьями Опары 0.07-9 и 0.07-10 не футеруются. Балки опер в местах разгрузочных отверстий футеруются стальными листами.

Подферменные бапки опор, на которые опираются фермы галерей, имеют сечение 1,5 х 2,0 м и длину равную ширине галерей 5,0 и 7,0 м Бапки армируются каркасами из стапи  $\mathcal{A}$ - $\overline{11}$ 

Бетон марки -300.

Балка имеет закладные детали для установки двух непадвижных и двух падвижных апор ферм.

Конструкция опор принята из условия возможности перемещения подвижных опор в обоих направлениях вдоль гаперей.

Размер перемещения апределен как сумма возможных перемещений ат крена опоры, прогива опоры и от температурного удлинения пропетного строения.

## 4. Нагрузки и расчет конструкций.

Рабочие чертежи конструкций разработаны на следующие нормативные нагрузки: а) снегавая нагрузка — 150 кг/м $^2$  ( $\overline{N}$  район по СНиП  $\overline{N}$ -Я. 11-62),

- б) ветровая нагрузка 70 кг/м² на высате 10 м. (V район по EНи  $\Pi$   $\overline{\Pi}$ -A. 11-62),
- b). Hazpyska om noinu 50 kr/m²,
- г) горизонтальная сила от трения качения с коэффициентом 0,05,
- д). Палезная нагрузка на перекрытие галерей 500 кг/м2

Нагрузки от технологического оборудования приняты по технологическоту заданию Проттрансниипрогкта.

Характеристики жранитых татериалов приведены к условным классам нагрузак и указаны в таблице:

Класс нагрузки	Характеристи	наименование				
	J 7/M3	4 6 20	огранимого			
	J T/M	B nokoe	в движении	материала		
<u>II</u>	1,6	45	35 - 30	цебень, гравий песок и т.ф.		
<u>/</u> <u>v</u>	0,6	38-42	_	Сахарная свекла		

Коэффициенты перегрузки приняты в соответствии со Снип 11-А. 11-62.

Действие ветровой нагрузки принято под углом 90 и 45 градусов к плоскости стен галерей.

Расчет всех железобетонных конструкций произведен в соответствии со СНи $\Pi$ -В. 1-62.

Башенная опора кольцевого поперечного сечения расчитана как защемленная в фундамент, стойка са свободным концом от опорного давления ферм гаперей, гаризонтального давления штабеля, ветровой нагрузки, горизонтальной силы трения качения.

При подборе сечений в соответствии  ${\it CHuR}\ \overline{\it II}$ -В.1-62. Принят коэф-фициент условий работы  ${\it Ms}=0.15$ .

В поперечном сецении опора расчитана на местный изгиб кольца от односторонней нагрузке штабеля на поповине высоты опоры.

Скалывающие напряжения в колочевом сечении определены как для прямоугольного сечения высотой равной наружному диаметру опоры и ширинай равной удвоенной толщине стенки

Раскрытие трещин кальуевого сечения башенной опоры определено согласно рекомендаций в статье В.М. Баташева и С.А. Дмитриева, помещенной в журнапе "Бетон и железобетон" №2 за 1965 г. "Расчет прогиба и ширина раскрытия трещин железобетонных элементов кольцевого сечения, Величина раскрытия трещин не превышает О,3 мм.

Давление на вашенную опору от сыпучего материала определено по

СЕРИЯ М-312 ЯЛЬбОМ 1 Вылуск 2. фармулам приведенным в Технико-информационном сборнике Промтранспроект, Москва 1953 г.

Согласно данным приведенным в указанном сборнике;

давление на опору  $E cp = \frac{f \cdot h^2}{2} M_o (6 + mk)$ 

h - boicama umabens

в- ширина опар

m=0,25 npu 4=30°

Для любой точки по высоте опоры на расстоянии I от верха штабеля давления апределено по формуле;

q = /z Mo (6+1,5 mz)

Расчет башенной опоры и фундамента произведен на две комбинации загружения опоры сыпучими материапами:

- а) Односторонее давление на опору, считая возможным вертикальное зависание штабеля Для определения горизонтальной силы угол  $\varphi$  принят 45°,
- б) двух стороннее давление при разных высотах: с одной стороны полную высоту штавеля, а с другой отсылку по конусу при  $\varphi = 35 30^\circ$  Рундаменты башенной опоры расчитаны:

HA PROVHOCTE PLU RH =  $5.4 \text{ Ke/cm}^2$ .

2. HO CKONDHEHUE C KOJO K=1,2

Коэффициент трения бетона по грунту принят K=0,4 Осадка и крен фундатента определены при следующих геологических данных:  $\Psi=22^\circ$ ,  $C^*=0.5$ , E=300 кг/см $^2$ .

Грунт основания принят однородным при отсутствии грунтовых вод. Расчет осадки и крена опоры произведен по СНиП II-5. 1-62.

При загрузке сыпучим с обеи $\infty$  стором и высоте штабеля  $h=13.0\,\mathrm{m}_{\mathrm{J}}$  осадка фундатента опоры —  $S=10\,\mathrm{cm}_{\mathrm{J}}$  Крен фундатента опоры, при загрузке штабелем той-же высоты с одной стороны опоры,  $t_{\mathrm{J}}$  f=0.0034.

Расчет осадки под штобелем произведен на основании графика для апредепения сжитающих напряжений в грунтах оснований под штабелем в усповиях плоской задачи (стр. 65 книга н.я Цитович и др). "Основания и фундатенты" Госстройиздат, 1959 г). Осадка основания под серединой штабеля (стр. 10 ст.

## 5. Указания по проектированию открытых складов.

При проектировании аткрытых складов на площадке с основанием. U3 нескальных грунтов и, в особенности, при слобых грунтах, штабели следует располагать преитущественно на участках имеющих грунты с лучшити несущими свойствати и менее обводненными грунтовыми водати.

Расположения складов на косогорах необходимо избегать.

При необходито сти расположения штабеля на косогоре производится проверка устайчиваети грунтов аснавания под штабелем по склану. В районе расположения складов необжодимо предустатривать мероприятия, обеспечивающие быстрое и надежное отведение поверхностных атмосферных вод, не допуская праникновения их в грунт.

При страительстве складов, в особенности при спавых грунтах, необжодимо максимально сохранить естественные условия запегания грунтов на участве посадки склада, не допуская их обводнения.

В грунтах теряющих несущую способность при обводнении рекомендуется устройство глубинного дренажа подштабельного участка в соответствии с расчетом устойчивости основания.

При напичии слабых грунтов на плащадке рекомендуется под штабелем устройство пола из железоветонных плит, соединенных шарнирно
и уложенных по щевеночному основанию.

При устрайстве пола необжодимо учитывать строительный подъем волее величины осадки основания под штабелем.

При привязке к реальным грунтовым условиям должна быть произведена проверка устойчивости основания под штабелем по круглоуилиндрической форме скольжения в соответствии с указаниями § 5,32 СНиП  $\overline{H}$ -Б. 1,62 и инструктивных указаний по расчету устойчиваети оснований штабелей сыпучих татериалов (РМ-53-04).

В случае, если при привязке проекта, жарактеристики грунта будут отличатися от принятых в настоящем проекте, необжодимо произвести расчеты осадок и крена башенной опоры и скорректировать фундатенты и стенки башенной опоры в соответствии с реальными грунтовыми усповиями.

В Цепях равномерного обжатия грунта под штавепем, первоначапьную загрузку склада необходимо производить равномерными слоями по всей длине склада в течение 3-4 месяцев и до наступления зимнего периода.

При определении осадок штабеля и опоры, а также крена фундамента, тодуль дефортации, учитывая первоначальное равномерное обжатие грунта, принять увеличенным в 2 раза против указанных в таблице 13 СНи П  $\overline{I}_1$ -5.1-62.

## 6 Саображения по производству работ

Производство работ по возведению цилиндрических железобетонных опор ф 2,5 м и высотой Ю. вийдт предустатривается спедующим методом: после устройства фундамента и обратной засыпки грунта, устанавливается, заранее изготовленная в виде "барабана" внутренняя ополубка, с закрепленной на ней внутренней кольцевой арматурой на всю высоту цилиндрической части опоры (до отметки низа вержней ж.б. балки.).

СЕРИЯ М-372 Яльбом 1 Выпуск 2 Стержни внутренней кольцевой арматуры крепятся к барабану, находящемуся в горизонтальном положении внизу на козловых опорах. Крепление колец артатуры осуществляется от центра к концам барабана.

Барабан c закрепленной внутренней кольцевой арматурой, устанавливается в вертикальное положение и расчаливается.

Вертикальная арматура, в виде пространственных каркасов, изготовплется в арматурной мастерской и автотранспортом подвозится k объекту,  $2 \, \partial e$  краном устанавливается на место.

При установке вертикальных каркасов артатуры, последние крепятся ввержу и внизу k внутренней опалубке.

После установки всей вертикальной арматуры к ней прикрепляется, начиная снизу, по тере ветонирования и наращивания наружных лесов, наружная кольцевая арматура.

Бетонирование ведется ярусами высотой 2 м непрерывно. На отметке низа верхней балки делается рабочий шов и проемы в ципиндрической стенке, для установки опорных инвентарных металлических балок поддерживающих опалубку верхней железоветонной фалки, предварительно удатив внутренного опалубку с кружалами и лесами

 $\phi$ утеровки из деревянных брусьев устанавливается с наружных инвентарных лесав.

После устройства вержней железобетонной балки, инвентарные метаппические балки вынимаются, и гнезда метаппических балок заделываются бетоном марки не ниже 300.

# Маблица (ключ) стальных и железобетонных конструкций открытых складов

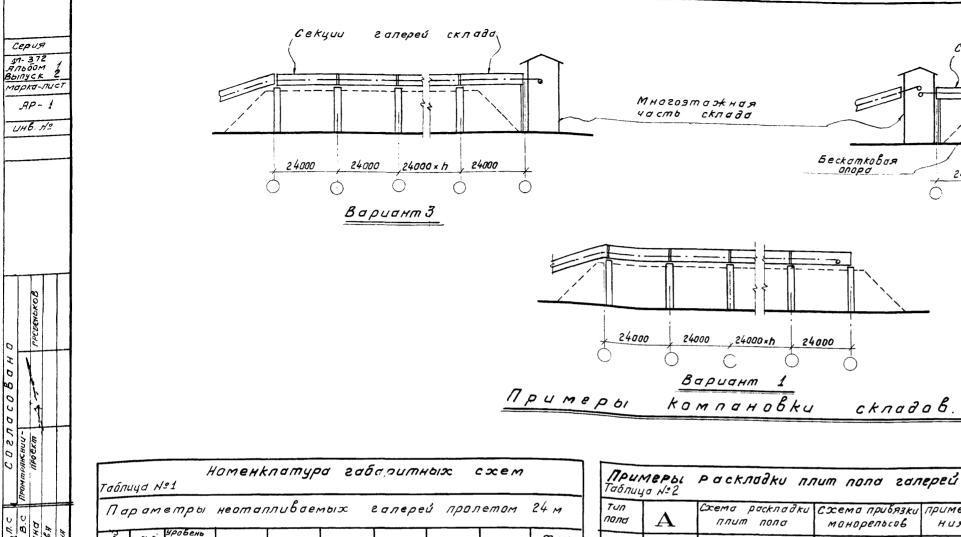
NN	Наименование		SMEM SEPE		5,6	l .	UMOZO			l	Стальные Конструкции			Железобе тонные конструкции									
חאָח	2d&denwhoñ	Ò	Ι		UMBIÚ PUAA	<del> </del>	80	e p a d.	Ι,		٩	δ	Элеме	н ты				Mar	oka 3	JEMEHM	ď		
	CXEMbi	1 %	Ширина галерец	Bb/coma 2anepeu	70	8	/ 0	epaa.	100	Опора	Салерея	D)KO	0000	P61	ФУНДИЛ	16HM		01	ndKaH			Балка	
		Ommen	MUPE	4.00	200	m/M3	6 nokoe	8	KNO	0/10/-4	50	46070	Onora				Pac	46 M Hbl	७ ५८	UNUS			
		0	3 0	8,			nokoe	поиж	7 0		2	\$	Ono N N Y M		M, TM	N, T	M, TM	N, T	Q, T	MM, TM	M, TM	MAR, TM	Q, T
	2 а бар и тная												III III		M90	3-/		M	106-1		БМ3-	1, M53°	-1
1	cxema N5	14.40	6.5	3.6	,	1.6	45	30	<u> </u>	0NC-5	Hr-3		005-		1800	1613	1434	312	303	0.42	(246) 459	(76) 24	(131) 242
	даба <i>гитная</i>				necok										MF	3-1		M	105-1		M54-1	, M54°	-1
و	CXEMO NG	14.40	5.0	3.6	Pabuú, 1	1.6	45	30	<i>III</i>	ОЛС- <b>7</b>	HŤ-4	Q.	-900		1800	1613	1434	312	303	0.42	(116) 221	(58) 21	(98) 181
	<i>2</i> ыбаритн <b>ая</b>	40.1-	6.5	,	Pode	1.6	45	30	<u>///</u>	000.0		1		2	МФ	93-1		M	107-1		M53-	1, M53°	1-1
3	N7	12.00	6.5	3.6	Щебень,	7. 6	43	30	<i></i>	ONC-6	H1-3	8 611180	-0110	bINYCK	1800	1613	1434	312	303	0.42	(246) 469	( <b>76</b> ) 24	(131) 242
	<i>ลีอ์ละบทห</i> <b>ส</b> ร				αfe		 		_				<u>III</u> -	8	МФ	93-1		Λ	107-1		M54-	1, M54ª	-1
4	CXEMO N8	12.00	5.0	3,6		1.6	45	30	<i>III</i>	ONC-8	HT-4	SOM 2	0118	бом 3	1800	1613	1434	312	303	0.42	(116) 221	(58)	(98)
					Векла							A 516	M	A116	МФ	4-1		Л	108-1			M54-1	1
5	<i>2абаритная</i> схема N 8Я	12.00	5.0	3.6	G	0.6	38	- 42	<u>īv</u>		HF-4		-6110	,	685	649	460	423	74	0.18	(116) 221	(28)	(98)
	77 677	12.00	5.0	3.6	Сахарная	0.6	38 -	- 42	<u>IV</u>	_	HT-4		Д-,		MG	P5-1		Л	109-1			M54-1	
		,2.00	-	-	Caxi				Í				0110		685	649	460	423	74	0. 18	(116)	(58)	(38)

1. Расчетные усилия, приведенные в таблице, соответствуют:

Серия М - 372 Яльбом 1 Выпуск ?

UHB. Nº

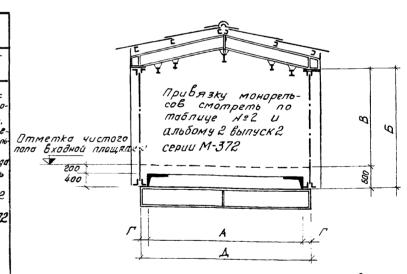
- а) дл $\mathbf{g}$  балок, работающих на изгиб с кручением,—невыгоднейшим комбинациям изгибающих моментов на опоре Моп, крутящих моментов Mкр. и максимальной поперечной силе Q;
- в) для стакана, работающего на внецентренное сжатие, —
   максимальным изгибающим моментам М при соответствующих нормальных силах N и поперечных силах Q
  (в месте заделки стакана в фундамент), а также
  максимальным изгибающим моментам от местного изгиба
  Мм (в середине высоты стакана поперечного сечения)
- в) для фундамента— максимальным значениям момента М и продольной силы N в центре подошвы фундамента.
- 2. Расчетные схемы и расчетные нагрузки для железобетонных конструкций приведены на листе 1, альбом 3 выпуск 2, для стальных на листе 5 альбом 2 выпуск 2.
- 3.Значения расчетных усилий, приведенные в скобках, соответствуют адносторонней нагрузке от гапереи.



Ταόρι	Номенклатура габаритных схем Габлица Н°1								
			неот ат	пливает	nbix 8	галере	מ מפח מ	nemom	24 M
7un Zaneped	N Nº 206ap. CXEM.	УРОБень Чистаго попо Вжодна ú Площа дки	Ά	Б	В	Γ	Д	Пролет	Мипы полов
	5	14, 40	6000	3600	3000	250	6500	24000	1, 2, 3
баемы	6	14, 40	4 <i>500</i>	3600	3000	250	5000	24000	4, 5, 6
Неотапливаемые	7	12, 00	6000	3 600	3000	<b>2</b> 50	6500	24000	1, 2, 3
Нео	8	12, 00	4500	3600	3000	250	5000	24000	4,5,6
	8.7	12 00	4500	3600	3000	250	5000	24000	4,5, 6.

cmpaume	Mahble ko.	нструкции	U 438en49	APXUME demai	KM YPHWE	MOH	олажные	детали
	Панели , перекрытии		Стальные Конструкции		кровля			
СЕРИЯ М- 372 ЯЛЬВОМ З ВЫПУСК <b>2</b>	CEPUA UU 24-2		Серия M-372 Яльбом 2 Выпуск 2	серия М-372 ЯЛЬбом 7 ДЯ	серия M- 372 ЛЛ660М			

<b>Πρυ</b> Ταδηυυ	MEPSI go Nº2	Раскладки пл	7UM NONO 201	repeú
TUN NONU	$\mathbf{A}$	Схема раскладки плит пола	Сжема привязки манарельсов	примеча- ни <b>я</b>
1	6 000	8, 2425 750, 2425		Манорельс а=1т распо- ложен по
2	6000	200 200 200 200	9 17 Q= 17 S550 5550	Eceu druhe. Pacronomene. Hue monopene. coe 4.2 n o
3	6000	200 200 200 200 200	1475 Q=27 Q 27 TF	длине склада выполнять всодтв. У альбомом 2
4	4500	200 200		выпуск 2 Серии М-372
5	4500	754, 2600   750 200 200	1 2500 2500	
6	4500	2200		



Секции галерей склада

24000

24000 × 17

Вариант 2

24000

Габаритная сжема неотапливаемых <u>ваперей</u>

## Примечания:

- 1. Гаваритные сжемы галерей МН21-4 разрабатаны в серии М-372 Яльбом / Вылуск /
- 2. Детапи НАС 1-25 разработаны в альбоме ТДЯ для неотапливаемых галерей пролетом 24 м. с 48 м.
- 3. В настоящем выпуске разработаны габаритные схемы мн. 5÷8, и 8 й.

госстрай ссср	Apocumeki Heama voa
CONSMETANTYPTCTPOMHHUNPOEKT  NEHNH CPADCK N M  NPOMCTPONTPOEKT	7-
Конструкции Открытых складоб с горизонтальными конбейерными галереями	Npume

_	нестел големые галереи пролетом 24 м.	M-3/2				
	masaun 1 u 2	Яльбом 1 Выпуск 2				
XIX	Примеры компоновки складов	марка-лист				

AP-1

Мнагоэт а жная часть склада

