ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕПИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ 1. 465.1 - 14

ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПЛИТЫ-ОБОЛОЧКИ КЖС РАЗМЕРОМ 3×18 $^{\circ}$ ДЛЯ ПОКРЫТИЙ ОДНОЭТАЖНЫХ ЗДАНИЙ

ВЫПУСК І

УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ ПЛИТ

ТИПОВЫЕ КОНСТРУКЦИИ, ИЗДЕЛИЯ И УЗЛЫ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ

СЕРИЯ 1, 465,1-14

ЖЕЛЕЗОБЕТОННЫЕ ПЛИТЫ-ОБОЛОЧКИ КЖС РАЗМЕРОМ ЗХ18 М ДЛЯ ПОКРЫТИЙ ИИНАДЕ ХИНЖАТЕОНДО

выпуск 1

УКАЗАНИЯ ПО ПРИМЕНЕНИЮ ПЛИТ

Разработаны Проектным институтом № 1 C YHACTHEM **FOCCTPOS CCCP**

Bas - TH BACHNEBCKAR

А.Я Зиновьев

Главный инженер института

Главный инженер проекта

Главный конструктор огдела Жиши

HAYANDHIK OTDENA

НИИЖБа

IMPERTOP SKE

Заместитель директора видии НН Коровин

Заведующий лавораторией суриду Г. К Хайдуков

Постиновлением ГОССТРОЯ СССР Руководитель темы Я. Манул. Р.Н. Мацелинский от 22 ноября

Упрерждены

1984r. Nº 190,

ВВЕДЕНЫ В ДЕЙСТВИЕ С 1 МАРТА 1985

Ответственный исполнитель

ЭКБ ЦНИИСКА им. В А Кучеренко

А А. Константинов

Заведующий отделом Урушес З.Я Фрумес

Iбозначени <i>е</i>	Наименование	279.
1465 1 - 15 1- 10	Техническое описание	9-11
1.465 1 - 14. 1-CM1	Наменклатура плыт КЖС	3-11
1.465.1 - 14. 1-CM2	Cxema gasõutku nakpurusi na sanu õns nadõapa mapan naut KXIC	12,1.
1465.1 - 14. 1-CM3	Нагрузка на плиты КЖС от снега в заме "поперечного снегового мешка"	14
1.465.1 - 14. 1CM4	CXEMI MADBECHUX KRANDB, HARPISKU OT MADBECHUX KRANDB HA MUTU KKIC	15
1.465.1 - 14. 1-075	3RBUBBUCHTHUL HULDYSKU HU NAUTH KWLOT BENTUMIYUUNHHIK YCTDOÜCTB	16
1.4651 - 14. 1- CMG	KNOY IN NOCOOPS MAPON NAUT TUNS	17
1.465.1 - 14. 1-CM 7	Kner dis nodbapa mapar neut tuna 2KMC NE u 2KMC 18 B	18
1.465.1 - 14. 1-CM8	Киоч для подбора марох плит типа КЖСТЫ и КЖСТВ В В заме "продольного Снегового мешка"	19
1. 465.1 - 14. 1- CM9	Ключ для подбора тарак поит типа 3 кжс пф под светоиграционные фотори с покрычием из профилированного настило	20,
1 1105 1 111 1 2 2 2 2 2	и зеноные финари	
1.465.1 - 14. 1-CM10	Конау вля подбара марак плит типа З кжс кр под светоаэрацианные фанари	22,2
	C NORDITUEM US MENESABETANNUK NAUT	

Hay orð. 3y ng freð H. Konrik Manyon Fil Kancir Manyon Pari ep Dagagbanold

1.465.1 - 14.	1-00
Ca2a	Midus Suct Sucros
Содержание	Проектный институт и 1

Обозначение	Наименавание	Стр
1 465. 1 — 14. 1-CM II	Разбивка закладник избедий йля крепае ния путей товвесных кранов и фанарей	24-2
14651 - 14.1-CM12	Ραςδυδκα τακποθητικ υτθεπιά αθοποργά τεπτηροβακία πρώτ τύπα ΚΝΟΝΕ ε το το το Τεροταίο	1
1.465.1 - 14.1-CM13	Разбивка закладних изделий и допол- нительное армирование поит типа КЖС 18Г и КЖС 19В в узлах крепления торцевого факверка	32
1.465.1 - 14. 1 - CM 14	Примеры доработки рабочих черте- жей плит кжс.	33,3
1.465.1 - 14. 1 - BC	BUTOPKA CTANU NA NAUTU KHE	35-4

A : mods/ Trodrucs u da

1.465.1-14.1-00

здосний с пролетами 18м по унифицированным габарит-HAIM EXEMOM COZACCHO POCT 23837-79

Серия состоит из семи выпусков: BUNYCK1 - YKCISCHUSI NO PPUMEHEHUHO MAUM

Выпуск 2 - Материалы для проектирования зданий

BUTTYCK3 - MAY MUNCH KIKC 181 U MUNCK KIKC 188 DAR MOKPH*πιτύ δε* φομαρεύ, Ραδογύε γερποκυ

Выпуск 4 - Плиты типа Кжс 18 Ф под зенитные и светоаэрационные фонскри Рабочие чертеки. Выпуск 5- Арматурные и закладные изделия. Рабочие

Выпуск 6 - Пути подвесного транспорта. Чертежи КМ Выписк 7 - Светостэрский онные и зенитные фонски Чертежи КМ

2. Жипы, конструкция, обозначение

2.1 Ллиты кже размером 3×18м представляют собой экселезобетонную, сводчатую, очерченную по квадратной параболе пологую тонкостенную оболонку с авумя продолеными ребра-

ми-диофрагмами переменной высоты *.* Оболочка гладкая, реброг диафрагмы имеют кессоны и вертикальные ребра жесткости. В системе покрытия плиты

КЖСопиранотся на подстропильные балки или ферты Опирание осуществляется через листовые шарниры, исключающие

BOWLEWNEHUE WATER & ASVOCK OURDOWNAY

YEDMENCY.

В целях сокращения именуются в дальнейшем плитами КЖС Разработаны на основе изобретения по с с № 116 298

DY 010.	DOTHOGE CE.	1 <i>[Maries</i> 7	ı	1 1	400.1-14	. 1 - 1	U	
MONTP.	Wanupo	Mula		"				
. KONETA	Wanupo	Audu				Стадия	Auct	Aucroß
Dr 2p.	Сарафанова	Map				Α	1	/2
				<i>Пехническое</i>	OUTCOKKNE	CDOTIO		
TEXHUK	Жернова	2Kennoh] _		HINGER	HPIN N	HCTHTYTH

1 / CE 1-1/ 1-TO

2.2 Ллиты КЖС разработаны треж типов a) KKC 1817- без проемов в полке (сплошние). б) КЖС 18 В - с проемами в полке для пропуска вентиляцион ной шосты или воздуховода крыщного вентилятора и установки водосточной воронки в | КЖС 18Ф -с центральным проемом 6×2,5м под светоостромичение и зенитные фонсори (фонсорные). Форма и размеры указанных типов плит приведены на габаритных чертежах выпусков Зи4

2.3 Плиты типа КЖС 18 Ги КЖС 18 В имеют два типоразмеρα πο οποιηγόκε, οπημγαιοιμίας πολιμμιού πολη οδολογκα (30 и 35 мм). Плиты с проемами для фонарей имеют один (третий) типоразмер. У плит всех типов и типоразмеров форма и размеры поддона едины (утолщаemca, & m 4. y omeepcmuu)

24. Tipeden oznectoukocmu nnum KKC-0,5 voca.

2.5 Армирование продоленых ребер выполняется из предварительно напряженной стержневой арматуры классов A-V A-IV U ATTB (6 people no adnomy unu no dea comepinas) Применение арматуры класса А-ПВ долускалется при отсутствии на заводах сборного железобетона арматуры более эффективных классов. В целях насдежной оснкеровки напрягаемых стержней к ним на концах приваривают анкерные упоры, с которыми стержни образуют напрягаемый ар-

матирный элемент марки АЭ. В сварных сетках применена арматура классов Bp-1 u A-III.

MCCPOK M300-M600.

Bram unen

2.6. Ллиты КЖС разработасны из тяжелого бетона

1.465.1-14.1-TO

б) для крепления стольных элементов светочаю. ционных и зенитных фоносрей,

в) для крепления стаканов вентиахт.

г) для крепления стоек торцевого фахверка.

28. Плиты КЖС обозначают марками, имеющими сле. дующую структуру

<u>, xxx-xx</u> ,	1-1
	Пип плиты (cm, п. 2.2)
	Порядковый номер по несущей спо-
	<u>собности,(1 10)</u>
	Класс напрягаемой арматуры
	Дополнительные характеристики, от-
	ражанощие особые условия
	применения плит:
	а) К-в покрытиях с подвесними кранами,
	б) плотность бетона (индекс Н-нор-
	истеная для Асловий сладоагрес-
	сивной среды, П-повышенная для
	условий среднеаг рессивной среды),
-	в/дополнительные эакладные чз-
	делия по проекту здосния
	(индекс а, б, в.)

В плитах типа КЖС18В после буквы В ставят цифровой индекс, жарактеризующий размер отверстия 4.7.10,14 соответственно дискметром 400,700, 1000. 1450 мм в плитах с двумя отверстиями цифровой индекс стасвится дробою, в плитах с отверстиями для водостока цифровой индекс не ставится Для изготовления плит типа КЖС 18 В используются чертежи соответствующих марок типа КЖС181 е доработкой их по указаниям, приведенным в документах: 1 465.1-14.1-CM1 1465 1-14.1-CMI2 Auct 1.465.1-14.1-TO

1465,1-141-CM14

Promier Markupolku naum 2KKC181-2AIVK-11- nauma KKC 6mopozo munopame. ρα δεз οπιθεροπειά βποραπ πο μεσυμεύ οποσοδησοти, с напрягаемой арматурой класса А-Т, для покемтия с подвесными кранами, изготавливаемая из бетона повышенной плотности для применения в здании со среднеагрессивной средой

3 Область применения

Плиты КЖС предназначены для применения вздания отаспливаемых и неотаспливаемых, возводиных в I- \bar{I} географических районах по весу снегового покροδα, с ραςчетной температурой наружного BOSDYXX DO -40°C NOU CUCMENAMUYECKOM BOSDEÚCTBUU положительной температуры не выше +50°С. с перепасдами и без перепадоб профиля покрытия: C HEARDECCUEHEIMU, CNADO-A CDEGHEARDECCUEHEIMU газовыми средами; в несейсмических районах и с расчетной сейсмичностью θ δαννος; бескросновых, с подвесными кранами погост 7890 731 грузоподъемноетью до 5т и мостовыми электрическими краснами общего назначения грузоподвем-HOCMEN DO 32T (POCT 25711-83) бесфонстрных, с зенитными и светострационными

фонсрями (плиты под светогаэрационные фонари предназначены для применения в І-Іў снеговых районах, под зенитные - ВІ-Й снеговых расионах) Применение конструкций на открытом воздухе и в неотапливаемых зданиях при расчетной температуре ниже минис 40°С (СНиЛ 11-2-80) может быт допущено при соблюдении соответствующих треδοβακαύ ελαβει CHuΠ II-21-75; πραπραμεκεκαν πλαπιβ условиях систематического воздействия темперостуры выше 50°С должны быть соблюдены требо-BOCHUR CH 482-76

HENDOD. RODDUCE UDATA BRANCHEN

1465.1-14.1-TO

1.465.1-14.1-TO

32 Лодвесные краны по ГОСТ 7890-73 (среднего режима работы) могут быть размещены в пролете по трем схемам (приведены в документе 1.465 1-14.1--CM4 1: два двухопорных крана грузоподземностью 1,0;

2,0, 3,27 (exema 1); трехопорный кран грузоподъемностью 2,0; 3,2,

5,0 r (exema 2);

двухопорный кроим грузоподъемностью 2,0,3,2; 5,0 r (cxema 3). Подвеска крановых путей (запросктированных неразрезными) осуществляется через 3м с

NOMOWERO ONOPHUX CHONUKOB, NOUBARUBACEMEIX K 3 CKN CO THEIR USDENUAM TO HUSY TOODONGHEN DESED плит. (См. докум 1.465 1-14.6 КМ, листы 6.7)

Допускается также размещение монорельсов. При этом сосредоточенные нагрузки на плиты KKC HE DONKHGI NDEGOCKODUMG GENUYUH, YKOGAHHGIK

6 dokymenme 1.465.1-14.1-CM4.

6м,одноярусные, с открывающимися переплетами Esicomou 1800 mm. Стольные конструкции фонстрей выночают фонарные панели длиной вм, поперечные П-образ-

3.3. Светоаэрационные фонари предусмотрены шириной

ные фонарные фермы, панели торца, горизонтальные и вертикальные связи. Фонарные панели привариваются к закладным изделиям, предусмотренным по верху плит КжС. (докум. 1465 1-14.7 км) Светостэрационные фонари разработаны с

покрытием в овух вариантах из железоветонных плит размером 316 м по ГОСТ 22701-77* и с применением профилированного настила по POCT 24045-80 UNU TY34-13-5914-79.

34. Конструкция зенитных фонфрей включает: стальной стакан, остекленную раму, защитные сетки и

фартук Стакан фонаря приваривается к закладным изделиям по верху плит КЭСС. Рама фонаря предусматривает возможность открывания переплетов, выполненных из OBYXCNOCHER CWEKNOUCKEMOS! ZEHUMHAE CONCOR OBECHENO ванот КЕО-3% и устанавливаются с интервалом через

плиту (для удобства заделки утеплителя и кровли). 35 Плиты КЖС розработоны для применения в несейсмических районах и могут применяться в районах с расчётной сей-CMUYHOCTONO DO 8 6 AMOS AORONHUTENSHOZO EXPMUZOBUHUR TINUT на сейсмические воздействия при этом не требиется Совтест ная работа плит в покрытии как жесткого горизонтально-20 диска обеспечивается замоноличиванием продольних швов между плитами, а включение бетона замоноличивания в ра-

боту-наличием по бортам плит углублений (шпоночних гнезд).

4. YCAOBUR PACYEMA.

4.1 Расчёт плит КЖС произведён в соответствии стребова. ниями нормативных документов а) "Руководства по проектированию железобетонных ΠΡΟΟΤΡΟΜΟΤΘΕΜΗΝΙΚ ΚΟΝΟΤΡΥΚΟΝΟ ΠΟΚΡΑΙΜΟ Ο ΠΕΡΕΚΡΑ тий" (Стройиздат, Москва 1979г) сдополнениями, приведенными в журнале "Строительная механика

и расчет сооружений" № 2,1984 г. δ) CHuΠ II-6-74 , Ηαεργεκά α 603 θεώς τθαν"; в) СНи П II-21-75 "Бетонные и железобетонные конструкции,

r) CHu П II-28-73 "Защита строительных конструкций от коррозии; d) CHu II II-7-81± "Cmpoumencento 6 cericmuvector parionax"

Плиты рассучтаны по спыламеной автоматизированной программе на ЭВМ "Минак 32" на равномерно распределенные нагрузки интенсивностью 300-1050кг/й (Сучётом весс плит) и на сосредоточенные нагрузки от подвесных кранов и светоаэрачионных фонарви.

1.465.1-14.1-TO

4.2. В зависимости от конструкции (без проёмов или с проёмами для фонарей) и вида нагрузки (равномерно распределенная, в зине "продольного снего вого мешка", от фонаря) плиты подразделяются на три группы:

α) ποδ ραθμομέρμο ρασπρεθελέμμης ματρυβκή, δ) ποδ εμετοθήκο ματρυβκή πο πρευτολεμού эπορε; δ) ποδ φομάρυ

4.3. Несущая способность сплошных плит типа КЖС 18 Г и КЖС 18 В под рабномерно распределенную расчетную нагрузку характеризуется двумя её эначениями;

Суммарная расчётняя нагрузка о, включает собственный вес плит сзаливкой швов (200кгс/м²-для плит типа 1 КЖС18 и 210 кгс/м²-для плит типа 2 КЖС18), нагрузку от утеплителя, пароизоляции, водоизоляционного ковра и снега, а также эквавалентные нагрузки от вентустройств и подвесных технологических коммуникаций Расчётная нагрузка о, определена как предельная суммарная равномерно распределенная нагрузка из условия прочности продольной напрягаеной арматуры. Расчётная нагрузка р определена как предель-

ная снеговая нагрузка из условия исчерпания нееущей способности пля оболочки по артатурс при заданной сумнарной нагрузке д. «Постоянная нагрука дл определяется какразность сумнарной и съговой нагрузок:

9 n = 9-f. При этом максимальное значение постоянной нагрузки 9 n не должно превышать 450кгс/м².

44 Для сплошных плит типа кжс 18 Г и кжс 18 в под снеговую нагрузку по треугольной эпноре расчётные величины постоянных нагрузок дл, включающих собственный вес плит с закливкой швов, нагрузку от утетлителя, пароизоляция, водоизоляционного ковра, а также эквивалентные нагрузки от вентустройств и подвесных технологических коммуникаций приняты. 270,350 и 450 кгс/м² Макситальная ордината снеговой нагрузки принята (2-4)р, где р-расчетная снеговая нагрузка для <u>I-V</u> снеговых районов

5 Плиты под фонари типа КЖС18Ф рассчитаны на постояннуно нагрузку 9 п (см п.43) расчетной интенсивностью 350 и 450 кгс/м², сосредоточенные нагрузки от рам фонарей и снегобую нагрузку р для І-ў снеговых районов При этом расчётные нагрузки для светоаэрационных фонарей с покрытием из профнастила и зенитных фонарей приняты одинаковыми

46 Ллиты ККС рассчитаны на нагрузки от поовесных кра-

Величины сосредоточенных нагрузок на крайних подвес-

HOS 20130100 TEMHOCIMSHO 2,0,3,2 u 5.0T NO FOCT 7890-73*

ных путях, россположенных у опор плит ККС, определени по линии влияния как для разрезных валок Нагрузки на подвесных путях, расположенных в середине пролёта (схемы 1 и 2,см п 3.2) в соответствии с п 9.27., Руководства по проектированию эжелезобетонных пространственных конструкций покрытий и перекрытий приняты с понижающим коэффициентом перераспределения, учитывающим совместную работу неразрезных балок пятей и смежных плит ККС.

1. 465.1 - 14.1-TO

7

1,465,1-14,1-TO

R

Нагрузки от подвесных краснов учтены как дополнительные для трек случаев, указанных в п 42

4.7. Расчет креплений плит КЖС между собой и к продольным констоукциям на горизонтальное сейстическое воздействие произведен для блоков покрытия размером 6×18 (две плиты) или 12×18 м (четыре плиты). Для здании в несейсмических районих и зданий срасчетной сейсмичностью 7и8 бамов проч-

тобым шарнирам подстропильных конструкций и замономинванием продольных шпоночных швов. (см. документы

1.465,1-14.2-CM5 4 1.465,1-14 2-CM6). 4.8 Плиты отнесены к третьей категории трещиностойкости. Расчетная илирина раскрытия трещин в полке и ребрах от нормстивных значений нагрузок приведены в таблице

Класс арматуры	Категория треи раскрытия тр	циностойкости и допус ещин (мм) для среды.	тимая ширина
	Нестрессивной	CΛαδοα ζρεςαιβκού	Среднеагрессив- ной
7- ₽	0,2 (0,3)	_	
A-LŸ A-ѾB	0,2 (0,3)	0,2 (0,25)	0,1 (0,15)

Примечание без скобок приведена ширина длительного росскрытия трещин, **6 εκοδκαχ-ωμρυμα** κραπκοδρεμεμοίο ρας-Крытия трещин.

49. Величина контролируемых напряжений при механическом способе натяжения арматуры принята равной 0,85 Ra II 4.10. Расчетные сопротивления бетона приняты с учетом следую-

щих коэффициентов условий Работы.

а) при расчете плит на действие постоянных и длитель-HUK HOZPY30K-M6, =0,85;

COE A-IV U A-V EEEDEHN E POCCYEM C KOSPPUGUEHTOM MOY 1,0

б) при учете постоянных, длительных и ногрузок от подвесных кранов ть =0.85 ×1.1 =0.95 Расчетные сопротивления напрягаемой арматуры клас-

5 Применение материалов серии. 5.1. Выбор марок плит КЖС производится по ключам, приведенным в настаящем выпуске, в зависимости от типа плит и условий их применения

5.2 Выбор марок плит под равномерно распределенную нагрузку производится для соэтветствующей схемы размещения в пролете подвесных кранов и класса напрягаемой арматуры по расчетным значениям полной 9, и снеговой р нагрузок для конкретного проекта здания. При определении расчётных нагрузок следует руководствоваться "Правилами учета степени ответ-

ственности Зданий и сооружений при проектировании Конструкции " утвержденными постановлением JOCCOMPOR CCCP om 19 Mapma 1981 r Nº 41 AAR 30 anuú 670рого и третвего классов расчётные нагрузки по проекту следует умножить соответственно на коэффициенты $V_n = 0,95$ и 0,9. Величина рассчетной снеговой нагрузки быть меньше предельной р, указанной в ключе

для выбранной марки плипы, но призтом величина

постоянной нагрузки Q,п дляжна удоблетворять

YCNOGUHO. 9n=9-P = 450 Krc/M2

Выбор марок плит по остильным ключам производится по определенным в проекте здания величинам расчётных постоянных и снеговых нагрузок с учётом коэффициента Уп 1.465 1-14.1-TO

1 465.1-14.1-TD

54 Эквивалентные нагрузки на плиты КЖС от вентустройства включая вес утолщений полки в зоне отверстий, следует принимать по таблицам документа 14651-141--СМ5 и включать их в величину нагрузки Ол 55 Выбор марок плит по зонам покрытия (документ 1465 1-14 1-СМ2) осуществляется с учетом следующих *δοπολημείως γκασαμμά:* CL) & SOHE A [TINUMU MUTOK KXC18 P, KXC18 B, KXC18 P)-no ключам документов 1,465.1-14 1-СМ6-1465 1-141-СМ10 с учетом в необходимых случаях дополнительной постоянной эквивалентной нагрузки от вентустройств определяемой по тоблицам документа 1 465,1-14,1-см5 При кроснах меньшей грузоподъемности, чем указано на схемах, марку плипы принимают по схеме крана ближайшей большей грузоподземности с соответствуrowum nonokehuem nymeu: б) в зоне Б (у торцыв)-по указаниям п "а "с учетом dononhumenthozo cherobozo, mewka" om napanema При этом расчетную постоянную нагрузку уве-ALLYLIGATION HOL TO KIC/M2 UNU 100 KIC/M2 TIPLI PACTIONOMEнич здания coonsememberнo в I-II или III-IV ветроβωχ ραύομαχ (yyem εορυ3ομπαλεμώχ βοздеύς mbuú om mopuebozo parbepra); в) в зоне В (у температурного шва)-по ключам до-· кументов 1.465 1-14.1- СМ6+ 1 465 1-14.1-СМ8. При этом для покрытий с поввесными кранами по схеме ! расчетную постоянную нагрузку увеличивают HOL 100 KIC/M2, NO CRIME 2 - HOL TOKIC/M2. 2) 8 30HE 11-110 YKCIBCHISM D. . Q"C YYEMOM DONONHUMENG ного снегового "мешка" и торцов светоаэрационных фоногрей;

- по ключам документов 1465.1-14 1 CMG,14651-141-CM7 *|ακαλοεαγκο 30 με Ε),* - по ключу документа 14651-14 1-CM8 (аналогично зонеД) Принимается марка, имеющая большую несущую способность. Все четыре плиты зоны принимаются одинако-661 M W. Ποσδορ πλυπ αλλ πομευσεκού ς ατρεςсивной spedoù προизводится с учетом следующих дополнительных YKC(3CC HULL а) плиты типа КЖС18Г, отмеченные в ключе знаком, могут применяться при условии замены в них сетки noaku C5 (φ8 A-III) κα cemky C6 (φ6 A-III), ecau это dorseтимо по нагрузке. Замена сетки оформияется чертежом доработки в состове конкретного проекта; б) плиты типа КЖС18Г, отмеченные в ключе знаком в охгрессивных средах не применять; B) OCTOCAGNO PRIMARY BY MYCHE MUNCH 1 KAC181 663 звездочек, выбиранотся по указаниям п 5.5 В чертежах конкретного проекта в марке плит дополняют индекс (н,п), указывающий на требустую плотность ветона (см п 2,8). При доработке в конкретном проекте рабочих чертежей плит, предназначенных для крепления путей подвесных крохнов, конструкций светомэрационных и зенитных фонарей, вычерчивают планы и разрезы MALITA C POCESCUEROLI DO MONHUMENENEIX BOCKNOCOMEIX UZDENUÚ U дополнительного армирования, приведенных в докумен me 1.465.1-14.1-CM11; для плит c отверстиями под вентустройства или водостоки -в документе 1,465.1-14.1-см12. для плит с креплением колонн торцевого фахверка -в доку-Mehme 1,465 1-141 - CM 13 Примеры оформления чертежей приведены в документе 1465 1-14.1-CM 14

1.465.1 - 14 1-TO

ж) в зоне Ж-марку плиты выбирают раздельно

1.465.1-14.1-TO

е) в зоне Е-по ключом документов 1.465.1-141-ств.1-ст9, · интенсивность росчётной нагрузки для каждой

плиты от снеговог) "мешка" принимают по табличе

документа 1.465 1-14.1-СМЗ

Β HEXIPECCUBHOIX C IKЖC18Γ-1ΑV 2Φ20Α-V IKЖC18Γ-2ΑV 4Φ16Α-V IKЖC18Γ-3ΑΥ 4Φ16Α-V IKЖC18Γ-4ΑV 4Φ18Α-V IKЖC18Γ-5ΑV 4Φ18Α-V IKЖC18Γ-6ΑV 4Φ18Α-V IKЖC18Γ-7ΑУ 4Ф20Α-V IKЖC18Γ-8ΑV 4Ф20Α-V IKЖC18Γ-9ΑV 4Ф20Α-V IKЖC18Γ-3ΑVK 4Ф20Α-V IKЖC18Γ-3ΑVK 4Ф20Α-V IKЖC18Γ-5ΑVK 4Ф22Α-V IKЖC18Γ-6ΑVK 4Ф22Α-V IKЖC18Γ-6ΑVK 4Ф22Α-V IKЖC18Γ-6ΑVK 4Ф22Α-V IKЖC18Γ-6ΑVK 4Ф22Α-V IKЖC18Γ-3ΑV 4Ф16A-V 2KЖC18Γ-1ΑV 4Ф16A-V 2KЖC18Γ-3AV 4Ф20A-V IKЖC18Γ-3AV 4Ф20A-V IKЖC18Γ-3AV 4Ф20A-V IKЖC18Γ-3AV 4Ф20A-V	KP4III CPEÒ	m3 rue Parx	CTOM6,	<i>T</i>	ΠΛϤΤΕΙ	арматика		1		Моссоа Плиты,	Μαρκα	MOOR	Μαρκα	матери	ανος	Массо
6 Heαzpeccu6h61x C IKKC18Γ-1ΑV 2Φ20Α-V IKKC18Γ-2ΑV 4Φ16Α-V IKKC18Γ-3ΑΥ 4Φ16Α-V IKKC18Γ-4ΑV 4Φ18Α-V M35 IKKC18Γ-5ΑV 4Φ18Α-V M35 IKKC18Γ-6ΑV 4Φ18Α-V M35 IKKC18Γ-6ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-5ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-6ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ16Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V IKKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V	c peò	ax.					бетона	<i>Б</i> етон, м ³	KL CLAVE	1	NAUMEI	арматира	бетона	<i>Бет</i> он, м ³	Сталь, КГ	T
IKЖC18Γ-1AV 2Φ20A-V IKЖC18Γ-2AV 4Φ16A-V IKЖC18Γ-3AY 4Φ16A-V IKЖC18Γ-4AV 4Φ18A-V IKЖC18Г-5AV 4Φ18A-V IKЖC18Г-6AV 4Φ18A-V IKЖC18Г-7AY 4Ф20A-V IKЖC18Г-8AV 4Ф20A-V IKЖC18Г-9AV 4Ф20A-V IKЖC18Г-2A YK 4Ф20A-V IKЖC18Г-3AVK 4Ф20A-V IKЖC18Г-5A VK 4Ф20A-V IKЖC18Г-5A VK 4Ф22A-V IKЖC18Г-6AVK 4Ф22A-V IKЖC18Г-1AY 4Ф16A-V 2KЖC18Г-1AY 4Ф16A-V 2KЖC18Г-2AV 4Ф16A-V 2KЖC18Г-3AV 4Ф20A-V 2KЖC18Г-3AV 4Ф20A-V 2KЖC18Г-3AV 4Ф20A-V 2KЖC18Г-3AV 4Ф20A-V 2KЖC18Г-3AV 4Ф20A-V				1	2KKC 181 - 9AV	4Φ 25 A-V	M600		598.2		IKKC181 ZAIVK	4422A-IV	м40а		406,7	
IKKC 18Γ - 2AV	00	- 1	_		2KKC 181- 10AV	4Ф25A-V			678,8	ľ	1KKC 181 - 3A VK	4422A-14	M4OU	3.91	442,9	9,78
IKKC18 - 2AV 4 \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	00	_ L	214,9		2KKC 181"- IAYK	4\$18 A-V	,		313,7		1KKC181 -4AIYK	4 \$25A-IV	M 500	, ,	524,5]","
IKKC18Γ-4ΑV 4Φ18Α-V M356 IKKC18Γ-5ΑV 4Φ18Α-V M36 IKKC18Γ-6ΑV 4Φ18Α-V M35 IKKC18Γ-7ΑΥ 4Φ20Α-V M400 IKKC18Γ-8ΑV 4Φ20Α-V M50 IKKC18Γ-1Α VK 4Φ18Α-V M40 IKKC18Γ-1Α VK 4Φ20Α-V M450 IKKC18Γ-3ΑVK 4Φ20Α-V M40 IKKC18Γ-3ΑVK 4Φ20Α-V M50 IKKC18Γ-6ΑVK 4Φ22Α-V M50 IKKC18Γ-6ΑVK 4Φ16Α-V M300 2KKC18Γ-2ΑV 4Φ16Α-V M300 2KKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V M35 2KKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V M35 2KKC18Γ-3ΑV 4Φ20Α-V M35			256,1		2KKC181 - 2AVK	4420A-V	MVOO		384,1	.	1 KXC1817 - 5A IVK	4 Ф25A-IV	M 450		569,2	
IKЖС18Г - 5AV 4Ф 18A-V M 30 IKЖС18Г - 6AV 4Ф 18A-V M 35 IKЖС18Г - 7AY 4Ф 20 A-V M 40 IKЖС18Г - 8AV 4Ф 20 A-V M 50 IKЖС18Г - 9AV 4Ф 20 A-V M 40 IKЖС18Г - 1A VK 4Ф 18A-V M 40 IKЖС18Г - 2A VK 4Ф 20 A-V M 45 IKЖС18Г - 3AVK 4Ф 20 A-V M 40 IKЖС18Г - 5A VK 4Ф 20 A-V M 50 IKЖС18Г - 6AVK 4Ф 22A-V M 50 2KЖС18Г - 1A V 4Ф 16A-V M 30 2KЖС18Г - 2AV 4Ф 18A-V M 30 2KЖС18Г - 3AV 4Ф 20A-V M 35 2KЖС18Г - 3AV 4Ф 20A-V M 35			29 8,9		2KKC18T-3AVK	4422A-V	1		417,1		2KKC181 - 1AIV	4¢18A-IV	M 300		284,5	
IKKC18Γ - 6AV 4Φ 18 A-V M35 IKKC18Γ - 7AY 4Φ 20 A-V M40C IKKC18Γ - 8AV 4Φ 20 A-V M50 IKKC18Γ - 9AV 4Φ 22A-V M50 IKKC18Γ - 1A VK 4Φ 18A-V M40C IKKC18Γ - 2A VK 4Φ 20A-V M45C IKKC18Γ - 3AVK 4Φ 20A-V M40C IKKC18Γ - 5A VK 4Φ 22A-V M50C IKKC18Γ - 6AVK 4Φ 22A-V M50C IKKC18Γ - 6AVK 4Φ 16A-V M30C 2KKC18Γ - 2AV 4Φ16A-V M30C 2KKC18Γ - 3AV 4Φ20A-V M35C 2KKC18Γ - 3AV 4Φ20A-V M35C 2KKC18Γ - 4AV 4Φ20A-V M35C	50	Ŀ	313,3		2KXC181-4AVK	4Ф22A-V	M450	4.14	455,1	10 35	2KKC18T -2AN	4\$20A-14	<i>///</i> 000		322,5	
IKKC 18Γ - 7ΑΥ 4Φ 20 Α·V M400 IKKC 18Γ - 8ΑΥ 4Φ 20 Α·V M50 IKKC 18Γ - 1Α VK 4Φ 18Α-V M400 IKKC 18Γ - 1Α VK 4Φ 20Α-V M450 IKKC 18Γ - 2Α YK 4Φ 20Α-V M400 IKKC 18Γ - 3Α VK 4Φ 20Α-V M400 IKKC 18Γ - 5Α VK 4Φ 22Α-V M500 IKKC 18Γ - 6Α VK 4Φ 22Α-V M500 2KKC 18Γ - 1Α V 4Φ 16Α-V M300 2KKC 18Γ - 2Α V 4Φ 18Α-V M300 2KKC 18Γ - 3Α V 4Φ 20Α-V M35 2KKC 18Γ - 4Α V 4Φ 20Α-V M35	300		381.3		2 KKC 181 5AVK	4Ø22A-V	'		535,6		2KKC181" - 3AIY	4 \$ 22 A-1Y	M 350		390,7	
IKЖС18Г - 8AV 4Ф 20 A·V M400 IKЖС18Г - 9AV 4Ф 22 A·V M50 IKЖС 18Г - 1A VK 4Ф 18A·V M400 IKЖС 18Г - 2A VK 4Ф 20A·V M450 IKЖС 18Г - 3AVK 4Ф 20A·V M400 IKЖС 18Г - 5A VK 4Ф 22A·V M500 IKЖС 18Г - 6AVK 4Ф 16A·V M300 2KЖС 18Г - 2AV 4Ф 16A·V M300 2KЖС 18Г - 3AV 4Ф 20A·V M350 2KЖС 18Г - 3AV 4Ф 20A·V M350 2KЖС 18Г - 4AV 4Ф 20A·V M350	150	ŀ	4208		2KXC 181" - 6AYK	4Ф22A-V			625,2		2KKC 181 - 4AIY	4925A-N	m 400		490,7	
IKЖС18Г - 8AV 4Φ 20 A·V IKЖС18Г - 9AV 4Φ 22 A·V M50 IKЖС18Г - 1A VK 4Φ 18A·V M40 IKЖС18Г - 2A YK 4Φ 20A·V M46 IKЖС18Г - 3AVK 4Φ 20A·V M40 IKЖС18Г - 5A VK 4Φ 22A·V M50 IKЖС18Г - 6AVK 4Φ 22A·V M50 IKЖС18Г - 1AV 4Ф16A·V M30 2KЖС18Г - 2AV 4Ф16A·V M30 2KЖС18Г - 3AV 4Ф20A·V M35 2KЖС18Г - 4AV 4Ф20A·V M35	00	Ŀ	382,3	İ	2KKC 181 - 7AVK	4925A·V	M 600		602,0		2KXC 181- 5AIV	4Φ 25A IV	M 350		574,0	l
IKKC 181 - 1A VK 4 \$\phi\$ 18A - V \ M400 \ IKKC 181 - 2A YK 4 \$\phi\$ 20A - V \ M400 \ IKKC 181 - 3AVK 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 5A VK 4 \$\phi\$ 22A - V \ IKKC 181 - 6AVK 4 \$\phi\$ 22A - V \ IKKC 181 - 6AVK 4 \$\phi\$ 22A - V \ IKKC 181 - 1A V 4 \$\phi\$ 16A - V \ IKKC 181 - 2AV 4 \$\phi\$ 16A - V \ IKKC 181 - 3AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 3AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 3AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V \ IKKC 181 - 4AV 4 \$\phi\$ 20A - V		ŀ	5 28 ,6		2KXC181' - 8AVK	4P 25A-Y	M500		617,6		2KKC 181 - 6AIY	4 \$ 25 A-IY	M 400		663 ,6	
1KKC 181-2A YK 4Ф 20A-V M 45. 1KKC 181-3AVK 4Ф 20A-V M 40. 1KKC 181-4AVK 4Ф 20A-V M 40. 1KKC 181-5A VK 4Ф 22A-V M 50. 1KKC 181-6AVK 4Ф 22A-V M 50. 2KKC 181-1 A V 4Ф 16 A-V M 30. 2KKC 181-2AV 4Ф 18A-V 2KKC 181-3AV 4Ф 20A-V M 35.			475,9	•	2KKC181-9AVK	4Ф 25A-Y			707, 2	1	2кжс 18Г- 7AIV	4Ф 28A IY	M 500		625,3	
IKKC18I-3AVK 4Ф 20A-V IKKC18I-4AVK 4Ф 20A-V IKKC18I-5AVK 4Ф 22A-V IKKC18I-6AVK 4Ф 22A-V 2KKC18I-1AV 4Ф16A-V 2KKC18I-2AV 4Ф18A-V 2KKC18I-3AV 4Ф20A-V 2KKC18I-4AV 4Ф20A-V	00 3	,91	3169	9,78	2KXC18T-10AVK	4Ø 25A-V	M600		707.2		2KKC 181'-8AIV	4428A-N	,,, 000		740,4	
IKKC18Γ-4AVK 4Φ20A-V M40A IKKC18Γ-5AVK 4Φ22A-V M50A IKKC18Γ-6AVK 4Φ22A-V M50A IKKC18Γ-1AV IMAGE IMA	50		376,7								2KKC 181 - 9AIV	4Ф 28A-IV	M 600		741,8	
IKKC18	000		414,3								2KXC181" - IAIVK		,	4,14	348,9	10,3
1KKC18I-6AVK 4Ф22A-V 2KKC18I-1AV 4Ф16A-V 2KKC18I-2AV 4Ф18A-V 2KKC18I-3AV 4Ф20A-V 2KKC18I-4AV 4Ф20A-V		[471,6		Бесфонарное			specco	пвных	u	2KXC181" - 2AIVK	4Ø 22A-IV	м400		3 96,7	1
2KXC18F-1AV 4Ф16A-V 2KXC18F-2AV 4Ф18A-V 2KXC18F-3AV 4Ф20A-V 2KXC18F-4AV 4Ф20A-V	100		451,5		αερεσο	:પ6મ61X (:beβαX				2KXC 1817 - 3A/VK	4Ф25A-IV			489,5	
2KKC18Γ-2AV 4Φ18A-V 2KKC18Γ-3AV 4Φ20A-V 2KKC18Γ-4AV 4Φ20A-V]	519,8		1 KXC18F -1AIY	4416A-14			239,2		2KHC 181-4ANK	4Ф25A-N	M 450		508,9	
2KXC18F-2AV 4Ф18A-V 2KXC18F-3AV 4Ф20A-V 2KXC18F-4AV 4Ф20A-V	00		252,9		1 KXC 18 F - 2AIV	4Ф18A-IY	M300	1	287,7	1	2KKC 181 - 5AIVK	4P25A-1Y			592,8	
2KKC181-4AV 4420A-Y M35		l	304,9		1KXC1BT-3AIV	4Ф20A-1Y			325,9		2KKC181-64-1VK		M 500		604 ,9	
2KXC18Γ-4AV 4Φ20A-Y	150	[388,1		1 KXC18F-4AIV	4 \$ 20A-N		201	365,3	470	2KKC1817 - 7A-NK				648,7	
	4	,14	554,4	10,35	/KXC18[- 5AIV	4\$20A-N	M350	3,91	427,6	9,78	2KXC181"-8AIVK		MEQO		645,9	1
2KKC 181-5AV 4422A-V M45	150	l	423,9		1KKC18T-GAIV	4422A-IV	M400		413,3		2KXC181-9AIVK		M 500		680,4	
2KXC 181-6AV 4422A-V M40		ŀ	519, 6		1KXC18F-7AIV	4022A-IV			495,6		2KXC1EP IOAIVK				770,0	1
2KKC 181- 7AV 4422A-V M45			<i>596,</i> 8		1KXC18T-8AIY	7720111	M500		531,7		2KKC181-HAIVK	4Ф 28A-IV	M600		770,0	1
2KKC181-8AV 4422A-V M60			5 9 6,8		IKXC18F-1A IVK	4020A-IV	M 400		<i>338</i> ,5					L		

Указания по их изготовлению приведены в документах 1465.1-14.3-1ГЧ, 1465 1-14.3 1СБ, 1.465 1-143-2ГЧ, 1465.1-143-2СБ.

1				1 4 6 5 1 - 14	1 – CM	1
1	Ηαγ 07δ	Зиновьев	Roman			_
ı	H KOHTP.	Шапира	All w		Стадия	1
1	IA KOHCTP.	Wanupo	Away	Номенклатура плит	6	Ц

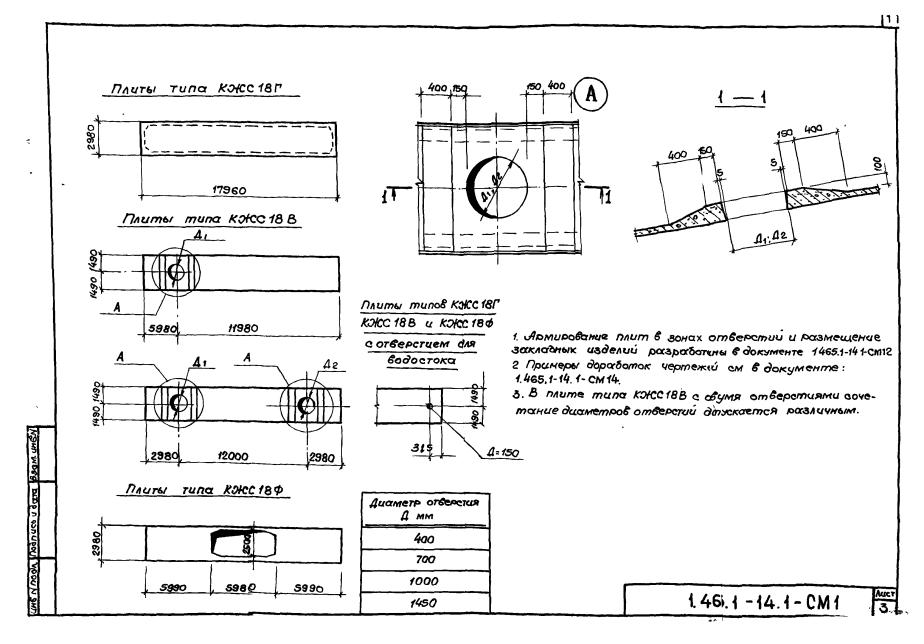
PYKIP. Capaganola Illa

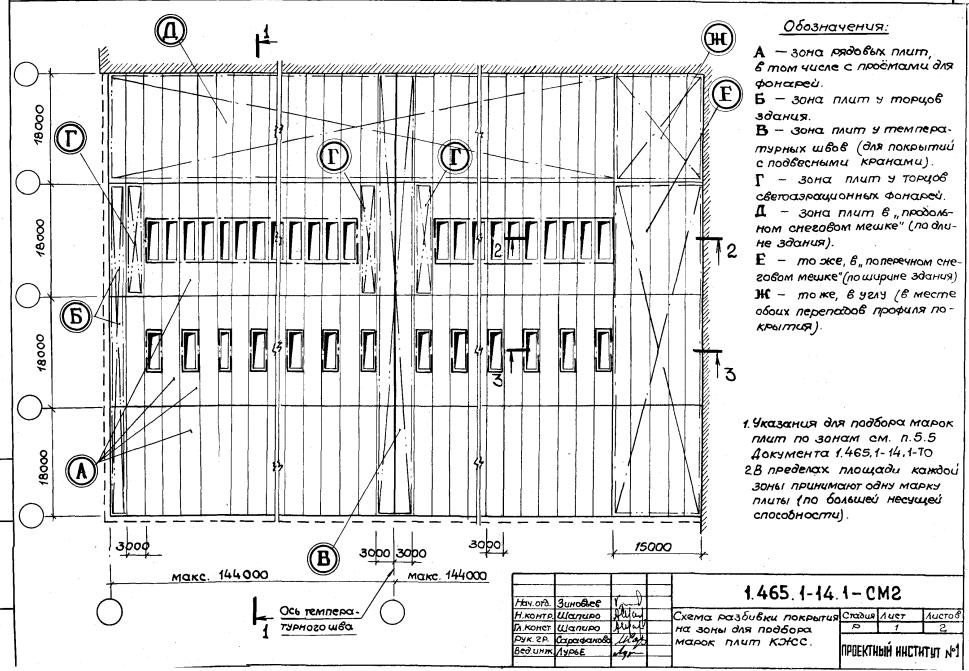
Сттехник жернова Жи

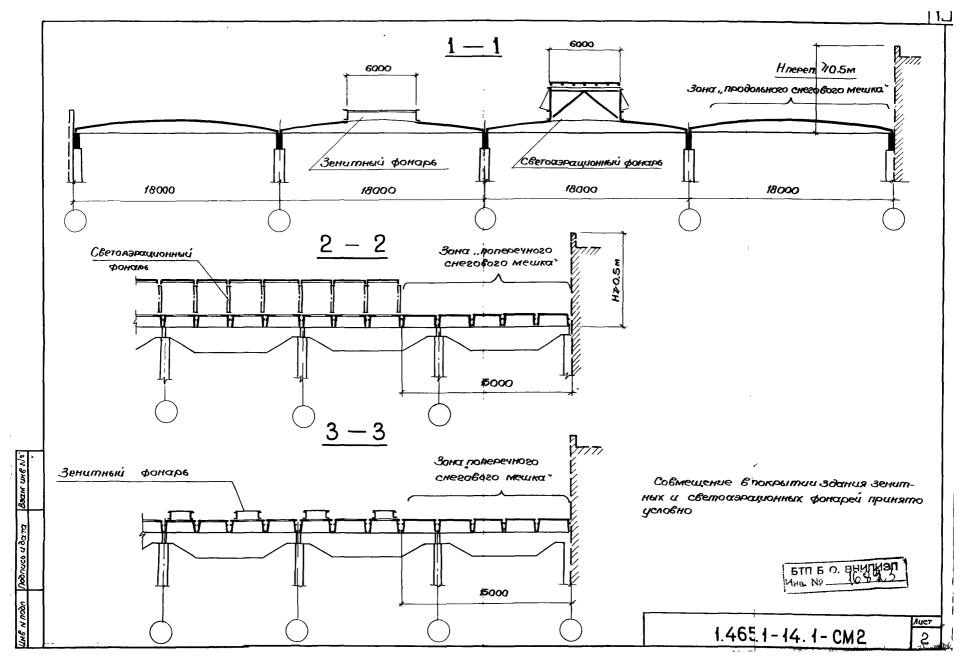
менклатура плит Р 1 3

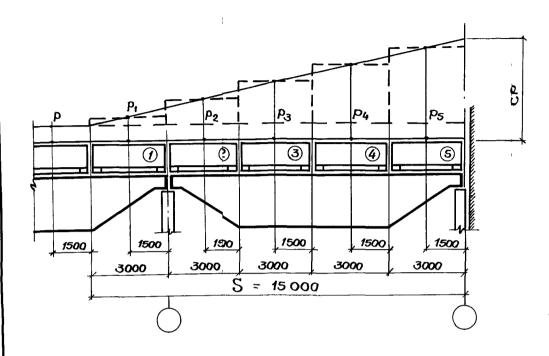
КЖС ПРОЕКТИЫЙ ИНСТИТУТЫ

· ·	HANPAZAEMA). APMATYPA	•		08 DUANOB CTANG, KI		- *	Напрягаетя артатура		Fores		Масса ПЛИТЫ, Т	Μαρκα Π <i>Λ</i> ΙΙΤ6Ι	Напрягаетля арматура	Марка бетона	матер	x00 uax08 C7ax6, KT	Macco 1111116 1
IKXC18T-1A TIB	2 Ø 25A- <u>I</u> II B			266,9		3 KXC 186 - 7AY	4\$20A-Y	M 400		449,8		3 KXC 18\$-2411K	4\$ 22 A-IV			464,4	
1KXC181-2A [] 8	2 Ø 28.A-ĪĪB	M 300		319,5		3 KMC 180-8AV	4\$20A-Y	M 500		444,0	1	3KHC 18 \$-3ANK	4022A-11		ļ	493,8	1
IKMC 185-3A 118	2\$28.A- <u>II</u> B			358,9		3 KXC 18 Ø-9AY	4\$ 20 A-Y		1	486,8		3 17XC 18 \$ -4911K	4\$22A-IV	M 400		570,6	
1 KXC 18 1-4 A 1 8	2\$32A-\[B	M 400		423,7		3 FXC 18\$-10.9V	4\$20A_Y	M 450		500,8	ļ	3 KWC 18\$-5ANK				541,4	1
1 KXC 181 - 5 A (11) B	2ф32Я- <u>і</u> іів	M 350		511,0		3 KXC 180-11AV	4\$ 22 A-1			519,0		3 KXC 18\$ -6.811 K			Ì	566,2	
1KXC 181-6A 118	2ф38А- <u>І</u> ІІВ	M 500		548,7		3 KHC 18\$-1AYK	4 \$ 18 A-Y	A- 1100		416,4		3KMC 18\$-7ANK		M 500	1	560,0	1
IKKC 181-19 11 8K	2\$28.A- <u>II</u> I8	M 300	3,9/	342,5	9,78	3 F. XC 180-2AYK	4\$ 18 A-Y	M 400		459,2	[3 KWC 18 0 - 8ANK			İ	584,0	
1KXC 18T-2A 118K	2¢32A- <u>l</u> īi8			422,1		3 KHC 18 P-3AYK	4\$ 20A-Y			428,4	- 1	3 K.W.C 18 \$-9.8/1K			1	522,4	1
1KMC 185-3A 118K		M 400		449,9		3 K XC 18\$-4AYK	4\$20A-1			468,6	1	3 KHC 18 P-IOAIVK		M 400	1	641,4	
IRXC 181-4A WBK				501,1		3 KMC 18 \$ - 5AVK	4 \$ 20 A-Y	M 500		457,4		3 KMC 18\$-11.ANK		M500		624,6	
1 KXC 18T-5A [] 8K				523,7		3 KXC 18\$-6AVK	4\$20A-Y		4,03	500,6		3 KHC 18\$-12.91VK				703,6	1
INHC 181-6A [II BK	2 \$ 36A-ŪB	M 400		584,2		3 KHC 18\$-7AYK	4\$20 A-V	M400		541,0		3 KMC 18Ø-1A 1118			1	368,6	1
2 FXC 181-1A []B	2¢2 8 A- <u>U</u> 18	M 300		316,1		3 KXC 18\$-8AYK	4\$ 22 A-Y			518,2	}	3KXC 18\$-28 118			4.03	425,2	-
2 RXC 181-2A [[]B	2ø32A- <u>II</u> 8	M 350		398,5		3 KMC 18\$-9AYK	4\$22A-V			529,4	ļ	3 KMC 18\$-38 NB			1	474.4	-1
2 KXC 181-3A 111 B	2Ø 36A-1[[B	M 400		505,7		3 KXC 184-TOAVK	4\$22A-Y	M500		593.2		3 KHC 18\$-4 A 118 29				494,4	4
2 KXC 181-4A 1 8	2¢36A-[[[8	M 350		583,0		3 KMC 18 P-11AYK	4\$25A-V	M800		601,2		3 KMC 18\$-5.A.TIB			1	498,2	1
2 RXC 181-5A [[] B	2¢36A- <u>III</u> 8		4,14	667,0		MORPHITUE CO	светопало	UIIONNA	MUU	PHITH	SIMU	3 K. N.C 18\$-61118			1	569.8	1
2 KXC 18 L I A II BK	2¢32A-ŪB	1400		421,3		фонарями в неаг	peccu6Him .	u aepecci	UBHLIX	среда	rx .	3 KMC 18\$-7.8 118		1		588.4	1
2 KMC 18 F-28 18K	2ø36A-Ū8		i	504,5		3 KXC 18\$ -1911	4 \$ 18.A-IV			375,8		3 KXC 18\$-8 AMB				627,8	1
2KKC 181-3A 118K	2 Ø 36.A-1[18			534,7		3 KMC 184-2811	4\$ 20.A-1V			419,6		3 K MC 18 P-18 BBK]	424,2	1
2 RXC 18 T - 4 A 1 BK				607,8		3 KXC 18\$-3AN	4\$ 20A-1V			437,2		3 KMC 18p-2A BB				474,4	1
MUKPUTUE CO	cleroasp	OULUDHAN	MU U	3ENUT!	1617921	3 KXC 18\$-4AN	4020A-1]	480,0	1	3 KXC 18\$ -3A 18				509,2	ł
TONEPANE 8 HE		TOTA CP				3 KHC 18\$-5AN	4\$ 20A IV	40.110.0		514,0		3 KHC 18- 4ANBA	20 32 1-iii			552,0	1
3KHC 18\$-1AV				365,2		3 1 XIC 18\$-6.81V	4\$22A-1V	M400	4,03	459,0	10,1	3 KMC 180-5A 18	2032111			586.0	┧
3 xxcc 18 to - 2.84		M 400	4.03	375,8	,,,	3 FXC 186-791V	4\$ 22 A-IV			471.2		3 KHC 184-GA TEN			1	546,0	1
BRACC 18\$-3AV		700	4,00	404,2	10,1	3 KXC 18\$-8AN	4\$ 22 A-IV			5544	,	3 K X C 18 \$ - 7.8 11 8 K			1		1
3 KACC 186-4AV				439,2		3 KMC 184-9AN	4\$ 25.A-1V	M 500		576,0		3 K XC 18\$-8,118			1	580,8	ł
3 K. M.C 18 \$ -5 AV 4				473,2	ĺ	3 KHC 18\$-10AN	4\$ 25.A-N		•	609,2		3 KKC 18 \$ 9A III BK	20760	M500	ł	588,2	,
3K XC 184-6AV	4\$ 2DA-V			452,4		3 KAC 18\$-181VK	4\$ 20A-1V	M400		446,6		3 KHC 184-101 BB	20 3CA 10	M400 M 450	1	630,4 676,0	-1
									L			,,	- p-3031-([B	77 730	Ļ	010,0	NUL
												1 4/	95.1-14		11		1 2







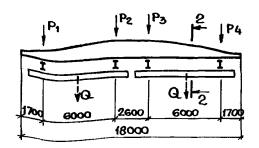


Ραςνέ	тная раб поперечно	so cheso	gos wer baubeg	еленная н	кгс / м²	HOC TINUMY	6 зоне						
N N	Cp /p												
DAUT	280 70	400	56/140	560 280	630	840	840 280						
1	90	130	30	310	250	275	335						
2	135	190	55	365	335	400	450						
3	175	250	50	420	420	525	560						
4	215	310	35	475	<i>5</i> 05	650	670						
5	260	370	20	530	590	780	785						

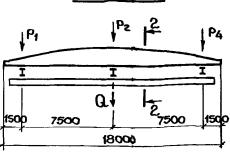
- 1 P-расчетная равномерно распределенная снеговая нагрузка на 1 м² покрытия; С-коэффициент, учитывающий повышение снеговой нагрузки в зоне перепада профиля покрытия
- 2. Р1-Р5 эквивалентная равномерно распределенная нагрузка от снега на плиту в зоне "поперечного снегового мешка".
- 3. В зоне перепада при прочих равных условиях принимают одну марку плиты по максимальной нагрязке. При наличии другой дополнительной нагрязки необжодимо эчитывать конкретное значение снеговой нагрузки на плиту.

Hay.ord	Зиновьев	Yugan		1.465,1-14.	. 1 – C	МЗ	
	Шапиро Шапиро	SU OUT	$\vdash\vdash$	Нагрузки на плиты КЭСС	Creatural	Aucz	Aucrof
	Сарафанова			от снега в зоне "попереч-		71.2.07	1
веолиж.	Nyp6e	1		Tunne augen Arren Menumy		ILIÚ II	HCTNTAT 11
<u> Инжене</u> Р	Аверыянова	Bueps	ሥ	•	HIPDEVIA	AQIN NH	FINIAINI

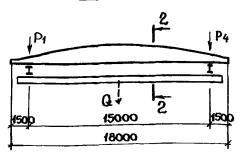
CXEMA 1



CXEMA 2



CXEMA 3



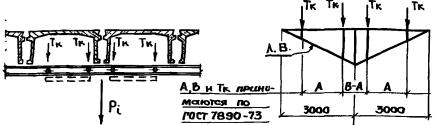
РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ НА ПЛИТЫ

Tabruga 7

Homep	Грузоподъ- емность Крана,	Нагрузка на 2 смежных ребра Плиты Рі, тс							
CXEMA	7	Pı	P2	P ₃	Py				
		3,96	0,03	0,03	3,96				
1	2,0	0,05	2,85	2,85	0,05				
		3,96	0,03	2,85	0,05				
		5,15	0,32	0,32	5,15				
	3,2	0,45	3,60	3,60	0,45				
		5,15	0,32	3,60	0,45				
	70	5,93	0,81	_	0,55				
0	3,2	0,55	4,23		0,55				
2		7,42	1,35		0,39				
	5,0	0,58	5,70		0,58				
-	3,2	5,34			1,15				
3	5,0	6,77			0,95				

2 - 2

HAPPEARA MUNT KOCC



- 1. В таблице приведены расчётные нагрузки без учёта собственного веса крановых путей.
- 2. Нагрузка Рі на 2 смежных ребра плит вычислена от действия двух максимально сближенных кранов на колее (в пролете)
- 3. При вычислении нагрузок учтён коэффициент сочетания hc=0,85 согласно п 4.15 СНиП ії-6-74, а при вычислении нагрузок Рг иРз для схем 1 и 2 ччтён также понижающий коэффициент "С согласно п.9.27 "Руководства по проектированию железоветонных пространетвенных конструкций покрытий и перекрытий."

Hav.जले	Зиновьев	Ver-	·	_	1.465. 1 - 14.	4-CI	٧4	
H.KOHTP.	Mannbo	N	lat	F				
	Manneo	Ju			Схемы подвесных кранов,	Стадия	AUCT	AUCTOS"
Pyk.MP.	Согропранова	11	4)		- and moderately thathou,	P		1
BEO.UHX.	Aypee	14	_		HOCEPHER OT HODGECHUX			
<u>Шиженев</u>	Аверьянова.	All	4		кранов на плиъ КЖС	INPOEKT	HOW HIM	th tetht:
Li						I		74-1966

ж б стакана

Зачеканка бе-

тоном М100

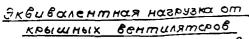
Bakh usdehue

TAUTH KHCC

Эквивалентная нагрузка от вентиляционных шахт

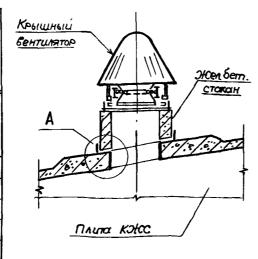
										/	@ 01	uua	1
Тип вентиля- цион но й	" =	Pac 8 Kr	CYETI C/M ²	RNO	pas pas	ÚOH	epho & C	CCP	npec no	Эелен Скор	ная I 1	нагр	чзка У
•	37		I			1			Ш			<u>IV</u>	
чстановки	Ø 3	Rus	ora	601	TUN	RUUO	HHOL	i w	$\alpha \times m$	61	h (M		
	\$ 5	2	5	8	2	5	8	2	5	8	2	5	8
	400	45	45	45	45	45	50	45	45	50	50	50	5 5
RAHTILASILIOH-		-		 		1					_ =		

иионной	יס ל עת	الم قا	C/MS		10PY		em ex	α					
	are and		I			I			Ш			<u>IV</u>	
чстановк ч	£ 60	Bus	ота	601	TUAS	ในบอ	ΗΗΟŰ	i W	$\alpha \times m$	61	h (M		
	450 750	2	5	8	N	5	æ	2	5	8	2	5	8
	400	45	45	45	45	45	50	45	45	50	<i>5</i> 0	<i>5</i> 0	55
Вентиляцион-	700	65	65	70	65	65	70	6 <i>5</i>	65	75	65	65	75
ная шахта	1000	80	80	85	80	80	90	80	80	90	85	80	90
с дефлектором	1450	100	100	105	100	100	105	105	105	110	110	110	115
0	400	45	45	45	45	45	45	45	45	50	45	45	50
Вентиляционная	700	60	65	70	60	65	70	60	65	70	65	65	75
шахта	1000	70	75	85	70	75	85	75	80	85	75	80	90
с зонтом	1450	90	95	110	90	35	105	9 5	100	115	95	105	120
ł			 	<u> </u>									



Ταδλάμα 2

	_		
	Типоразмер вентипятора	Диаметь от- верстия (мм)	Росчетнося разномерно -роспределен ногрязка на плиту, кгс/м²
	кц3-90 N°4;5;6,3		60
	K43-901 Nº 6.3;	700	60
	Oce6610 Nº 4 ; 5 ; 6.3		
	KU4-84B Nº8;		70
	KU4-84B Nº 10;	1000	80
	Ocefou Nº 8-8;	[70
	KU4-848 Nº12:		100
-	Oce60ú Nº 12-B;	1450	95
1	,		
- 1			



*2000+ 8000

1 Эквивалентная нагрузка на плиту, указанная в таблице 1, определена как сумма нагрузок от утолщения полки плити в зоне отверстия, жевлезобетонного стакана, звена трубы с *чтеплителем* и клапаном вентиляционной шахты, дефлектора υλυ 30Hma μ οτ βεπροβού Hα2ρ43κu, θεύcmβγιουμεύ Ha βεHmu/9μυοΗную установку при скоростном напоре ветра на уровне середины высоты Вентиляционной шахты - 30 кгс/м2, 40 кгс/м2, 50 кгс/м2 60 кгс /м² coomsememseнно для I, II, II районов территории СССР 2 Нагрузка, указанная в таблице 2, определена как сумма эквива-

MONTONKHEIR WED THE = 6

Вентиляционная

шахта

Железобетонный

CMOCKAH

Соед элемент -80×6 (C=50±150

лентных нагрузок от утолщения полки, железобетонного стакана вентилятора с клапаном и поддона с водой

3 Марки, технические эсарактеристики крышных вентияторов и нагружи от них приняты по серии 1469-7 (выписк І), нагрузки от железобетонных стаканов - по серии 1494-24, от зонтов и дефлекторов - по серии 1494-32; от узлов - по cepuu 5 904-10

				1.465.1-14.	1 - C	M5	
Hay ord	Зиновьев	Yames					
	Wanupo				Cragas	NUCT	Aucmob
TA KOHCTP.	Шапиро	I was		Эквивалентные нагрузки	ρ		1
	Сарафанова			HO MAUTH KHEC OM BEH-			
אאש דב	A43MOTH	Moun	1		IUNNEKLI	1914 HHI	THTUTHT.
CT TEXH	Жернова	We wo		тиляционных эстройств	1		

	0	0 % 0 %		Γ		Пон	(РЫТ	ИE	с по	двЕ	сны	чи к	PAHA	мн							
Класс	без К	ak Pein nodbe Dog Ho	CHUX	no c	keme :	i <u>Ş</u>		<u> </u>	<u></u>	no c	еме (2 =	Í	ī		no c	кеме 3	3 4			
иомэрэгдпрн ычктомахо	Makcul			Q=	1,0r; 0	L=2,07		Q=3,		Q:	2,0r;G	=3,2T		Q=5,0				Q=3,2T	<u> </u>	Q=5,0	
	HAS SON	i3κα,	Марка плиты	Макаим	RDHAND	Марка	Максим расче нагрузи	лальная тная ка, ктс/м ²	Марка плиты	Макин расче Макин	THAN THAN CA,KIC/M2	Марка плит61	Максим расче нагрузк	a,Krc/M	Марка. плиты	нагьдэг Басле Макспи	ka'kuc/w	Марка плиты	нагрузк	EZ, KTC/M²	Марка плиты
	9	67 Y.		9	e v			Bry		9	P P		9	Bry.		9	Pry		9	P	
	330	70	1 -1AY	430	140	1-1A VK	390	140	1-1AVK	410	140	1-1AVK	<i>3</i> 60	100	1-1AVK	450	#0	1-1AVK	410	140	1-JAVK
	430	140	1-2AV	<i>5</i> 60	300	1- 2AVK	520	210	1-2AVK	540	280	1- 2AVK	<i>49</i> 0	210	1-2AVK	610	300	1-3AVK	560	300	1-3AVK
A-V	550	280	1-4AY	710	420	1-5AVK	670	400	1-5AYK	700	420	1-5AVK	640	300	1-5AVK	790	420	1-6AVK	740	400	1-GAVK
	670	420	1-7AV												<u> </u>				<u> </u>	ļ	
	820	560	1-9AV*															ļ	ļ		<u> </u>
																	ļ				
	330	70	1-1AIY	380	100	1-1AIVK	350	70	1-1AIYK	370	100	1-1AIYK	430	140	1-2ANK	400	140	1- JAIVK		100	1-14/VK
4 55	410	140	1-2AV	490	210	1-2AIVK	450	140	1-2AIYK	470	210	1-2AIVK	610	300	1-4ANK	530	210	1-2AIVK	480	210	1-ZAIYK
A-IV	500	210	1-3AIV	680	420	1-4AIYK	640	300	1-4AIVK	670	400	1-4AIVK				760	420	1-4ANK	710	420	1-42148
	610	280	1 - 6AY													ļ					<u> </u>
	790	420	1- 8AIV*														 				
													//-		(0 - 5 -	700			770	70	4 44 TAU
	380	100	1-1AŪ6	360	100	1- 1ALÜBK		70	1-1A <u>n</u> î6K		70	1-1A <u>ii</u> i6K	440	140	1-2AIIIEK	370	101		330		1-1AIIIGK
	470	210	1 -2A 🗓 8		210	/-2A <u>I</u> iiBK		210	1-2A <u>L</u> īiBK	490	210	1-2AMBK	610	300	1-5AMBK	540	287		500		1-2AUIGK
A-∭B	620	300	1- 4A <u>I</u> II6	680	420	1-5A118K	640	300	1-5A <u>l</u> ii6K	660	400	1-5AIIJ6K				740	42)	<i>1-5AЩ6K</i>	710	420	1-5A <u>lī</u> i6K
4	790	420	1 – 6A <u>lī</u> ib																		
· [i	

О, — суммарная равномерно распределенная расчетная нагрузка, включающая: собственный вес плит с заливкой швов, вес утеплителя, стяжки, паро-и гидроизоляционного ковра, снеговую нагрузку, эквивалентные постоянные нагрузки (в том числе вес крановых путей)

 ρ - равномерно распределенная расчетная снеговая нагрузка, вімних $\frac{1}{h}$

В ключе даны сокращенные обозначения марок плит, например, полная марка 1КЭСС18Г-1AV в ключе обозначена 1-1AV

Порядок применения марок, отнеченных знаком (*) в помещениях с агрессивными средами см п. 5,6, документа 1 465.1-14 1-10

	Зиновьев Шапиро	ramate state	 1. 465 1 - 14	1 - C	м6	
и констр.		ALU PH	KNOV DAS NODŠOU MODOK NAUM MUNO 1KOCCIBE U	Сладия Р	Лист	14cro6
CT UHK	Свердлов Аверьянова			NPOEKTI	IPIH HHI	THTYT A1

ITO BOOM UNE!

ווססוותכפיה פמנום

MHEN WOON 1110

Knacc		radle. Pa HO		NO CX	eme 1	Í		11	>		ene a	008ec						, -		=	
шпрягаетой	Marcun			7	10 0			~						1		110 C	xeme 3	, 5			<u>→</u>
<i>ТРМДТУРЫ</i>	pacyet Nasps	HOR	Μαρκα		-1,0T, Q	= 2,UT	Marous	Q=3,	27	a	=2,07, 6	7=3,27		Q=5,0	27	A=	2,0T, Q	=3,2T		A = 5,	gr
	'	$/m^2$	71314161	PACHE		MAPKA	Pac yer Naspysi	KO KIC/A	Марка ПЛИТ61	PIEKEUP PACYO HAZPYS	BUNGHUR BYHUR KUKIC/M	Марка плиты	Marcum Pacye: Harpysk	THUS THUS KUNX DX	Mapka MUTU	Marcum Pacve Harpy31	THER KE KICH	Μαρπα ημυτώ	pacye	THER	Марка
	9	BTY		2	Bry		2	874 P		9	B 74.		2	87. 4.		Q	8 7.4.		2	874	
	430	140	2-141	130	140	2-1215	520	210	2-28YF	410	140	2-1845	490	210	2-2AV 5		140	2-1AV K	<u> </u>	140	2 100
A-V	550	280	2-2AY	100	280	2-2AVK	670	280	2-3AYK	540	210	2-2845	650	300	2-3AVK	620	300	2-2AYK		300	2-18V 2-2AV
J1 - V	680	420	2-3AV	20	420	2-4AVK	930	630	2-7AYK	700	420	2-4115	910		2-7AVK	800	420	2-4AVK		-	
	820	560	2-5AV	380	630	2-7415				950	630	2-7AVK	270	030	2-17111	1060	630	2-7AVK		420 630	2-4A1
	1060	880	2-9AV													7000	830	2-1418	1000	830	2-7AV
	410	140	2-1916	100	140	2-1AIVK	450	140	2-2AIVK	480	210	2-2 ANK	430	440							
	500	210	2-211	490	210	2-2AIVK		300	2-3ANK		400	2-4AIK		140	2-2AIVK		140	2-1AIV K		210	2-2AIV
A - [Ÿ	610	300	2-3,811		420	2-4AIVK		560	2-6 AINK	890	630	2-7.11VK		300	2-3AIVK	540	280	2-2ANK		420	2-4AIV
	790	420	2-4AIV	900	630	2-7AIVK		-	C ONIK	850	830	2-1311	840	560	2-8AIVK	770	420	2-4.RIVK	980	630	2-8AIV.
	990	630	2-7/1			5-11										990	<i>630</i>	2-8.914K			
	480	210	2-1AM	500	210	2-1A <u>I</u> IBX	470		0.407	//22											
A 111 -	820	300	2-2.41			2-3AMBK		210 300	2-1A1118K	490	210	2-1A <u>N</u> BK			2-1A <u>M</u> BK		280	2-1A[[BK	500	210	2-11 <u>1</u> 18
Я – 🗓 в	790	420	2-3AN		760	2-34481	840	300	2-2 <u>Я</u> ТвК	680	420	2-3A_1118K	510	300	2-2A <u>III</u> 8K	760	420	2-3A <u>II</u> 8K	710	420	2-3A <u>N</u> I 8
				1																	
								L	·												
	27.92 27.84 27.84 - pab	NYAN WKU, I BANEH NOMER	rapo-u i rapo-u i	Tbenn Pousi TORHN Ndenen	ыч бес Пляцион Иге ни	NNUT C S NHOZO KO SZPYSKU SCYETHAR	RANUBRI BPA, CI B TOM CHEZO	บัน แช พละบริม พยะบริม พยะทย	109 NA 8 08, bec y 100 NA 11 12 Bec 15 Pak 12 PY 3 KA ,	TERNUT. 143 MY, 408UX TU	9.11, Teú) ure [orð. Juna	RIPE VI		1	• 4	65	' - 14.			

Проектный институты

собственный вес плит с запивкой швав, вес утеплителя, стяжки, паро-и гидроималяционного ковра, эквивалентные постоянные нагрузки (в толи числе вес крановых путей). рабналирно распределенная смеговая нагрузка вне зоны

nepenada npopuna nokputua. коэфрициент увеличения смеговой нагрузки в зомах перепада профиля покрытия по СНИП 116-74.

4. В ключе баны сокращенные обозначения марок плит, наприхер, полная марко 1КЖС181-381 в ключе обозначена 1-387.

5. Порядок применения марок, отмеченных энаком (** или (***) в поме (***) и ини Средающи имениях с агрессивными средами см п. 5.6 документо 1,465.1-141-110 иниченер ядерилься

WHEHA BACKAESCH 1.465.1 - 14 1-CMR Hay and BUNDELLE H. KONTP Wanupo A KONETP MADALAGO KAMOY TAR AUTOPO NOPOK CTUTUR AUCT MAUT TUNG SWEIBFURNCIBB B SONE " POOTONSHOZO CHE-MDOEKTHULÉ UHCTUTYT M

208020 NEUKA"

Knacc	1	Оасчет	ная на	epyska,	KTC / M2	
Напрягаемой	К ОНН К ОТООЛ		Сне	вовая	P	
арматуры	9,n	70	100	140	210	280*
	NOKPHI	nue bes	nodeech	IEK KPAH	රරි	
A - V	350	3-1AV	3 - 1AV	3 - 3AV	3 - 3AV	3 - 6AV
	450	O /AV	3 - 4AV	3 – 5AV	3 - 10AV	3 - 10AV
A –IV	3 50	3 -1AIV	3 - faiv	3 - 3AIV	3 - 7AW	3 - 7AIV
A 1V	<i>45</i> 0	3 -3AN	3 - 4AIV	3-5AN	3- 8AIV	3-10AIV
A - []] _B	350	3 -1Ajjje	3 — 2A <u>lī</u> iê	3-2AIII 6	3 - 4Ajj6	3 - 4A <u>i</u> ii 6
	450	3 -2A <u>I</u> II&		3-6Ajji6	3 — 6AŪC	3 - 8A <u>I</u> IB
Пакрытие с п	одбесными	кранами	по схеме	1, Qmax=2	,OT <u>=</u>	
A-V	850	3-1AVK	3-1AVK	3 - 1AVK	3-6AVK	3 - 6AVK
/\ V	450		3-2AVK	3 - 7AVK	3 - 7AVK	3 - 10AVK
A-IV	350	3-1ANK	3 - 1AIVK	3-3AIVK	3 - 4ANK	3 - 9ANK
A 17	450	3-3AIYK	3 – 4AIVK	3-4ANK	3 -10ANK	3 - HAIVK
А- Шв	350	3 -1 <u>A</u> [ij 6K	3 –3Ajji BK	3 -3A <u>111</u> 6K	3 - 4A <u>M</u> 6K	3 - 9A@ <i>6</i> K
√_ m _R	450	3-3A1116K	3 - 4AIII 8K	3 — SAIĪĒK	3 - 10AII BX	3 ION III RK

Knacc		Pacyemr	ная на	epyska,	KLC /WS	20
	П ос тоянная		Сне	808 QR	P	
1996 TDM4D	9,11	70	100	140	210	280 *
Покрытие	с иодвесне	ІМИ КРОНО	MU NO CXE	me 1, Q max=.	3,27	
A – V	350	3-1AVK	3- TAVK	3-4AVK	3-GAVK	3- 8AVK
	450	3-4AVK	3-6AVK	3-7AVK	3-10AVK	3 -10AVK
A-IV	350	2 - 3 ANK	3-3AIVK	3 - 3AIVK	3-GAIVK	3 – 9AIVK
	450	3-3ANK	3-4AIVK	3-9AIVK	3-10AIVK	3-11AIVK
A - IIIB	350	3-3AIIIEK	3 —3A@ 6 K	3 –3A <u>ш</u> 6K	3 —8A@6K	3 - 9A <u>I</u> IIBH
7 10	450	2 SWIIRK	3-4AIIIEK	3-9A <u>[i</u> i6K	3-10AIJEK	3—10A <u>l</u> ii6H

- * При расчетной снеговой нагрузке ρ = 280 кгс/м² применять только зенитные фонстри
- 1 Q_п расчетная равномернораспределенная нагрузка, включа. нощая собственный бес плит с засливкой швов, вес утеплителя, стяжки, парочи годопизоляционного ковра, эквивалентных постоянных нагрузок, включая вес крановых путей
- 2 Р-расчетная равномернораспределенная снеговая нагрузка для $I-\bar{Y}$ районов территории СССР по СНи Π -6-74
- 3 В таблице даны сокращенные обозначения марок, например, марка ЗКНСС 18ϕ $14\sqrt{9}$ в таблице обозначена $3-14\sqrt{9}$
- 4 Схемы подвесных кранов приведены в документе 1.465.1-14.1-СМ 4.

	Зиновьев	Y.,.	لب	1	1.465.1 - 14.1	- CM	19	
Н контр.	Шапиро	310	Uas	П				
Th-KOMETP	Шапиро	R	ďα	И	 Κλιον σης ποθδορα Μαροκ πλυτ	Cuagus	NUCT	Λυστοδ
PYK FP	Сарафанова				muna 3Kotcc 184 nod chemo-	ρ	1_	2
Cr unn	Свердлов	/hu	A	7			n iá ma	******* !
<i>Циж</i> енер	Аверьянова	A	57,	٥	хэрационные фонари с по- крытием из профилирован-	IIHAFKII	HRIN HH	INIAI M
Bod unst	Ayose	7	Ź	. †	ного настила и зенитие фонари	l		

Knacc		Расчетн	nası	oyska 'k	rc/m2		Knacc	•	Расчет	ная на	грузка, г	KLC /W 5	
напрягаемой	Постоянная О _г п			20809	P		напрягаемой арматуры	Постоянная			e206 a		
	<i>y</i>	70	100	140	210	280*	COMMOTANO	g _r n	70	100	140	210	280 *
Покрытие с	подвесным	W KPCCHCIM	и посхеме	2, Q max = 3,	٤٠ 들	<u> </u>	Покрытие с	подвесным	и кранам	u 110 exeme	3, Qmax =3	3,27	\equiv
V-A	<i>3</i> 50	3-1AVK	3- 1AVK	3-4AVK	3- GAVK	3-9AVK	A-V	350	3-1AVK	3-1AVK	3 - 4AVK	3-6AVK	3 - GAVA
,, v	450	3-4AVK	3- 6AVK	3-7AVK	3-10AVK	3-10AVK		450	3-4AVK	3 - 6AW	3 - 7AVK	3-7AVK	3 -10AV
A-1V	350	3-3AIVK	3-3AIVK	3-3AIVK	3 - GAIVR	3- 9AIVK	A-IV	350	3-1AIYK	3-3AMK	3 -3AIVK	3-4AIVK	3-9AIV
77 14	450	JO- SAIVA	3-4ANK	3-10AIYK	3-10AIVK	3-11AIYK		450	3-3AIVK	3-4AIY	3 - 4AIIVK	3-10AIYK	3-HAIVI
A 111	350		3-34 <u>11</u> 6K	3 – 3aurk	3- 7AMBK	3 - 9AQT6H	A 511	350	3-3AÜBK	3-3AIIBK	3 –3AÜĞK	3 –4AŪGK	3 9A <u>m</u> 6
A- <u>III</u> b	450	3-3AMBK	3-4AIIIEK	3 – 9aitiek	3-10A <u>u</u> i6k	3-10A <u>u</u> iek	A-∭B	450	J JAMES C	3 -4AŪBK	3 – SAUIGK	3-Koajūek	3 10Ajin
Покрытие С	подвесным	NU KPAHAM	K NO CXEME	2,Qmax=5	,07	<u> </u>	Пакрытие с	г. подвеснь	іми Крана	MU NO OXE	me3,Amax=	5,0 r. <u>-</u>	Ī
A-V	350	T .	3- 4AVK	3 - 4AVK	3-8AYK	3-9AYK	A-V	350	3- JAVK	3- 4AVK	3- 4AVK	3-6AVK	3-9AV
A-V	450	3-4AYK	3-GAYK	3 - TAVK	3-10AVK	3-10AVK)	450	3- 4AVK	3- 6AW	3- 7AVK	3-10AVK	3-10AV
4 11 2	350	3-3ANK	3-3ANK	3-6AIVK	3-GAIVK	3-9AIVK	A 11/	350	3-3AIVK				
A-IV	450	3-GAIVK	+	3-9AIYK			A-IV	450	J	3-4AIW	3- 9AIVK	3- HAIVK	3-HAIV
-	350	1	 	 		3- 9AIJEK	A III a	350	3-3A <u>li</u> îek	3-3A@K	3 – 3A <u>i</u> iibk	3- Jaijek	3- 9AU
A − <u>III</u> в	450	3-3A <u>™</u> €K			+	3-10ALIIBK	A−∭B	450	O SALION	3-4AÜK	3 - aviiek	3-10Ajjiek	3- MAIÌ
	<u></u>			<u> </u>									
							Примечан	гия см.	Ha Nuc	τe i			

1.46.1-14.1-CM9

Класс		Расчёт	ная наг	PY3KQ, K	rc/m2	
Носпря гаемой Носпря гаемой	1		C H	R D 3 0 3 5	P	
охрмости рч	9n	70	<i>1</i> 00	140	210	280
Покрытие	c noosecm	імп Кьана	XMU DO CX	eme 1,Qma	ž3,27 <u>T</u>	
A-V	350	3 -3AVK	3 -3AYK	3-8AVK	3-9AVK	
1. ,	450	3 - 8AVK	3-9AVK	3-9AVK	3-HAVK	
A-IV	350	3 -5ANK	3 –SAIVK	3-GAIVK	3 -7AIVK	
AIV	450	3-6ANK	3-7ANK	3-7AIVK	3-12ANK	
Λ <u>III</u> α	350	3-6Aijek	3 - 7A@&K	3 −7AŪ€K	3 -8AUIGK	
A – <u>Ш</u> В	450	3 -7AWK	3 –8AIIIEK	3 - 8AMBK		

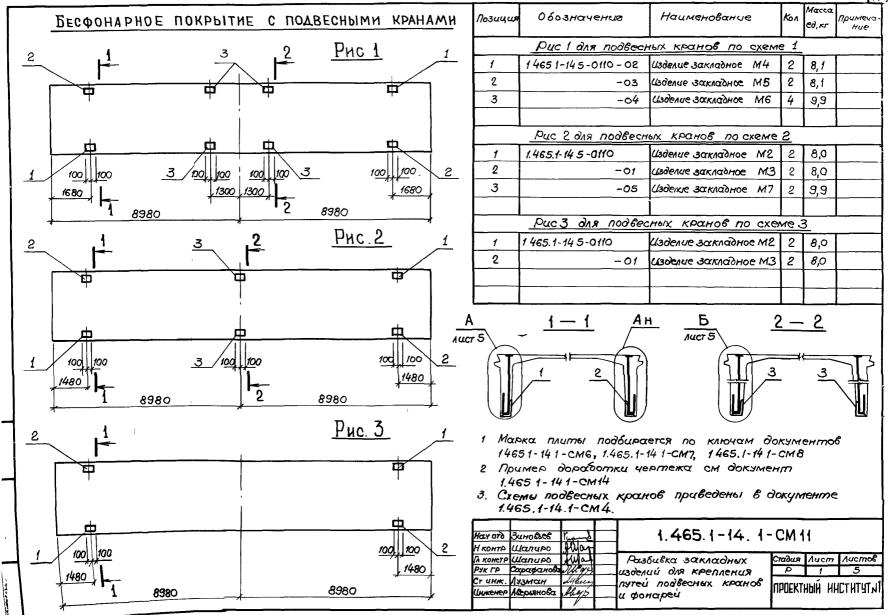
- 1 Дл расчётная рабномерно распределенная нагрузка, включающая собственный вес плит с заливкой швов, вес утетлителя, стяжки, паро-и гидроизоляционного ковра, эквивалентние постоянные нагрузки (в том числе вес кранових путей). 2. ρ расчётная равномернораспределенная снеговая нагрузка для $I \bar{Y}$ районов территории СССР по СНи $\Pi \bar{I} 6 74$.
- ка для $1-\underline{V}$ районов территории СССР по СНи $n\underline{n}$ -6-74 3 В тоблице даны сокращенные обозначения марок, например, марка 3KЖС 18ϕ $-2A\underline{V}$ в таблице обозначено 3-2AV
- 4 Схены подвесных краснов приведены в документе 1,465.1-141-СМ4

	Зиновлев	Kymmy		1.465.1-14.	1 - C	M 10	
	Шапиро	my uy	\vdash		A	4	4
TA.KOHCTP.	Manupo	4000		KNAY ANS NOOBOOK MOCPOK	Crabus	лист	AUCTO
Pyk. FP.	Сарафанова	May		DAUT TURA 3KKC 184 NOD	Ρ	1	2
CT-UHM,	Свердлов	Church		светоаэрационные фонари слокрытием из железоветон			-
<i>Инженер</i>	Аверынюва	Ales		C DOMENTARING U.S. MED RESORTON	INPLIEKT	HDIK KHL	JHIHI.
Sed. UHK	Ayre	14,		HUX DAUM			_

Knace		Расчетн	ая нав	epyska,	Krc /M2		Knace		Расчёт	א אס	CPYSKQ,	KEC/M2	
нап рягаемой			CH	250 6 Q R	P		напрягаемой Мидес			C,	ne 20809	P	
а рматур ы	2n	70	100	140	210	280	<u>стъмашяня</u>	9 n	70	100	140	210	280
<i>ркњ</i> ише с	подвесным	и кранами	no exeme	2, Qmax=	3,27	<u> </u>	MOKPGITUE C	лодбес ны	ми кранам	iu no exem	e 3, Qmax=	3,27	ī
A-V	350	3-3AYK	3 -3AVK	3-5AVK	3-9AVK	_	A-V	350	3 - 3AVK	3-3AVK	3 - 5AVK	3 -9AVK	
17 A	450	3-9AVK	3 - 9AVK	3-9AVK	3-10AVK		A-V	450	3 - 5AVK	3-9AVK	3 -9AVK	3 - 10AVK	
A-JV	350	3 - 2AIVK	3 - 5AIVK	3 - TAIVK	3-8AIVK		A _ I\7	350	3 - 2AIVK	3-5ANK	3 - 7ANK	7 04	
11 11	450	3-7AIVK	3-8AIYR	3-8AIVK	3-12AIVK		A-IV	450	3 - 7AIVK	3-8ANK	3 - 8AIVK	3 - 9AIVK	
۸ 111 م	350	3 - 2AMBK	3 - 7A WEK	3-8A <u>I</u> IIBK	3 - 8AQTEK		A :77	350	3 - 2A118K	3 - 24 <u>11</u> 18		3-8A [iiek	
A-IIIB	450	3-6AIIBK	3-8Ajjiek	O ON WOR		_	A-We	450	3-GAIII CK	3-8A@6⊧	3 - 8aijī ēk		
Покрытие с	подвесным	u Krahamu	no exem	e 2, Qmax=5	o,or	Ī.	Nokpumue	- подвесн	ыми кранс	XMU 170 CZI	ne 3, Gmax=	5,07 📻	
A-V	350	3-3AVK	3-5AVK		3-9AVK			350		3 -5AVK		3-9AVK	
Α-γ	450	3-9AVK	3-9AVK	3-9AVK	3-11 AVK		(A-V	450	3 - 9AVK	3 -9AVK		3-10AVK	
A-IV	350	3 -GAIVK	3-7AIVK	3 - 7AIVK	3-8AIVK			350	3 - SAIVK	3 - TAIVK	3 - 7AIVK	3 - 9ANK	
H-14	450	3-BANK	3-8ANK	3-8ANK	3-12AIVK		A-IV	450	3-8ANK	3-8AIVK		3-12AIVK	
A-III B	350	3 ~7AIIBK	Z QAITAU	3 - 8A <u>lī</u> ek	3-8A116K			350	3 - 24 II RK	3 - GAIII BIS		3-8A@8K	
₩ шр	450	3 -8A <u>I</u> I BK	3-8AIIIGK	_			A– <u>∭</u> B	450		3-8A @ 6K		- ONTHRY	_
						L	<u> </u>		<u> </u>	<u> </u>			
									Примеча	ния смі	a nucre	1	ļ
													ĺ

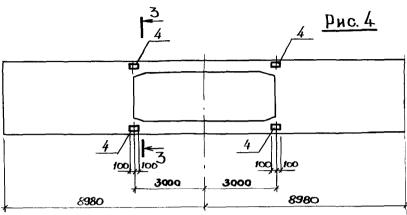
1.465-14.1 - CM 10

2

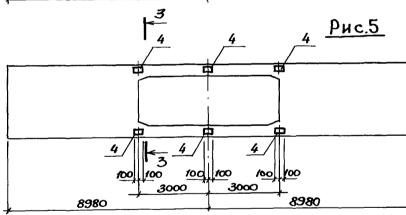


БЕСКРАНОВОЕ ЛОКРЫТИЕ

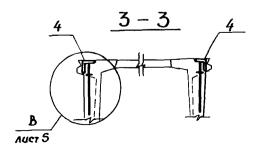
о светоа эрационными и зенитными фонарями

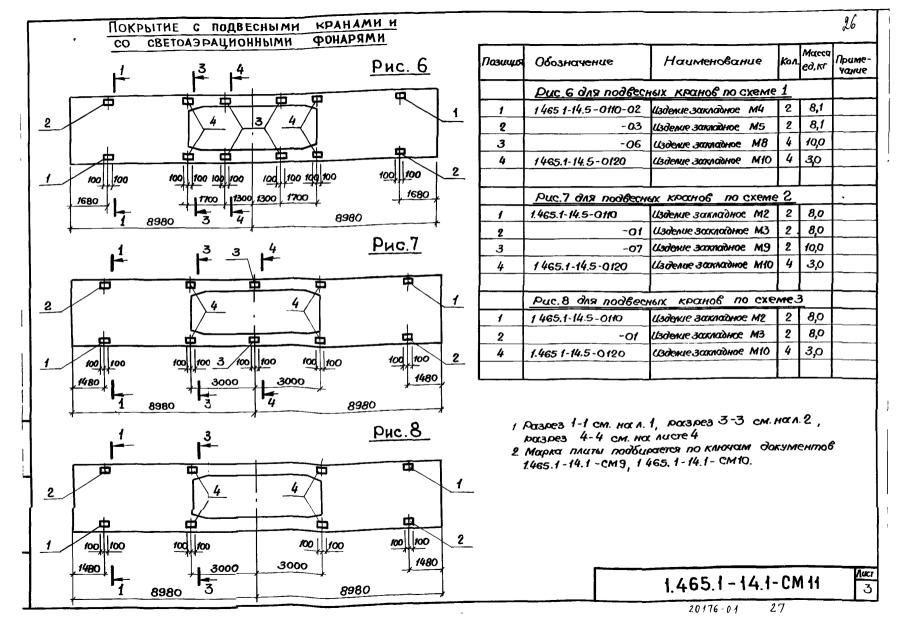


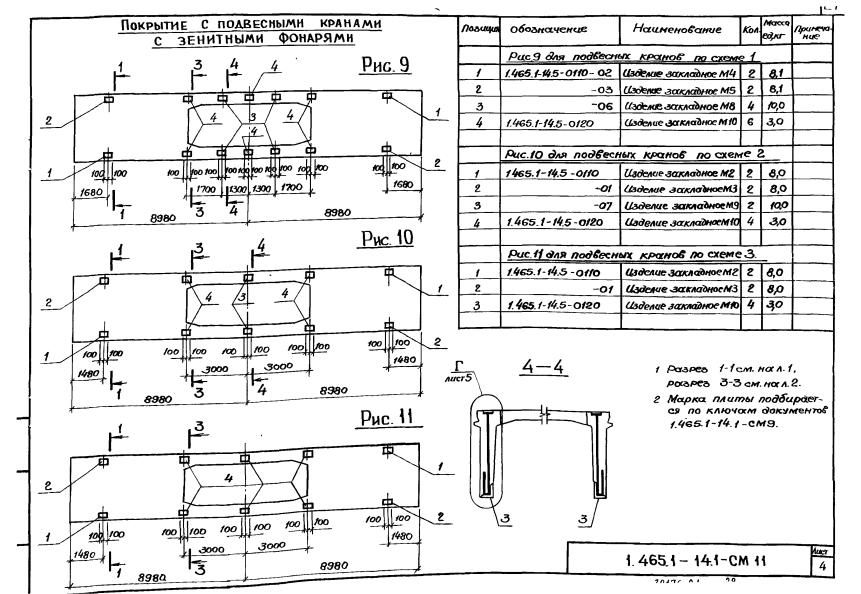
/โดรมนุน»	Обозначение	Наименование	Кол.	Macca ed, Nr	Примечание
	Рис. 4 для покры	итий со еветоаэрационн	(GIM	<i>и</i> Фон	DMRQE
4	1.465.1-14.5-0 120	<u> Изделие закладное М10</u>	1	3,0	
	Рис.5 для покры	тий с Зенитными фон	ap.	RMU	<u> </u>
4	1.465.1-14.5-0120	Изделие закладное М10	6	3,0	
				t.	

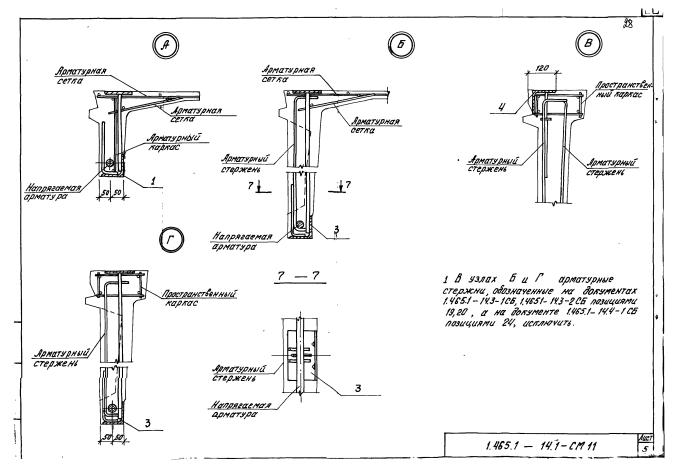


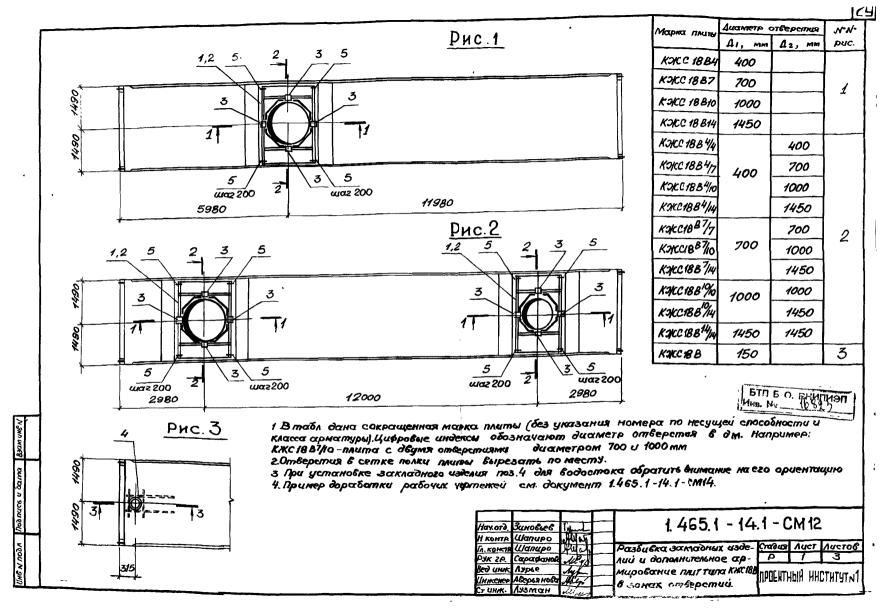
Марка плиты подбирается по ключам документов 1.465.1-14.1-СМ9, 1.465.1-14.1-СМ10.

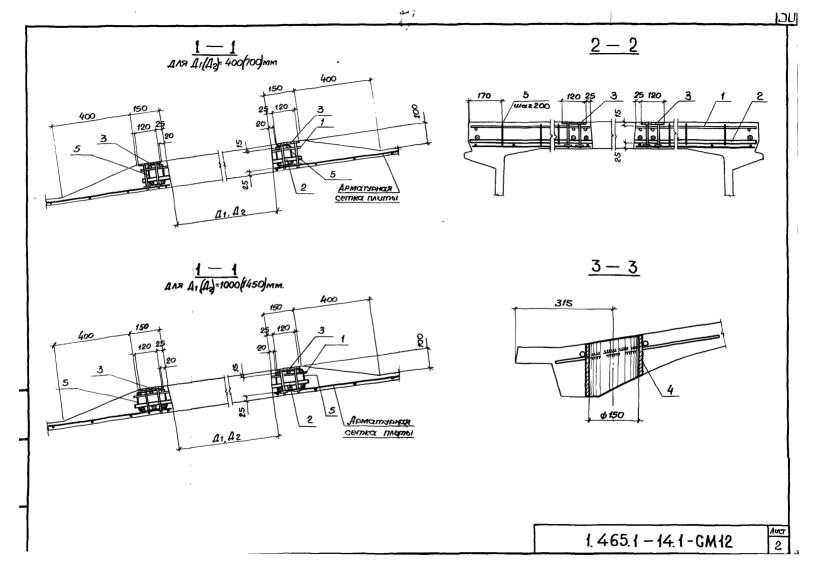






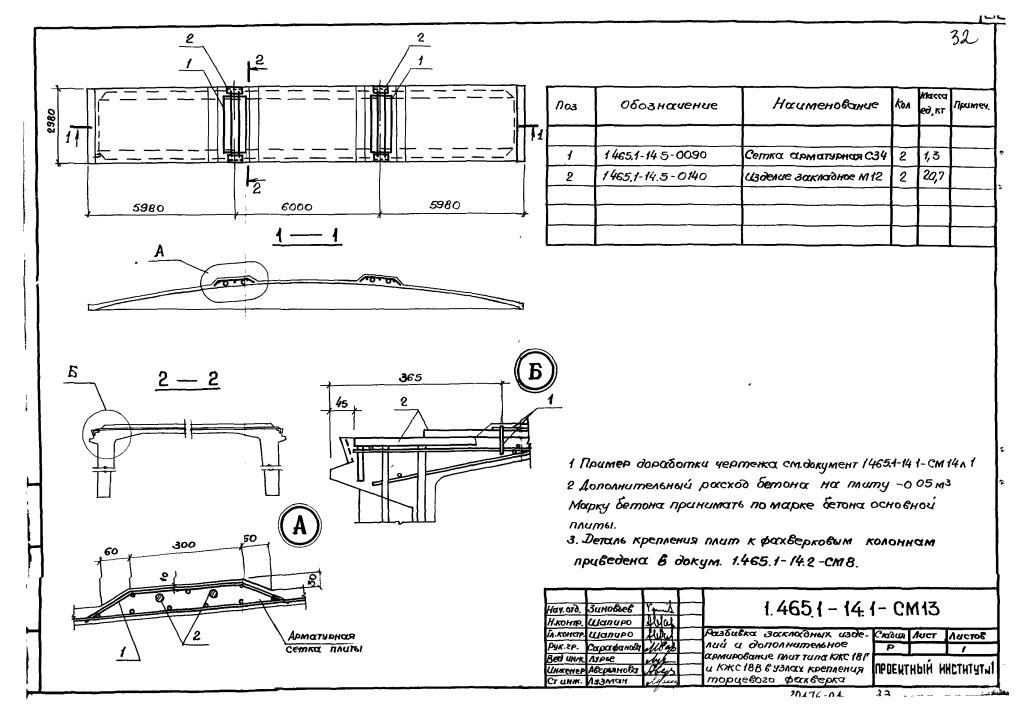






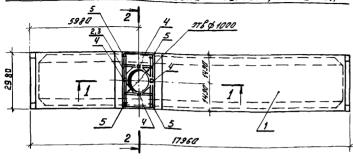
																_			
Posuvas	Обозначение	Наименование						/	ч ол	4 4	e c n	71 B 0	,	шт					Примечание
		Сворочные единицы																	
1	1. 465.1 - 14.5 - 0070-01	Сетка арматурная С 27	1	_	_	_	2	1	1	1	_	_		_	_	_	_		
Г	-03	Сетка арматурная С29	_	1	_	_	_	1		- Transaction	2	1	1	_			-		
Г	1 465. 1 - 14 5 - 0080-01	Сетка арматурная СЗ1	-	_	1	_	-	_	1	_	-	1	_	2	1	_	_		
	-03	Сетка арматурная СЗЗ	_	_	_	1	_	-	_	1	_	_	1	-	1	2	-		
2	1 465. 1 - 14 5 - 0070	Сетка арматурная С26	1	-	_	-	2	1	1	1	_	-	_	_	_	_			
Г	~02	Сетка арматурнаяС28	_	1		_	_	1	_	_	2	1	1	-	-	_	-		
Г	1.465 1 - 14 5 - 0080	Сетка арматурная СЗС	-	_	1	_	_	_	1	_	_	1	-	2	1	_	_		
Г	-02	Сетка арматурная СЗ	2 -	_	_	1	-	_	-	1	1	1	1	1	1	2	-		
3	1 465.1 -14.5 - 0130	<i>Цзвелие закладное МН</i>	ų	4	4	4	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	_		
4	1.465.1 - 14.5 - 0100	Цзделие закладное М1	-	_	-	-	1.	1	_	_	_	_	-	-		_	1		
		Детали																	
5	1.465.1 - 14.5-0003-44	Стержень арматурныйсть	28	28	_	_	56	56	28	28	56	28	28	-	ı	_	-		
	-45	Стержень арматурныйст	5 -	-	28	28	_	_	28	28	1	28	28	56	56	56	_		
Г																			
r		Материал																	
Г		Бетон м3	031	0 37	041	0.43	0.63	0.68	0.72	0.74	0.74	0.78	0.80	0 82	0.84	0.86	-		
T																-			
Γ		AUTE	1884	1881	240	18814	14/64	4// 8	140	1//6	4/2	17/10	17/14	0//1	10/14	14/14	80		
		Mapkannursi	K# 18.	1× 18	K# 18810	K.W. 18.	K# 188 4/4	K# 18B 4/7	KW 1884/10	N# 18B 4/14	C# 1887/7	KX 188 7/10	K# 188 7/IV	K/# 188 19/	h//o/881 W.W	hifu 881 MX	K#18B		
1			ຄ ¥	18	18	+	18.	<u> </u>	×	<u> </u>	15	×	¥	, ¥	¥ .	8	×.	L	

s. В графе, Материал" указан дополнительный расход бетона на утолщение плиты в зоне отверстий; марка бетона принимается по основной плите.

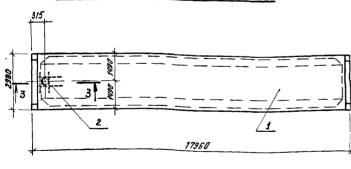


Puc. 1 DOPAGOTKA VEPTEMEÜ NAUTU IKMC181-3ANK-2 88 DSO3HQ4EHUE HAUMENORANIE KONTOUMEYON с закладнити изделиями для подвески кранов по скете 1 1.465 1 - 14.1 -CM 14 1 18XC 185-38115-0 PUC 1 LORYMPHTOUUS 1.465.1 - 14.3-1-25 PRUTA IFXC 181-38 IVE COOPOYHEIR EQUHUUSI 1.465.1 - 14.5-0110-02 Usdenue sannadhae M4 2 -03 Usterue annouther M.5 1680 8987 Usdenue sarnadnae M6 4 Puc. 2 Agradotra YEPTEMEN MAUTH 1KMC 181-3.AN-8 с закладными изделиями для крепления торцевого фахверка 1.485.1 - 14.1-CM 14-01 Puc. 2 15XC 181-3A1V-8 AORYMEHTQUUR 1.465.1 - 14.3-1-17 MAUTO 1 FACE 185-3818 COOPONHEIE EQUALUN 1465.1 - 14.5-0090 CET RO OPMATY PHOR C34 2 1.485 1 - 14.5-0140 Usdenue saknadnoe Mt 2 1.465.1-14.1-CM14-02 5980 5980 3 KHCC 180-3 AIV-R Puc. 3 DOKYMEHTO YUR *Ωοραδοτ κα* Puc. 3 YEPTEMEÜ ANUTH 3KMC 18 0-3A/V-8 1.485.1 - 14.4-1-24 MALITA BRACC 184-38IV для светомэрационного фонаря at beact ue M COODDYHUE EDUNUUN 1.4651 - 14.5-0120 USDEAUE SAKBORHOE MIN 4 1. Разрезы 1-1, 2-2 и 3-3 в примерах 1 и 3 см. DONYMENT 1.465 1-14.1-CM 11. 2 Разрезы 1-1, 2-2 в примере 2 см. документ 1.465.1-14.1-СМ 13 HOY OTO SUNOSSER 14651-14.1-CM14 H KOHT WARNEDO 3000 Примеры даработки рабо Стадия Лист Листов чих чертежей плит 8980 Bed. WHAT SYPLE 8980 KHC *TPOEKTH*WŪ UHCTUTY

Рис. 4 Доработка чертежей плиты 1 кжс 18 810 - 5 ДIV с отверстием для установки вентоборудования



Puc. 5 Lapadotka veptemeŭ poutu IKMC 18B-5AN
c otbepctuen don bodactoka



1	1 465 1 - 143-1-19	1.4651-141-CM14-03 1 RMC 18810-5 AV Документация		Puc.4
1	14651 - 143-1-19			Puc.4
1	14651-143-1-19			
		PAUTE INXC181-5AIY	1	
+		L'ÉOPOYN SIE EBUMUUS		`
2	1 465 1 - 14 5-0080-01	CETRA APMATYPH C31	1	
3	1 465. 1 - 14 5- 0080	CETRA APMATYPH C30	1	
4	1 465 1 - 145-0130		4	
1				
5	1 465 1 - 14.5-0003-45	Стержень арматурн. СТ 46	28	
		1.4651-141-CM14-04		
\vdash		1 KXC 18 B - 5 AIV		· PUC 5
1		HORYMEHTOUUR		
-	1465 1-14 3-1-19		1	
+		l'dopornue edunuyu		
2	1465 1 - 14.5 - 0100	Us denue sarnadhae Mi	1	
H			<u> </u>	
	-	3 1465.1 - 14.5 - 0080 4 1465.1 - 14.5 - 0130 5 1465.1 - 14.5 - 0003 - 45 1 1465.1 - 14.3 - 1 - 19	2 1 465 1 - 14 5 - 0080-01 Cetra apmatyph C31 3 1 465 1 - 14 5 - 0080 Cetra apmatyph C30. 4 1 465 1 - 14 5 - 0130 Usdenue sakadhoe M1 4 Letanu 5 1 465 1 - 14 5 - 0003 - 45 Crepmens apmatyph C7 46 1 465 1 - 14 5 - 0003 - 45 Crepmens apmatyph C7 46 1 1 465 1 - 14 5 - 0003 - 45 Lrepmens apmatyph C7 46 1 1 465 1 - 14 3 - 1 - 19 Anuta 16 MC 18 F - 5 An 1 1 465 1 - 14 3 - 1 - 19 Anuta 16 MC 18 F - 15 An 1 1 60000000000000000000000000000000000	2 1 465 1 - 14 5 - 1080-01 CETRA ADMATYAN C31 1 3 1 465 1 - 14 5 - 1080 CETRA ADMATYAN C30 1 4 1 465 1 - 14 5 - 1130 LIBERUE SARRAGNOEMIN 4 LETARU 5 1 465 1 - 14 5 - 1003-45 CTEPKEM ADMATYAN C7 46 28 1 465 1 - 14 5 - 1003-45 CTEPKEM ADMATYAN C7 46 28 1 1465 1 - 14 3 - 1 - 19 INUTA INKC 18 I- 15AN 1 COOPDANSE ECUNULS

Разрезы 1-1, 2-2 и 3-3 см. по документу 1,465.1-14.1-СМ12, Л.2

1. 465.1 - 14.1 - CM14

		H	<u>π</u> ρ	DSR	хемαя		1		7	Usc)en	uЯ	α	PMa	MYPH	H61	e						113	des	RD	<u> </u>	<u>xk</u> /	100	M61	<u>e</u>			4
 	α/	рмс	zm!	ypa	KAQ	(cca	ŗ								rnac							_	NI	por	α 7	r *	na	pk	u				þ
Марка	1			A-1	v							1 - 111				T		BP-I		Bcezo	4											Всего	0/
Элемента	-	roc		781				Γ	<u></u>	acī		781-				十	roct	6727	/-80	1		-	rac									_	
					Ø25	T	urrorc	106				014			U	oza	ø4 ø:	5	Urozo	٩	5=10	S-14	5=16	8-18	s=20	J S:2'	25:2	55.2	85-3	08-31	28:40	<u>/</u>	\perp
		T	88.4	1			68.4		7.6	_	104	+				$\neg \uparrow$	57,5 5		625	9 80,9	108	11.9	,		Ī		T	Ţ	T		23,6	45,6	، ا
1 KIKC 1817 - 1AV	-		00,7	-	+	+-	1 - 1	1	17-		1	+	-	+++						97,7		1.	12,8	,			1			 -	+	45,2	1
1Kakcc181" — 2AV	113,2	1	 	+-	+	+-	113,2		7,6	_	10,4		+	+			26,9 52			-	1 -	+			-	+	+	+	+				丁
1 KKC181" - 3AV	1132	+	<u> </u>	 	+-+		113,2	-	+-	12,6	10,4	ļ. '	 	++	23,	02	26,9 90	16	117,5	5 140,5	10,8	+	128	+	+-	+	+	+-	+-			2 45,2	-1
1 KXC18F - 4AV		143,2	<u>.</u> '				143,2			12,6	5 10,4				23,	0 2	25,9 73	3,8	100,7	7 123,7	10,8	_	 	14,4	+	+	+	+	8,0	/		46,4	十
1 KKC181" - 5AV		143,2	4 ′	1			143,2	1	1047	7	28,0	/ '			. 131	17 1	2,0 5	7,0	59,0	191,7	10,8			14,4		_	_	1	8,0	1_	13,2	46,4	-∤′
1KKCIBP - GAV		143,2	1				143,2		139,2	.2	28,0	,			161	7.2	2,0 6	20	640	231,2	198			14,4					8,0	<u>, </u>	13,2	46,4	4
		+	176,8			+	176,8	+			- - -	14.4					26,9 9			9 157,9					16,0	o		7,6	/\[13,2	47,6	<u>,</u>
1 KrKC18F - TAY				1-1	 	+-	1-1-1	1	ana			14,4	1 -	+++			2,0 62			0 3042		† –	+		16,0	2		7,6	. —		13,2	47,6	1
1KKC181 - 8AV	1	+-	176,8	1-1	+	+	176,8	 	208,2			+	1	++		-+	-			╅	<u> </u>	+	+-	-	16,0		6,8	+	+	+		46,8	-
1 KKC 181 - 9AV	 	1-	1	213,6	1	+-		+-	8 104,7		17,6	1	18,8	4-		29		7,6		215,5			+-		+-	+		+	8,0	+	-	46,4	
1 KAC 18F - TAVK		1432	+-'	1-	1-1-		143,2	4,8	22,4	4	10,4	4_'	1	4	37,4	6 3	38,5 51	1,2		127,3	1	1	+-	14,4		+-	+-	+	+	1		1	丁
1 KKC 181 - 2AVK			176,8	3			176,8	4,8	14,8	12,6	<u>i</u>	14,4	1		46	,6 3	38,5 G	<u>,2</u>	1057	7 152,3	10,8	4			16,0	+-	+-	7,6				47,6	\neg
1 KKC 18 F - 3AVK		1_1	176,8	3			1768	4.8	14,8	3	17,6	5 14,4			51	,6 3	38,589	9,0	121,5	5179,1	13,2				1	1	24.4	4 7,6	4		13,2	58,4	¥
1 KKC 181 - 4AVK			176,8	A.			176,8	1				14.4	_		167	7.4 1.	3,6 55	5,4	69,0	2364	132						24.4	4 7,6	1		132	58,4	4
	1 1			2136	•						17,6		18,8	0			38,5 92		130,5	9 191,1	10,8				16,0	,	6,8				13,2	46,8	1
1 KKC181 - 5AVK	1)	 	1	213,6	+	+	T	T	T-	_		1	1	1-1			13,6 60	\dashv		245,8		+		+		1	-+	27,2	2		13,2	60,4	1
1 KXC18F - 6AVK	-	-	-	210,0	+	+	2/3/0	120,0	6 14,8	+	17,6	+'	18,8	+-+		-	**	*	-	1	1.0,0	 	+	+-	+	+	+	+	+				Ť
		-	-	+-	+	+	+'	-	+	+-	+-	+-'	+	+-+	+	+	+	+	+-	-	-	+	+	+	+	+	+	+	1	04	120	45,2	,
2KKC181 - 1AY	113,2	1	<u></u> '	<u>_</u> '			113,2	T	7,6	,	10,4	<u> </u> _'	'	1-1		- + -	32,9 43	- -		94,5		+	12,8	+	+	+	+	+	+	+		 	\neg
2 KXC181 - 2AV		143,2	<u> </u>	'			143,2	<u></u>		12,6	6 10,4	'			23,	0 2	26,9 6	54	92,3	H5,3	10,8	<u></u>		14,4	上		Т.		8,0		13,2	46,4	Ŀ
	-			_											-													•					_
															I	Ho	14.070.	3unc	080e6 Y	Yum	F	-			1	46	5.1	1 - 14	4.1	-P	3C		
·															7	H.K	ОНТР	Шап	nupo	Huai	上	1										T Au	<u> </u>
															,	Py:	K.FP.	Carpa	inupo 3 Koanaka s Man	May	仁	ĮĮ	Выба	орк	ox r	cmc	x∧4	1					

	ı				e M a		F		U	30	<u> </u>	RU	0	CPN	iam Kna	9 <i>P F</i>	16/E			7				30 6 Пра					Here	-		1	Обил
Марка	L	101		A - V			十			<i></i>	Я-	-						Bp-1		7	geeo											Всего	paara
Элемента					<u></u>		╁		<i>F C</i>	207		_=_	-82					76727		\neg						:1 1				· .	-		. 50
				81-8			+						Ø16	_		ttrozo	64	ø 5	u	1020		S=10 &	§≈16	S=18	S=20	S=22	S=25	S-28	8-30	S-32	δ=40		
*	0 /6	970 9	p20 y	22 #2	25	Uro	7	1	~			1	1	1		32.0			11	209	1529	132					24,4	7,6			132	58,4	388
2KXC181 - 3AV	11	/	76,8			176,	4	-+			17,6			-	 				-		319,2						24,4	7,6			13.2	58.4	554
2KXC181" - 4AV			176,8			176,	8	2	33,6			38,0	 	├	1 1	271,6		47,6							16.0		6.8				13,2	46,8	1
2KXC187 - 5AV				213.6		213.	6 4,	0			17,6		18,8	<u> </u>	-	40,4	26,9	96,2			163,5		_		10,0				,				T '
2 KXC 18 F - 6AV				000		213	6	1	39,2			23.6	18,8			81,6	2,0	62.0	6	4,0	245,6	13,2					6,8	27,2	+		13,2	60,4	
	++			213,6			7	0 2	33.6		<i>35,</i> 2		18.8			291,6		44,8	4	4,8	336,4	10,8			16,0		6,8	 - -	 	_	13,2	46,8	596
2KXC181 - 7AV	╂╌┤			213,6			+	$\neg \neg$			35.2		18.8			291,6		44.8	4	48	3 3 6,4	10,8			16,0		6,8	<u> </u>			13,2	46,8	596
2KXC 181" — 8AV	4	_		213,6		213,	1		1				1	23,6	+ +	2/5,8		44,8	4	68	260,6	13.2				6,0			29,2	'	13,2	61,6	598
2KKC 181 - 9AV				27	K 0	276	94	0 1	64,6			23.6		+					7	2-1						6.0			29,2		13.2	61,6	678
2KKC181" - 10AV			ļ	27	6,0	276	04	0 2	33,6		35,2	_	-	23.6	5	196,4		44,8	-+-		341,2	-		16.6		0,0		T	8,0		13.2	46,4	
2KKC181 - 1AVK		1432				143.	24	8 2	2,4		10,4		ļ	 	-	37,6	44,6	42,0	6	36,5	124,1	10.8		14,4	-			7.0	1-	_		58,4	1
2KKC18/ - 2AVK			176,8		+	176	84	8	4,8	12,6		14,4			-	46,6	38,5	63,8		023	1489	13,2					24,4	1,6	-		13,2		1
	+-	\neg			+	ļ	+	\neg		12,6			18,8	s	1	51,0	38 5	67,2	10	057	156,7	10,8		<u> </u>	16,0		6,8		 		13,2	46,8	
2KKC18F — 3AVK	┼			213,€	+-		7				17,6		18,8	,		60,2	<i>33,3</i>	101,2	1.	345	194,7	10,8			16,0		6,8	<u> </u>	-		13,2	46,8	T
2KXCIBIT - 4AVK	+-		_	213,6			Т					l	+	T		4012	136	60,4	2	40	275,2	128			16,0		68	<u> </u>			13,2	46,8	535
2KXC181" - 5AVK	╄			213,6		2/3,	6 4	,8 1	54,0			23,6	18,8		+ -		<u> </u>	1							16,0		6,8				13,2	46,8	625
2KKC181" — GAVK				213,6		213,	6 4	8 2	48,4		<i>35,</i> 2		18,8		1			46,0		-	364,8			 	20,0	6,0	1		29,2		13.2	61,6	602
2KXC18F - 7AVK				27	76,0	276	012	20,6	3,0	11,0		23,6	5	23,0	1			69,2		7	264,4			\vdash	ļ		-	1				61,6	1
2KXC181" - 8AVK				2	76,0	276,	0 4	8	<i>54,</i> 0			23,6	5	23,6	5	206,0	13,6	60,4	_ 7	14,0	280,0	13.2		-	<u> </u>	6,0	-	\vdash	29,2		13,2	- -	
2KXC1817 — 9AVK	1					-	\top	8 2			35,2			23,4	5	3/2,0	11,6	16,0	_ \	57,6	36 9 ,6	13,2				6,0	-	+	29,2		73,2	61,6	1
					76,0		7				35.2			23,6	5	3/2,0	11,6	460	4	57,6	369,6	13,2				6,0		↓_	29,2		13,2	61,6	707,
2KKC181" - 10AVK	 	 -	 	27	16,0	276,	4	8 2	70,4				1	1					\Box				_										↓_
2 kwa 10 d	400		{		+	113.				146	77.6	44	+-	1		99,0	25,6	82,2	_ /	038	206,8	10,8	12,8					<u> </u>		8,4	13,2	45,2	1
3KXC 18 4 - 1 AV	113,2	_	\dashv	-		 	+	-			59.6			1		95,6	32,8	57,8	g	996	186,2	10,8		14,4					8,0	L	13,8	46,4	37
3KKC 180-2AV		143,2		[_		143	2 4	2		21,4	JJ.6	17,7	1			لسشي												<u> </u>			ВС		Ac

		Han	PR	aev	100		-	,	புз	de.	145	7 0	PM	amabl	16/0	9				(Iзden	ия	3α	CKAC	$\propto \mathcal{O}_F$	16/0				
Марка	αрм	αm	ypa	· K	Λαςςα				APN	1011	74F	α	KA	ασσο	(NPO	και	77	мα	:PKt	.				064
•			A -	⊻						A	- <u>M</u>					Bp-	7		8cerc		•								Bceto	oa
элемента	rac	T 5	781 -	82			. ,	roc	r	578	1 - 8	32				767	27-8	30			10	CT 10	03-7	S-or	5 20	\$ 20	5-20 5	240	┪ '	
	ø16 ø18	g ø2 0	622	625		(५०२०	ø6	ø 8	ø 10	ø12	φ14	ø16	ø18	Uroro	Ø4	Ø5		(/rozo		<i>б=1</i> 0	S=16 S=16	3 2:50	0=22	0-25	1	1 :	1 1		 	t,
3 KXC18P — 3AV	143	2				43,2	2,6		14,4	77,6	4,4			99,0	25,6	89,8		115,6	214,6	10,8	14,4	r 	-		├	8,0		3,2	46,4	Г
SKXC184-4AV	143	2			1 - 1	43,2			14,4	77,6	4,4			174,6	9,6	65,4		75,0	249 <i>6</i>	10,8	14,4	-				8,0		3,2	46,4	Т
3KKC184- 5AV	143	2				43,2		576	14.4	77,6	4,4			232,2		51,4		51,4	283,6	10,8	14,4	·				8,0	1.	3,2	46,4	4
KKC 18Φ – 6AV		176.8	9			76,8				Г	43.2					82,2		107,8	217,2	13,2				24,4	7,6	-	1.	/3,2	58,4	45
3 KXC 189 - 7AV		1768				76,8					18,8	1.		99,6				115,0	214,6	13,2				24,4	7,6		1.	/3,2	<i>5</i> 8,4	41
3KXC189 - 8AV		176.8				76.8			<u></u>	1	18,8			104,6	-				219,6			16,0			7,6		1.	3,2	47,6	4
	1-1-	176,8	1			76,8	<u></u>			1	18,8	1				65,4			262,4			16,0			7,6		1.	3,2	47,6	4
3KXC189 - 9AV	++	1 1	1					200	-	1						65,4			276,4			16,0			36		1	32	47,6	5
3KXC189 - 10AV	╁╌┼╴	176,8				76,8			\Box	T -	T -	T		-1-/-					2450			Τ.,		6,8	27,2			B2	60,4	5
3KXC184 - HAV	 	+	2136	\vdash		213,6	4					18,8				1030			245,0 226,8	r	14;	4				8,0	1.	32	46,4	4,
3KMC184- 1AVK		' [-	-		43,2		 		 		╁				80,6			269,6				21,2			8,0	1	3,2	55,6	40
3KXC 184 - 2AVK						143,2		T '-	1:	_	1	 			_	63,8			Ī	Γ .		16,0			7,6		1	/3,2	47,6	42
3KXC184 - 3AVK		176	8		 	1768	4,8	12,4	29,8	49,	18,8	╬				56,2		T	204,0			16,0			7,6		1	32	47,6	T
3KXC18P-4AVK	 	176,	9			176,8	4,8	12,4	16,8	67,2	18,8	<u> </u>		120,0	<i>32,</i> 8	<i>80,</i> 6			23 3, 4				T		76			3,2	47,6	Γ
3KXC184 - 5AVK	1-1-	176,8	3			76,8	4,8	8,0	38,8	49,2	18,8	_		119,6	<i>32,</i> 8	80,6			2 33 ,0			16,0			7,6			3,2		Т
3кжс 18Ф – 6AVK	 	176,	3			176,8	80,4	12,4	16,8	672	18,8	↓_		195,6	16.8	63.8		80,6	276,2	10,8		/6,C	7		7,6				47,6	T
3KXC189 - 7AVK		176,	8			176,8	80,4	70,0	16,8	49,2	43,2			259,6	7,2	49,8		57,0	3/66	10,8		16,0	1			 		3,2	47,6	1
3KXC184-8AVK		1_	213,6			213,6	4,8	12,4	16,8	49,	28,8	18,8		130B	32,8	80,6		113,4	244,2	13,2					27,2	-			60,4	Т
3KXC18\$ - 9AVK			2136			2/3,6	4,8	12,4	16,8	85,2	4,4	18,8		142,4	<i>32,</i> 8	93,8		1266	2690	10,8		16,0		6,8					46,8	
3KKC 184 - 10AYK			2/36			213,6	4,8	100,0	25,8	85,2	4,4	18,8		239,0	16,8	77,0		93,8	<i>332</i> ,8	198		16,0		5,8	-			13,2	46,8	Т
3KXC18Ø-11AVK				276,0		276,0	4,8	12.4	16,8	67,2	4,4		23,6	129.2	33.9	101,4		134,4	263,6	13,2			6,0	_		29,2	- 1	3,2	61,6	6
							ĺ		Ť						Γ			<u> </u>								Щ				L
			<u></u>								•	···										 -1	1.41	65.	<u>-</u>	- {4	.1-	BC		

20176-01

20

		Jan 1	003	аем	~=		T		<u>U3</u>	de	ия	α	PMO	a m	YPH	616	>	_				U3	<i>Jen</i>	uя	3	ακ	ιαδ	HO	e	<u> </u>		38
.					xcca				API	ma	ms	PG	κ	Λα	e o					•						MC						Обиции
Марка			A -	IV						A	- <u>([</u> [Bp-1	_		Bcero			OOK	٠.							Всего	раслад
элемента	T01	7.5		- 82			1	ro	cr	57	81	- 82					7672	7-8	0				ост	10	3-	76					4	KΓ
	16 18					Clro	10ø6	ф8	ø 10	ф12	φ14	ø16	ø18	u	0501	64	ø 5	_	(noro		S=10	S=16 S	/8s	20	S=22	გ₌25	S=28	S=30	S=32	S=40		
1KXC18F - 1AIV	143,2					113,	2	7,6		10,4					- 1	-	5,4	7		8 0,9		-						_	8,4	13,2	45,2	239,2
1 KXC 18 [' - 2AIV	14:	1,6				143	,6	7,6		10,4				- 1	8,0	26,9	52,8		79,7	97,7	10,8	1	4,4					8,0		13,2	46,4	287,7
1 KXC 18 F - 3AIV		177	2			177	,2	7,6		10,4	_			- 1	30	26,9	56,2	-	83,1	101,1	10,8	-	1	6,0			7,6	<u> </u>	_	13,2	47,6	325,9
1 KXC18 F - 4AIV		17	1			177	,2		12,6	10,4				2	3,0	% ,9	996	_	117,5	140,5	10,8		1	6,0			7,6	_	ļ	13,2	47,6	365,3
1 KXC 181 - 5AIV		177	1			177	2 115	8		28,0				/1	13,8	2,0	57,0	_	59,0	202,8	10,8		1	6,0			7,6		<u> </u>	13,2	47,6	427,6
1KXC 181 - 6AIV		1	213	6		21:	16		12,6		14,4			2	7,0	26,9	99,0		125,9	152,9	10,8	-	1	6,0		6,8			_	13,2	46,8	413,3
1 KXC 181 - 7AIV		1	213	6		2/3	6	139,2	2	17,6	14,4	T		1	7/,2	2,0	62,0	_	64,0	235,2	10,8		1	6,0		6,8	L	_		13,2	46,8	495,
1KKC 1BI -BAIV			1	276	9	2%	;o	139		17,6	14,4	i		- 1	62,1		47,6	_	47,6	203,7	10,8		,	6,0	6,0	1_	L_		<u> </u>	13,2	46 _P	531,7
1 KIKC 18 F- 1ANK		177	2			17.	72 4,2	22,4		10,4	,			9	37,6	63,1	BO		76,1	113,7	10,8	-	1	6,0		$oldsymbol{ol}}}}}}}}}}}}}}}}}}$	7,6		↓_	13,2	47,6	338,5
1 KKC 18 " - ZAIVK			213	3,6		213	36 90	8,0	12,6	5	14,4	,			4,0	38,5	63,8	_	1023	146,3	10,8	-	_/	6,0		6,8		_	<u> </u>	13,2	46,8	406,7
1 KXC18 1 - 3AIVK			213	<u>,</u> 6		213	3,6 4,6	3 14,8	12,6		14,4			4	6,6	38,5	974		/35,9	182,5	10,8	-	1	6,0		6,8	L	↓_	<u> </u>	13,2	46,8	442,9
1KXC181" - 4AIVK		\top		274	a	27	5,0 4,	0 8,0	11,0	17,6	14.4	,		5	<i>5,8</i>	38,5	97,4		135,9	191,7	13,2	1	\downarrow		6,0	24,4	-		Ļ.	13,2	56,8	524,
1KXC18F - 5ANK				275,	9			614,8	1	_	14,4				67,4	13,6	55,4	_	69,0	236,4	13,2		4		6,0	24,4	-			13,2	56,8	569,2
Orwelog Ann		-	+	+-	+		_	-	-	-		-			RO	229	43,6		76.5	94,5	10,8		4,4		-			8.0	-	13,2	46.0	284
2KKC18F - 1AN	1 14	3,6	_	+-	++	142	-	7,6	1-	10,4	-	╁—					52,8		<u></u> -	97,7			-	6,0	-	├	20	-	-			322,
2KXC181 - 2AIV	+	777	_	+-	+-+	177	-	7,6	-	10,4	<u> </u>				<u>-</u>	$\overline{}$				122,7			1			60	7,6	-	\vdash	13,2	7	
2KXC 181 - 3AIV	1-+		21.	35	+	21.	36		12,6	5	14,4	1	-				68,8		 	157,9	T		+		 _ _	6,8	+	╁	╁╌	13,2	-1-7	390,
2KXC18T - 4AIV	1		_	276,		27	60	\perp	<u> </u>	17,6	14,4						990		 -	1	T		\dashv			24,4		+	+	13,2		490,
2 KXC 18P- 5AIY			\perp	276	9	27	ÇO	139,2	2		38,	0			77,2	2,0	62,0		050	241,2	1.7.5	1			6,0	24,4	9		<u> </u>	13,2	56,8	574,0
																					_										<u> </u>	Auc
																								i.	4	65.	1-	14	1	BC		4
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									_							_									_	2017	<u>ر</u> ۸	-	21	a		

		αns	192	gem	ıαя	-			43	den	ИЯ	αρι	Mama	PH	616	9			U.3	denu	×	300	KAC	OHNE			4
Марка	αρ _Λ	101m	YPC	x k	Λας	cα			AP.	Mα	тУ	pa 1	Ναος	α						MPOK	αn	7 h	1 0 F	KU.			06щ
элемента			A -				T				- <u>([</u>]			\bot		Bp-I		Beero								Beero	1
	ra	CT 5	781	-82			\perp	100	?7	576	1 -	82				6727-			2 70	racm		_		0 20 0-20	2.40	4	K/
	16 18	3 20	22	25	28	Uro	10¢6	ø8	ø10	φ12	\$14	Ø16 Ø18	Uno	ro ø	4 ¢	55	Utoro	-	8.10 8.1	6 S=18 S=20	29.2	2 3:25	5-20	3:30 3:30	5-40	+	┼-
3KXC184-4AW		177,	2			172	,2 78,	2	14,4	77,6	4,4		174	,6 9,	6 6	5,4	75,0	<i>249</i> ,6	13,2	19,2	!	_	7,6		13,2	53,2	480
3 <i>KK</i> C 184 – 5AIV		177,	2			177	7,2 78,2	57,6	14,4	77,6	4,4		23	2,2	5	1,4	51,4	283,6	13,2	19,2	4		7,6		13,2	53,2	514
3KKC 189 - 6AIV			28,	6		26	36 42		27,4	49,2	18,8		99,	6 32	86	6,2	99,0	198,6	10,8	16,0	2	6,8			13,2	46,8	499
3 <i>K</i> ЖC 18Ф — 7AIV			28,	6		213	36 2,6	,	14,4	632	18,8		103	0 25	,68	32,2	107,8	210,8	8,01	16,0	2	6,8			13,2	46,8	47
3КЖС18Ф — 8AIV			213,	6			1,6 78,		144	49,2	43,2		242	2,6	5	1,4	51,4	294,0	10,8	16,0	2	6,8			132	46,8	55
3KXC184 - 9AIV		1		276,0	-	270	5,0	4,4	16,8	67,2	18,8		107	2 3	101	030	136,0	2432	13,2		6,0	24,4			13,2	56,8	57
ЗКЖС18Ф — 10AIV				276,0	>	270	50 26	920	14,4	49,2	43,2		20.	<u>(</u> 4 9,	6 6	5,4	75,0	276,4	13,2		6,0	24,4			13,2	56,8	605
3KKC18P - IAIVK		177	;2			177	2 9,0	8,0	27,4	59,6	4,4		100	3,4 3	2,8 8	30,6	#3,4	221,8	10,8	16,0	,		7,6		13,2	47,6	44
3KXC18P - 2ANK	П		213,	6		213	36 4,8	12,4	29,8	49,2	18 ₁ 8		115	0 32	2,8	56,2	89,0	204,0	10,8	16,0		6,8			13,2	46,8	464
3KKC18P - 3ANK			23,	6		21.	3,6 4,8	12,4	16,8	67,2	18,8		120	30 3.	2,8 8	0,6	113,4	235,4	10,8	16,0)	6,8			13,2	46,8	49.
3KKC18P - 4ANK			2/3,	6		21:	3,6 80,	4 70,0	16,8	67,2	18,8		25.	3,2 7,	2 4	19,8	57,0	310,2	10,8	16,0	,	6,8			13,2	46,8	57
3KXC18\$ - 5AIYK				276,	2	27	5,0 4,6	8,0	38,8	49,2	18,8		111	96 32	28	56,2	89,0	208,	13,2		6,0	24,4			13,2	56,8	54
3KXC18P - GANK				276,	d	27	B,04,8	12,4	16,8	67,2	18,8		/2	QO 3	2,8	896	113,4	233,4	13,2		6,0	24,4			13,2	56,8	56
3KXC18P -7AIVK				276,	a		6,04,8		T				12	4,6 3	2,8	90,6	113,4	238,0	10,8	16,0	6,0				13,2	46,0	56
3KXC18P - 8AIVK				276,0	2	27	6,0 4,6	3 8,0	25,8	67,2	18,8		12	4,6 3.	2,8	93,8	126	251,2	13,2		6,0	24,4			132	56,8	58
3KKC18P-9AIVK				276,	0	27	5,0 80	48,0	25,8	49,2	43,2		20	6,6 16	5,8	77,0	93,8	300,4	10,8	16,0	5,6				13,2	46,0	62
3KKC18Ф —10ANK			1_	276,	d	27	6,0 78	0 66,0	16,8	49,2	43,2		25	3,2 7	,2	48,2	55,4	308,6	5 13,2		Т	24,4			13,2	56,8	64
3KKC18P-HAIVK			\perp	276,	o	27	6,02,4	100,	16,8	85,2	18,8		- I	3,6 /	Т		79,0	302	5 10,8	16,	0 6,0				13,2	46,0	62
3KXC18P -12ANK			1		346,4	34	6,4 80	4 8,0	25,8	67,2	4,4	18.8	20	4,6 1	58	720	938	298	4 13,2	5,2	, [27,2	,	13,2	58,8	70

1. 465.1-14.1-BC

6

							_			/ = -)				PM	am.	YP F	1616	· _				Ü	30	016	18	30	XKA	αdr	16/0			_	
1				-		RDMS	-			30 PM					αcc								<i>^</i> ^ ^		~ ~	M	α _P κ	(ય.					Общий
	Марка,	α	PM			KNACCA	╀			70 101		- I		***************************************				Bp-I		Beere	_		- 7,0									Beerc	bacoo)
1	элемента	L.,	10.0		<u>4 - ii</u>		╁		ro	cm			-82				roc	T 6727	-80	1	L	, .	roc	7 1	103	-76		-	T=			ł	Kr
	OXC.III OVIII II	Ь	_	\$32 \$32		-82	1	6	48	610	012	n/4	φ16	φ/8	1	lroro	ø4	ø5	Urore	_	S=10	S=14	δ≈16	5-18	S=20	08-2	2 5-25	i S=30	35-38	2 S-36	S-40	├_	——
		Ψ25	¢DZO	φ32	φ36	4/6/	Ť									180	515	14,6	66.1	84,1	10,	11,2	.]					_	\perp	9,6	13,2	44,8	26 6,9
	1 KXC 181 - 1AUIB	1380				138,	4		7,6		10,4				1			56,2		101,1	1		12,8						8,4		13,2	45.2	319, 5
	1 KKC 18F - 2A <u>I</u> IIB	ļ.,	1732			173,	2	_	7,6		10,4	<u> </u>		-						T		1	T	1	1-	1	1		8,4	1 1	'	1 '	358,9
	1 KKC 181 – 3A <u>I</u> II B		1732			173,	2			12,6	10,4			-		23,0	26,9	90,6		140,5	T		12,8		+	+-	+	T		1			T '
	1 KXC 1817 — 4A 🗓 B	}) ′	226,2		226,	,2			12,6		14,4	4			270	26,9	94,0	120,9	147,9	10,	9	┼	14,4	 	┼	+	+-	11,2	\vdash	13,2	49,6	423,7
	1 KЖС18Г 5A III В			226,2		226,	,		139,2		17,6	14 4	4			71,2	2,0	62,0	64,0	235,2	10,0	9		14,4		_	┼	┼	11,2	 	13,2	49,6	511,0
	1 KXC 18F - 6A III B	T					Т] _]	1	- 1			62,1		47.6	47,6	209,7	10,8	3			16,0	<u> </u>	,	10,4	1		13,2	50,4	546,7
		†-	-		286,6		Ή.		130,1		17,6	1	4		1			42,0	86.5	124,1	10	3	12,8	,	T				8.4		13,2	45,2	342,5
	1KKC18F-1A <u>U</u> BK	┼	1732			/73,	2 4	/,8	22,4		10,4	+-		-	1								1.5/		+	1			11.2				422,1
	1 KXC18F - 2AIII BK	├		226,2		226,	29	0,0	8,0	12,6	-	14,	4			4,0	38,5	63.8	102,	1462	S reg	3	+-	14,4	T	十	+	 	1				1
	1 KЖС1817— ЗАШВК	<u> </u>		226,2		226	24	4,8	14,8	12,6	<u> </u>	14,4	4		1 1	16,6	38,5	89,0	127,5	174,	10,0	8	—	14,4	4	+-	+-	┼─	11,2			1.	449,9
	1 KXC18T -4AMBK			226,2		226	,2	4,8	1195	j	17.6	14,	4			56,3	13.6	55,4	69,0	225,	3/0,	8	1_	14,4	4	-	 	┼	11,2	+-	13,2	49,6	501,1
	1 KXC181" —5A IĪĪBK	1			286,6		- 1	7		11,0	776	rti e	4	-		55,8	38,5	924	130	186,	10	8	L	_	15,0	2		10,4	4_	1_1	13,2	50,4	523,7
	1 KXC18T—6AIĪBK	1			286,6							T				1674	136	55,4	69,0	236.4	13	2	1				24,4	10,4	,		13,2	61,2	584,2
			<u> </u>	 	200,0	290	? "/	zup	14,8	-	17,6	14,	4	+-	╁╫	041	,-		1-	'	Τ		T		1	T		-					
	E04342405 44 WD	+-	-	-	-	- - - 	+	-		-	-	+-	+-	+-	1		2		20.7	029			12,8	,	1	+			8,4		132	452	316,1
	2KXC18F— /A 🗓B	+	173,	4		173,	2		7,6	ļ	10,4	-		┼	1 1			52,8	_	97,7	Τ	_	12,0		+	+-	1		14.2	\vdash			l '
	2KXC18F-2A@B	+-	-	226		226	5,2			12,6	<u> </u>	14,	4	1_	1.	27,0	26,5	68,8	95,	122,7	YO,	8	-	14,4	-	+	+-	-	† 	ГТ			<i>398</i> ,5
	2KKC181 - 3ATTB		_	_	286,6	286	6				17,6	14,	,4			32,0	26,9	99,0	125;	157,9	13,	2	↓_	_		 	24,4	10,4	+-		13,2	61,2	505,7
	2KKC18F-4A@B	Ì			286,6	286	56		139	2		38	_			77,2	2,0	62,0	64,0	241,2	132	2					24,4	10,4	4_		13,2	61,2	589,0
	2 K/KC18F - 5AII B				2866		7		233.0	1	_	-	3.0			271,6		47,6	47,6	319,2	3	2		T			24,4	194	_		13,2	61,2	667,0
	2 KXC18F -1A[IIBK			226	1-	 				12,6		14.		+-	1		ľ	51,2	89,7	136,3	13,	2		T		22			11,2	,	13,2	<i>58</i> ,8	421,3
	2 KXC181 - 2AIIBK			7	286,6	1 1 1	- 1		1	1	1	17		+-	1		l	72,6		156	T			1			244	10,4			13.2	61,2	504,5
	2.11.01				200,0	1 1 1 1 1 1 1 1 1	•01.	7,0	0,0	23,6	<u> </u>	14,	4	ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	لسل	-0,0	12-7-	المتعل			<u></u>						لبتبتي		1			6823	
																														. 194	. ((∕۔00 نے	

1.4651-14.1-BC

]					a eman	. [/૩∂	CA (R	αρι	a my	турные							Usdenur saknad Hele											
Марка Элемента	А- <u>Г</u> ГВ						Арматура класса										180								T		Общи					
							A - <u>II</u>							1 OP .											Всего	Bc						
	roct 5781-82					FOCT 5781-82 \$\phi 6 \phi 8 \phi 12 \phi 14 \phi 16 \phi 18 \text{U}\$						_	10CT 6727-80 004 05 Uroro				\$-10 \$-14 \$-16 \$-18 \$-20 \$-22 \$-25 \$-30 \$-32 \$-36 \$-40										K					
	ø25	<i>628</i>	ø32	ø3 6		(Irozo	φ6	ø8	ØЮ	Ø12	014	Ø/6 Ø	18 4	/1020	ø4	05	_	Uroro		1)	0:/7	0:16 k	.10	0=20		- 1	1		3-36 8	-40		上
2кжс18Г — ЗАШ в К				2866		286,6	1,8	8,0	11,0	17,6	14,4		1	55,8	33 <u>,</u> 3	97,8		131,1	186,9	13,2		\dashv		-	2	4,4	10,4	_	13	3,2 61	2	534
2 KXC181" — 4A <u>l</u> ījak	-			286,6		286,6	4,8	154,0	_	-	38,0	+-+		96,8	13,6	60,4		74,0	270,8	10,8		\dashv		16,0	-	-	10,4	_	/.	3,2 50	4	603
3KXC18P — 1AÑB	1380		-			1386	2.6	-	27.9	59,6	4.4		+	94,0	25,6	66,2		91,8	185,8	10,8	11,2							\dashv	966	3,2 44	ام	36.
3 KXC 189 - 2Aiū̃B	† ′	123,2				175,2	Ι'		1	77,6	1	1 - 1		39,0	25,6	82,2	`	1038	206,8	10,8		12,8						8,4	1	3,2 45	-1	-
3KKC18P - 3AIIIB			226,2			2262	4,2		27,4	49,2	18,	8		99,6	32,8	66,2		99,0	198,6	10,8	_		14,4					11,2		3,2 49	-1	
3KKC18\$ - 4AIĪīB			226,2			226,2	2,6		14,4	67,2	18,	3		103,0	25,8	83,8		115,6	218,6	10,8	_		14,4					11,2		3,2 49		
3 KXC18P — 5AQ B			226,2			226,2	4,2		274	49,2	18,8	3		99,6	33,0	89,8		122,8	222,4	10,8			14,4					11,2	1.	3,2 49	1,6	49
3KXC18P - GAIIB			226,2			226,2	78,2	57,6	14,4	49,2	43,2	!		242,6		51,4		51,4	2 94, 0	10,8			14,4					11,2		13,2 49		Г
3 KXC 18\$ — 7A 🗓 B				2866		286,6	4,2	$oxed{oxed}$	14,4	67,2	18,8	3	_ -	104,6	<i>3</i> 9,0	1030		1360	240,6	13,2	-					24,4	10,4		1	(3,2 <i>61</i> ,	2	58
3 КЖС 18Ф — 8A <u>і</u> їв				286)		286,6	78,	32,	14.4	49,8	13,2	<u>.</u>		2172	2,0	60 _, 8		62,8	280,0	13,2	<u> </u>					24,4	194		1	32 61	2	62
3 KKC18P — 1AŪBK	1	173,2		_		173,2	30	8,0	27,4	59,0	5 4,4	4-1		108,4	32,8	64,6		97,4	2058	10,8		128		_				8,4	1	3,2 44	<u>j2</u>	42
3 KXC18\$ — 21 LIVER	1_		226,2	_		226,2	4,8	17,6	19,2	49,2	18,	3		1096	32,8	56,2		1	198,6	T -			14,4	_				11,2	1.	3,2 45	1,6	47
3 KKC18P — 3AMBK	:		226,2	_	1-1-	226,2	4,8	12,4	16,8	67,	18,	8	-		广	80,6		1	233,4		-		14,4	_				11,2	1	3,2 45	36	50
3 KKC 184 — 4A <u>l</u> ībi	1_		225,2			226,2	891	12,4	16,8	67,2	18,0	3	\neg			63,8			276,2		-		14,4	ļ.,				11,2	t.	32 45	7,6	55
3 KXC18P - 5ABB	1_	L	226;	_	\vdash	2%,2	80,4	70,	16,8	67,2	18,8	3		253,2	7,2	49,8			310,2		-		14,4	_				11,2	4	32 45	16	58
3 КЖС 18Ф — 6А <u>й</u> вы	4	_	L	286.	1	286,6	4,8	12,4	16,8	67,2	18,8	'			1	56,2		89,0			_			16,0			10,4		1.	3,2 50	4	54
3 KKC 184 — TAIIBK	4	_	_	286,6	┇	286,6	4,8	8,0	38,8	19,2	18,8	4-+				80,6		113,4			_				2	44	10,4		1	3,2 61.	2	58
3 KKC18P — BAJIIBA	4	_	_	286,6	╿ ╌┼╌	286,6	I — "		T	1	1.	1 1	\neg		_	93,8		-	251,2		_			16,0			10,4			3,2 50		
"З КЖС 18Ф—9A <u>l</u> īi вк	1	_	_	286,	╿}- -	286,6		Τ-	T	1	1.	. 1	_		_	63,8		80,6			-	-			2	4.4	104	Ш		32 61		
3 KXC 184 — 10AIJIBA	1_		L	286		2866	80,4	70,0	16,8	85,2	18,8	3]		471,Z	1,2	43,8		57,0	9Z0,Z	/3,Z					2	4,4	10,4			3,2 61,	2	67
																									55.1	 -						1