

ЦНИИПромзданий Госстроя СССР

Руководство

по определению
теплопоступлений
в помещения
промышленных зданий
от инсоляции



Москва 1982

ЦЕНТРАЛЬНЫЙ НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ
И ПРОЕКТНО-ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫЙ ИНСТИТУТ
ПРОМЫШЛЕННЫХ ЗДАНИЙ И СООРУЖЕНИЙ
(ЦНИИПРОМЗДАНИЙ) ГОССТРОЯ СССР

РУКОВОДСТВО
по определению
теплопоступлений
в помещения
промышленных зданий
от инсоляции



Рекомендовано к изданию решением секции ограждающих конструкций ЦНИИПромзданий Госстроя СССР.

Руководство по определению теплопоступлений в помещения промышленных зданий от инсоляции/ЦНИИПромзданий Госстроя СССР.—М.: Стройиздат, 1982.—172 с.

Содержит материалы по расчету теплопоступлений в помещения за счет прямого и рассеянного солнечного излучения, разности температур наружного и внутреннего воздуха, лучистого тепла, поглощаемого остеклением, а также данные об экономической оценке мероприятий, направленных на сокращение теплопоступлений в помещения от солнечной радиации.

Для архитекторов и инженерно-технических работников проектных и строительных организаций.

Табл. 23, ил. 6.

ЦНИИПромзданий Госстроя СССР

**РУКОВОДСТВО ПО ОПРЕДЕЛЕНИЮ
ТЕПЛОПОСТУПЛЕНИЙ
В ПОМЕЩЕНИЯ
ПРОМЫШЛЕННЫХ ЗДАНИЙ
ОТ ИНСОЛЯЦИИ**

Редакция инструктивно-нормативной литературы

Зав. редакцией Л. Г. Балыян

Редактор Э. И. Федотова

Младший редактор Л. И. Месяцева

Технический редактор В. Д. Павлова

Корректоры И. В. Медведь, Е. Б. Тотмина

Н/К

Сдано в набор 05.04.82. Подписано в печать 05.12.82. Т-21540.
Формат 84×108^{1/2}. Бумага тип. № 2. Гарнитура «Литературная». Печать
высокая Усл. печ. л. 9,24. Усл. кр.-отт. 9,45. Уч.-изд. л. 11,04.
Тираж 10 000 экз. Изд. № XII-9727. Зак. № 52. Цена 55 коп.

Стройиздат, 101442, Москва, Каляевская, 23 а

Калужское производственное объединение «Полиграфист», пл. Ленина, 5

Р 8202000000-634 Иструкт.-нормат., II вып. —121—82
047(01)-82

© Стройиздат, 1982

ПРЕДИСЛОВИЕ

В летнее время года температурный режим в помещениях формируется под влиянием внешних факторов, среди которых главную роль играют солнечная радиация и температура наружного воздуха. Теплопоступления от солнечной радиации, проникающей в помещения через светопрозрачные конструкции, составляют около 50% от суммарных теплопоступлений. Большие теплопоступления от солнечной радиации через световые проемы и высокая температура наружного воздуха вызывают перегрев помещений. Создание благоприятного микроклимата в помещениях в летний период года требует применения систем вентиляции, кондиционирования воздуха и солнцезащитных устройств (СЗУ). Выбор конструкций для заполнения световых проемов, позволяющих обеспечить комфортные условия в помещении и устранить нарушения теплового баланса организма человека, является одной из важных задач проектирования зданий.

В ЦНИИПромзданий разработана методика определения теплопоступлений в помещения от солнечной радиации, которая учитывает требования глав СНиП по естественному и искусственному освещению, строительной теплотехнике, отоплению, вентиляции и кондиционированию воздуха и предусмотрены изменения условий проникания тепла в помещение в течение суток от прямой и рассеянной радиации в зависимости от площади светопроемов, освещаемых прямыми солнечными лучами.

Методика позволяет определить величины теплопоступлений в помещения в зависимости от конструктивных особенностей окон, фонарей, стен и покрытий и их теплотехнических качеств, с учетом изменения температуры наружного воздуха в течение суток. Методика позволяет также производить экономическую оценку эффективности применения средств по ограничению теплопоступлений в помещения зданий.

Руководство разработано ЦНИИПромзданий (кандидатами техн. наук Ю. П. Александровым, Э. А. Наргизяном, канд. арх. Л. А. Скробом, инженерами Г. П. Бондаренко, М. В. Ремизовой).

В работе использованы материалы исследований Б. А. Крупнова по оценке суммарных теплопоступлений через заполнение световых проемов.

1. РАСЧЕТ ТЕПЛОПОСТУПЛЕНИЙ В ПОМЕЩЕНИЯ ОТ СОЛНЕЧНОЙ РАДИАЦИИ

1.1. Суммарные расчетные теплопоступления — Q_{Σ}^B в помещения через вертикальные наружные ограждения (окна и глухую часть стены) определяют по формуле

$$Q_{\Sigma}^B = q_{ок}^p F_{ок} + q_{ст}^p F_{гл.ст}, \quad (1)$$

где $q_{ок}^p$ — расчетные теплопоступления через окна, $\text{Вт}/\text{м}^2$;

$q_{ст}^p$ — расчетные теплопоступления через глухие участки стен, $\text{Вт}/\text{м}^2$;

$F_{ок}, F_{гл.ст}$ — соответственно площади окон и глухих участков стен, м^2 .

1.2. Суммарные расчетные теплопоступления — Q_{Σ}^{Γ} в помещения через горизонтальные наружные ограждения (фонари и глухая часть покрытия) находятся по формуле

$$Q_{\Sigma}^{\Gamma} = q_{\Phi}^{\Gamma} F_{\Phi} + q_{\text{покр}}^{\Gamma} F_{\text{покр}}, \quad (2)$$

где q_{Φ}^{Γ} — расчетные теплопоступления через фонари, Вт/м²;

$q_{\text{покр}}^{\Gamma}$ — расчетные теплопоступления через глухую часть покрытия, Вт/м²;
 $F_{\Phi}, F_{\text{покр}}$ — соответственно площади фонарей и глухой части покрытия, м².

1.3. Величина расчетных теплопоступлений через светопрозрачные ограждения равна сумме сквозных теплопоступлений от солнечной радиации — $q_{\text{скв.}}$ тепловых потоков, обусловленных разностью температур наружной среды и воздуха в помещении — q_{Δ} и лучистого тепла, поглощенного светопропускающим заполнением, — $q_{\text{р-к.}}$.

1.4. Расчетные теплопоступления через светопрозрачные ограждения определяют по формулам:

при вертикальном расположении световых проемов

$$q_{\text{ок. скв.}}^{\Gamma} = q_{\text{ок. скв.}} + q_{\text{ок. } \Delta t} + q_{\text{ок. р-к.}}; \quad (3)$$

при горизонтальном расположении световых проемов

$$q_{\Phi}^{\Gamma} = q_{\Phi. \text{ скв.}} + q_{\Phi. \Delta t} + q_{\Phi. \text{ р-к.}}. \quad (4)$$

1.5. Сквозные теплопоступления от солнечной радиации через светопрозрачные ограждения определяются по формулам:

при вертикальном расположении световых проемов

$$q_{\text{ок. скв.}} = (q_{\text{п}}^{\text{B}} T_1^{\text{B}} K_{\text{инс}} + q_{\text{р}}^{\text{B}} T_{\text{р}} K_{\text{обл.}}) K_1 K_2 C R; \quad (5)$$

при горизонтальном расположении световых проемов

$$q_{\Phi. \text{ скв.}} = (q_{\text{п}}^{\Gamma} T_1^{\Gamma} K_{\text{инс}} + q_{\text{р}}^{\Gamma} T_{\text{р}} K_{\text{обл.}}) K_1 K_2 C, \quad (6)$$

где $q_{\text{п}}^{\text{B}}, q_{\text{п}}^{\Gamma}$ — количество тепла, Вт/м², поступающего от прямой солнечной радиации соответственно на вертикальную и горизонтальную поверхности в рассматриваемый час суток; $q_{\text{р}}^{\text{B}}, q_{\text{р}}^{\Gamma}$ — количество тепла, Вт/м², соответственно поступающего от рассеянной солнечной радиации на вертикальную и горизонтальную поверхности в рассматриваемое время суток, принимаемых по СНиП строительной климатологии и геофизики; $T_1^{\text{B}}, T_1^{\Gamma}$ — соответственно коэффициенты пропускания прямой солнечной радиации одинарным стеклом (толщиной 2,5—3,5 мм) при вертикальном и горизонтальном его расположении. Коэффициент пропускания прямой солнечной радиации T_1 выражает отношение количества прямой солнечной энергии, прошедшей через толщу стекла, к общему ее количеству, поступающему на поверхность, с учетом угла падения солнечных лучей. Значения T_1^{B} при различных ориентациях окон для широт от 36 до 64 град. с. ш. приведены в табл. 1, а значения T_1^{Γ} — в табл. 2; $K_{\text{инс}}$ — коэффициент инсоляции, выражаю-

щий отношение освещенной площади светопроема ко всей его площади, определяемый по формулам:

для вертикальных световых проемов окон и для вертикальных световых проемов светоаэрационных фонарей

$$K_{\text{инс ок; св. ф}}^{\text{в}} = \left(1 - \frac{L_{\text{г}}^{\text{ок; св. ф}} \operatorname{ctg} \beta_3 - a}{H_1^{\text{ок; св. ф}}} \right) \times \\ \times \left(1 - \frac{L_{\text{в}}^{\text{ок; св. ф}} \operatorname{tg} \gamma_3 - S}{B_1^{\text{ок; св. ф}}} \right); \quad (7)$$

для горизонтальных световых проемов зенитных фонарей

$$K_{\text{инс. з. ф}}^{\text{г}} = \left(1 - \frac{L_{\text{г}}^{\text{з. ф}} \operatorname{tg} \beta_3}{H_1^{\text{з. ф}}} \right) \left(1 - \frac{L_{\text{в}}^{\text{з. ф}} \operatorname{tg} \gamma_3 \operatorname{tg} \beta_3}{B_1^{\text{з. ф}}} \right), \quad (8)$$

где $\beta_3 = \arctg (\operatorname{ctg} h_0 \cos \gamma_3)$ — угол между проекцией солнечного луча на вертикальную плоскость, перпендикулярную к фасаду здания, и стеной, град; γ_3 — угол между проекцией солнечного луча на горизонтальную плоскость и нормалью к плоскости фасада, град.

Величины угла γ_3 в зависимости от ориентации вертикально расположенных световых проемов приведены в табл. 3.

h_0 — высота стояния солнца, град, принимаемая по табл. 4; $L_{\text{г}}, L_{\text{в}}$ — ширина выступающих (от плоскости стены) горизонтальных и вертикальных элементов затенения, м;

a, S — расстояние от грани светового проема до элементов затенения, м; H_1, B_1 — высота и ширина светового проема, м.

Исходные параметры $L_{\text{г}}, L_{\text{в}}, a, S, H_1, B_1, \beta_3$ и γ_3 даны на рис. 1—5.

$T_p = 0,74$ — коэффициент пропускания рассеянной солнечной радиации;

$K_{\text{обл}} = K_{\text{обл}}^{\text{в}}, K_{\text{обл}}^{\text{г}}$ — коэффициент облучения светопрозрачного ограждения рассеянной солнечной радиацией, учитывающий затеняющее действие стационарных СЗУ и элементов наружного ограждения, где $K_{\text{обл}}^{\text{в}}, K_{\text{обл}}^{\text{г}}$ — соответственно коэффициенты облучения для вертикальных и горизонтальных элементов СЗУ, определяемые по рис. 6 в зависимости от углов γ_4 и β_4 (см. рис. 2—3).

Для зенитных фонарей, не имеющих стационарных СЗУ, $K_{\text{обл}} = 1$.

K_1, K_2 — коэффициенты, учитывающие затенение остекления световых проемов переплетами и загрязнение атмосферы, а также загрязнение остекления, принимается по табл. 4 прил. 12 главы СНиП по отоплению, вентиляции и кондиционированию воздуха;

C — коэффициент солнцезащиты светового проема светопропускающим заполнением, принимаемый по табл. 5;

R — коэффициент, учитывающий влияние отражающих свойств земной поверхности, принимаемый по табл. 6.

1.6. Величина теплопоступлений через светопроемы в помещение за счет разности температур наружного и внутреннего воздуха ($t_{\text{н}}^{\text{усл}} - t_{\text{в}}$) определяется по формуле

$$q_{\Delta t} = K_{\text{зап}} (t_{\text{н}}^{\text{усл}} - t_{\text{в}}), \quad (9)$$

где $K_{зап}$ — коэффициент теплопередачи заполнения светового проема, $\text{Вт}/\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}$, принимаемый по табл. 5;

$t_{\text{н}}^{\text{усл}}$ — условная температура наружной среды, вычисляемая по формулам:

для вертикально расположенных световых проемов

$$t_{\text{н}}^{\text{усл}} = t_{\text{н}}^{\text{ср}} + A_{\text{н}} \Theta_{\text{зап}} + (q_{\text{п}}^{\text{B}} K_{\text{инс}}^{\text{B}} + q_{\text{р}}^{\text{B}} K_{\text{обл}}) \Delta t_{\text{зап}}^{\text{уд}}; \quad (10)$$

для горизонтально расположенных световых проемов

$$t_{\text{н}}^{\text{усл}} = t_{\text{н}}^{\text{ср}} + A_{\text{н}} \Theta_{\text{зап}} + (q_{\text{п}}^{\text{Г}} K_{\text{инс}}^{\text{Г}} + q_{\text{р}}^{\text{Г}} K_{\text{обл}}) \Delta t_{\text{зап}}^{\text{уд}}, \quad (11)$$

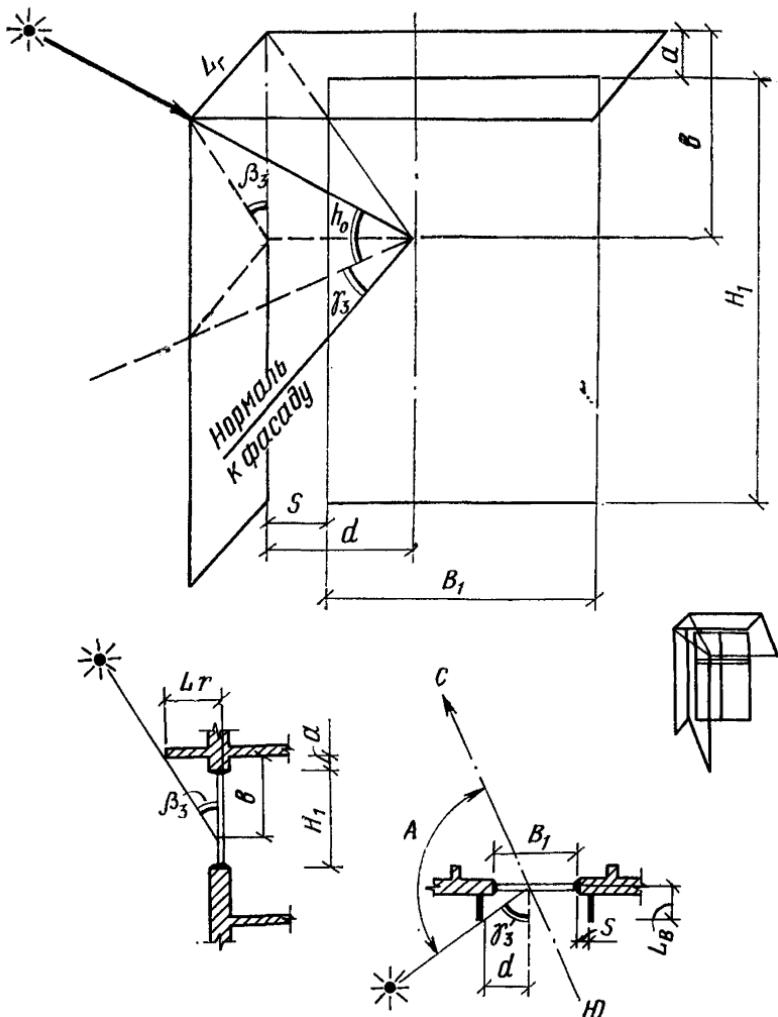


Рис. 1. Схема по определению направления и длины тени от затеняющего устройства

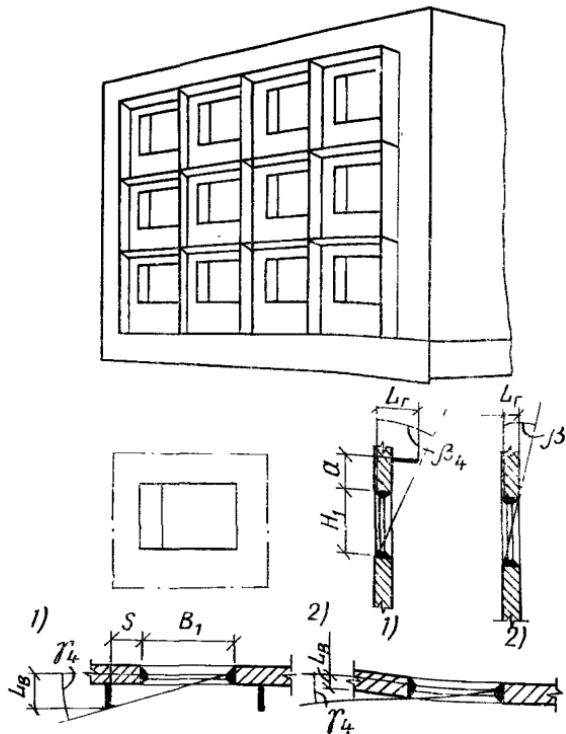
где $t_{\text{н}}^{\text{ср}}$ — средняя за сутки температура наружного воздуха, $^{\circ}\text{C}$;

$A_{\text{тн}}$ — расчетная амплитуда колебания температуры наружного воздуха, $^{\circ}\text{C}$.

Значения расчетных характеристик $t_{\text{н}}^{\text{ср}}$ и $A_{\text{тн}}$ для основных пунктов Советского Союза приведены в табл. 8.

Параметры наружного воздуха A , B и V дополнены данными о соответствующих им коэффициентах обеспеченности $K_{\text{об}}$. Под коэффициентом обеспеченности $K_{\text{об}}$ понимается доля общего числа случаев, не допускающих отклонения от расчетных условий. За расчетный ряд случаев приняты все сутки трех летних месяцев периода наблюдений, приведенного к столетнему.

В табл. 7 приводятся характеристики температуры наружного воздуха, соответствующие коэффициентам обеспеченности 0,9; 0,7 и



$$\beta_4 = \arctg \frac{L_B}{B_1 + S}$$

$$\gamma_4 = \arctg \frac{L_r}{H_1 + \alpha}$$

Рис. 2. Схема по определению углов β_4 и γ_4 для окон с различными затеняющими устройствами

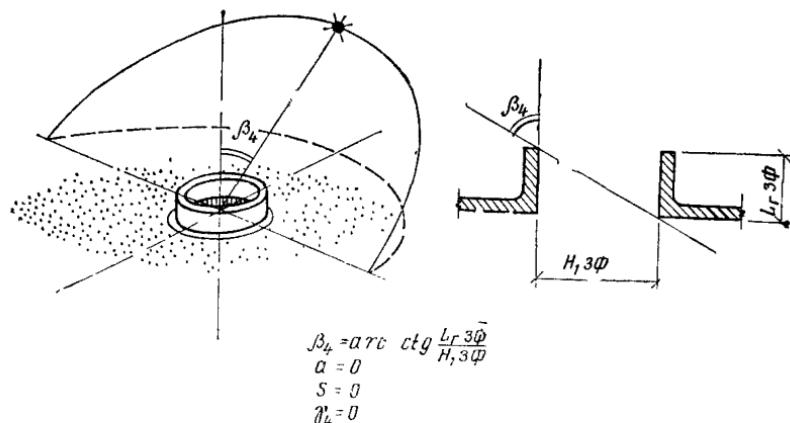


Рис. 3. Схема по определению угла β_4 для зенитного фонаря

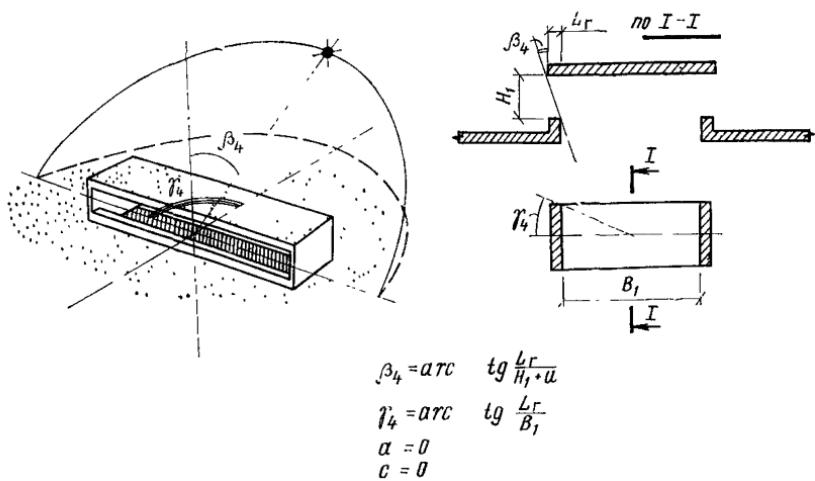


Рис. 4. Схема по определению углов β_4 и γ_4 для светоаэрационного фонаря

0,5. Значение $K_{об}$ в зависимости от внутреннего режима помещений приведены в табл. 9.

$\Theta_{зат}$ — коэффициент, учитывающий гармоническое изменение температуры наружного воздуха в течение суток, принимаемый по табл. 10;

$\Delta t_{зап}^{уд}$ — удельный температурный перепад, $m^2 \cdot ^\circ C / Вт$ для окон находится по формулам:

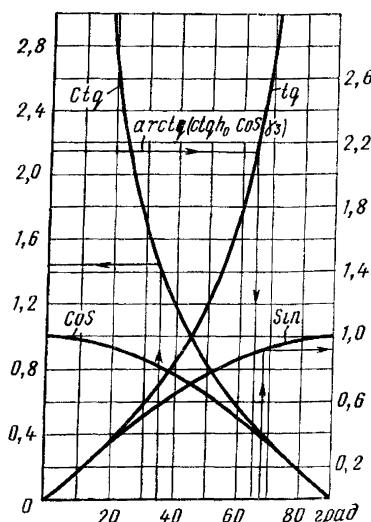


Рис. 5. График определения значения тригонометрических функций h_0 и ψ_3 и значения угла β_3

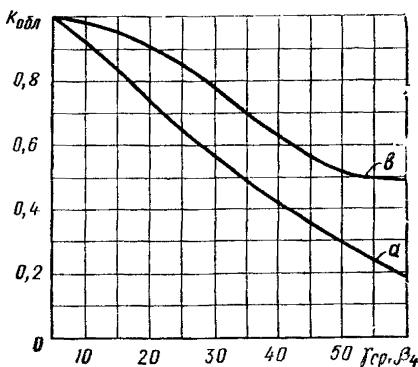


Рис. 6. Значение коэффициентов облучения $K_{\text{обл}}$ для горизонтальных (а) и вертикальных (в) солнцезащитных устройств

с однослоинм заполнением

$$\Delta t_{\text{зап}}^{\text{уд}} = \frac{\rho_1 K_1 K_2 T_h}{\alpha_h^B}; \quad (12)$$

с двухслойным заполнением

$$\Delta t_{\text{зап}}^{\text{уд}} = \left(\frac{\rho_1}{\alpha_h^B} + \frac{\rho_2 T_0}{5,5} + \frac{\rho_2 T_0}{\alpha_h^B} \right) K_1 K_2 T_h; \quad (13)$$

с трехслойным заполнением

$$\begin{aligned} \Delta t_{\text{зап}}^{\text{уд}} = & \left(\frac{\rho_1}{\alpha_h^B} + \frac{\rho_2 T_{01}}{5,5} + \frac{\rho_2 T_{02}}{\alpha_h^B} + \frac{\rho_3 T_{01} T_{02}}{5,5} + \right. \\ & \left. + \frac{\rho_3 T_{01} T_{02}}{\alpha_h^B} \right) K_1 K_2 T_h, \end{aligned} \quad (14)$$

где ρ_1, ρ_2, ρ_3 — коэффициенты поглощения суммарной солнечной радиации слоями светопропускающего заполнения проема, считая последовательно от наружного, принимаемые по табл. 5;

T_{01}, T_{02}, T_{03} — коэффициенты пропускания суммарной солнечной радиации слоями светопропускающего заполнения проема, принимаемые по табл. 5; T_h — коэффициент пропускания тепла, солнечной радиации наружным солнцезащитным устройством, принимаемый по табл. 7;

$\alpha_h^B = 5 + 10 \sqrt{v}$ — коэффициент теплоотдачи наружной вертикальной ограждающей конструкции, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C})$;

где v — скорость ветра, м/с, принимаемая по табл. 6 СНиП по строительной климатологии и геофизике.

При определении $\Delta t_{\text{зап}}^{\text{уд}}$ для горизонтально расположенных световых проемов в формулах (12—14) вместо α_H^B принимается $\alpha_H^F = 7,5 + 2,2v$, где принимаем по табл. 7 СНиП по строительной климатологии и геофизике.

1.7. Теплопоступления через заполнения световых проемов за счет лучистого тепла, поглощенного остеклением, $q_{\text{ок-к}}$ для окон определяют при вертикальном расположении световых проемов:

для однослоиного заполнения

$$q_{\text{ок. п-к}} = q_{\Sigma}^B \rho_1 \left(\frac{1}{\alpha_H^B} + \frac{l_1}{2\lambda_1} \right) K_{\text{зап}}; \quad (15)$$

для двухслойного заполнения

$$\begin{aligned} q_{\text{ок. п-к}} = & q_{\Sigma}^B \left\{ \frac{T_{02} \cdot \rho_1}{\lambda_1} \left(1 + \frac{[1 - (T_{01} + \rho_1)][1 - (T_{02} + \rho_{02})]}{1 - [1 - (T_{01} + \rho_1)][1 - (T_{02} + \rho_{02})]} \times \right. \right. \\ & \times l_1 \left(0,5 + \frac{\lambda_1}{\lambda_2} \frac{l_2}{l_1} + \frac{\lambda_1}{\alpha_H^B l_1} + \frac{\lambda_1}{\lambda_3} \frac{l_3}{l_1} \right) K_{\text{зап}} + \\ & + \frac{\rho_{02}}{\lambda_3} \left(1 - \frac{[1 - (T_{01} + \rho_1)] T_{02}}{1 - [1 - (T_{01} + \rho_1)][1 - (T_{02} + \rho_2)]} \right) \left(0,5 + \right. \\ & \left. \left. + \frac{\lambda_3}{\alpha_H^B} \frac{1}{l_3} \right) l_3 K_{\text{зап}} \right\}; \end{aligned} \quad (16)$$

для трехслойного заполнения

$$\begin{aligned} q_{\text{ок. п-к}} = & K_{\text{зап}} \left[\frac{1}{2} \left(N_5 l_5^2 + N_3 l_3^2 + N_1 l_1^2 \right) + \lambda_5 N_5 l_5 \left(\frac{1}{\alpha_H^B} + \frac{l_1}{\lambda_1} + \right. \right. \\ & + \frac{l_2}{\lambda_2} + \frac{l_3}{\lambda_3} + \frac{l_4}{\lambda_4} \left. \right) + \lambda_3 N_3 l_3 \left(\frac{1}{\alpha_H^B} + \frac{l_1}{\lambda_1} + \frac{l_2}{\lambda_2} \right) + \\ & \left. \left. + \lambda_1 N_1 \frac{1}{\alpha_H^B} \right) \right], \end{aligned} \quad (17)$$

где

$$\begin{aligned} N_1 = & \frac{q_{\Sigma}^B \rho_{01}}{l_1 \lambda_1 [1 - (1 - \tau_{05} - \rho_{05})(1 - \tau_{03} - \rho_{03})]} \times \\ & \times \frac{[1 + (1 - \tau_{03} - \rho_{03}) \tau_{01}]}{[1 - \tau_{03} - \rho_{03}] [1 - \tau_{01}^2 (1 - \tau_{05} - \rho_{05})(1 - \tau_{01} - \rho_{01})]}; \\ N_3 = & \frac{q_{\Sigma}^B \rho_{03} \tau_{01}}{l_3 \lambda_3 [1 - (1 - \tau_{05} - \rho_{05})(1 - \tau_{03} - \rho_{03})]} \times \\ & \times \frac{[1 + (1 - \tau_{05} - \rho_{05}) \tau_{03}]}{[1 - (1 - \tau_{03} - \rho_{03})(1 - \tau_{01} \rho_{01})] [1 - \tau_{03}^2 (1 - \tau_{05} - \rho_{05})(1 - \tau_{01} - \rho_{01})]}; \end{aligned}$$

$$N_5 = \frac{q_{\Sigma}^B \rho_{01}}{l_5 \lambda_5 [(1 - (1 - \tau_{05} - \rho_{05})(1 - \tau_{03} - \rho_{03}))]} \times \\ \times \frac{\tau_{05} \tau_{01}}{[(1 - \tau_{03} - \rho_{03})(1 - \tau_{01} \rho_{01})][1 - \tau_{03}^2(1 - \tau_{05} - \rho_{05})(1 - \tau_{01} - \rho_{01})]},$$

где q_{Σ}^B — суммарная солнечная радиация на вертикальную поверхность в рассматриваемый час суток, Вт/м², принимаемая по табл. 9 СНиП «Строительная климатология и геофизика»;

l_1 , l_3 — соответственно толщины слоев остекления, м;

l_2 — толщина воздушной прослойки, м;

λ_1 , λ_3 — соответственно коэффициенты теплопроводности слоев остекления, Вт/м·°С, принимаемые по прил. 3 СНиП по строительной теплотехнике. Нормы проектирования;

$\lambda_4 = \frac{l_4}{R_{в.п.1}}$: $\lambda_2 = \frac{l_2}{R_{в.п.2}}$ — коэффициенты теплопроводности воздушной прослойки, Вт/(м·°С),

где $R_{в.п}$ — сопротивление теплопередаче воздушной прослойки, принимаемое по прил. 4 СНиП «Строительная теплотехника. Нормы проектирования».

При вычислении теплопоступлений через фонари, $q_{\Phi, p-k}$ в формулы (15) и (16) вместо q_{Σ}^B и α_h^B соответственно принимается q_{Σ}^F и α_h^F .

1.8. Расчетное количество тепла, поступающего в помещение через глухую часть стены и покрытие, определяется по формулам

$$q_{ст}^p = q_{ст. cp} + A q_{ст} = K_{ст} \left(t_{ст}^{cp} + \frac{\rho_{ст} q_{cp}^B}{\alpha_h^B} - t_{в} \right) + \\ + \alpha_B \left(\frac{A t_{ст} Q_{ст} + \frac{\rho_{ст} A q_{cp}^B}{\alpha_h^B}}{\gamma_{ст}} \right); \quad (18)$$

$$q_{покр}^p = q_{покр. cp} + A q_{покр} = K_{покр} \left(t_{покр}^{cp} + \frac{\rho_{покр} q_{cp}^F}{\alpha_h^F} - t_{в} \right) + \\ + \alpha_F \left(\frac{A t_{покр} Q_{покр} + \frac{\rho_{покр} A q_{cp}^F}{\alpha_h^F}}{\gamma_{покр}} \right). \quad (19)$$

где $K_{ст}, K_{покр}$ — соответственно коэффициенты теплопередачи глухой части стены и покрытия, Вт/(м²·°С), принимаемые в соответствии с указаниями п. 2.1 СНиП по строительной теплотехнике. Нормы проектирования;

$\rho_{ст}$, $\rho_{покр}$ — соответственно коэффициенты поглощения солнечной радиации поверхностью стен и покрытием;

q_{cp}^B , q_{cp}^F — соответственно среднесуточное количество тепла, поступающего от суммарной (прямой и рассеянной) солнечной радиации

на поверхность стены и покрытия, Вт/м², принимаемое по СНиП по строительной климатологии и геофизике;

$\Theta_{ст}$, $\Theta_{покр}$ — соответственно коэффициенты, выражающие гармоническое изменение температуры наружного воздуха с учетом периода запаздывания температурных колебаний в наружной стене и покрытия, принимаемые по табл. 10;

$\varepsilon_{ст}$, $\varepsilon_{покр}$ — соответственно период запаздывания температурных колебаний в стене и покрытии, ч;

$\gamma_{ст}$, $\gamma_{покр}$ — соответственно величина затухания колебаний температуры наружного воздуха в конструкции стены и покрытии;

Aq_b , Aq_r — соответственно количество тепла, равное разности суммарной солнечной радиации в каждый час суток с учетом запаздывания температурных колебаний и средней за сутки суммарной солнечной радиации, Вт/м², определяемое по формулам

$$Aq_b = (q_n^b + q_p^b) - q_{cp}^b;$$

$$Aq_r = (q_n^r + q_p^r) - q_{cp}^r.$$

Коэффициенты затухания ν и период запаздывания ε при выполнении инженерных расчетов определяются по формулам:

$$\nu = 2^D \left(0,83 + 3 \frac{\Sigma R_t}{D} \right) f_1 f_2, \quad (20)$$

$$\varepsilon = 2,7D - 0,4, \quad (21)$$

где D — показатель массивности ограждения, определяемый по п. 2.5 СНиП по строительной теплотехнике;

$\Sigma R_t = \frac{l_i}{\lambda_t}$ — сумма термических сопротивлений слоев ограждения, м²·°С/Вт;

f_1 — коэффициент, учитывающий влияние изменений теплофизических свойств материалов отдельных слоев в многослойном ограждении, определяемый по формуле

$$f_1 = 1 + 0,15 \left(\frac{S_2}{S_1} - 1 \right), \quad (22)$$

где S_1 и S_2 — коэффициенты теплоусвоения основных слоев конструкции, принимаемые по прил. 3 СНиП «Строительная теплотехника»;

f_2 — коэффициент, учитывающий влияние воздушной прослойки, определяемый из выражения

$$f_2 = 1 + 0,5 R_{в.п} \frac{D}{\Sigma R_t}, \quad (23)$$

где $R_{в.п}$ — сопротивление воздушной прослойки, м²·°С/Вт, принимаемое по прил. 4 СНиП по строительной теплотехнике.

Таблица 1. Значения коэффициента T_1^B

Истинное солнечное время, ч	Широта, град	Коэффициент пропускания прямой солнечной радиации T_1^B для ориентации					
		С	СВ	В	ЮВ	Ю	ЮЗ
5—6, 18—19	36	0,69				—	—
	40	0,68				—	—
	44	0,67				—	—
	48	0,66	0,88	0,88	0,76	—	—
	52	0,66				—	—
	56	0,65				—	—
	60	0,64				—	—
	64	0,63				—	—
6—7, 17—18	36	0,47			0,80	—	—
	40	0,45			0,81	—	—
	44	0,42			0,82	—	—
	48	0,38			0,83	—	—
	52	0,33	0,87	0,88	0,83	—	—
	56	0,27			0,83	—	—
	60	0,20			0,84	—	—
	64	0,12			0,84	—	—
7—8, 16—17	36	0,15	0,85		0,82	—	—
	40	0,11	0,85		0,83	—	—
	44	—	0,84		0,84	—	—
	48	—	0,83	0,88	0,85	0,11	—
	52	—	0,82		0,86	0,20	—
	56	—	0,82		0,87	0,27	—
	60	—	0,81		0,88	0,33	—
	64	—	0,80		0,88	0,36	—
8—9, 15—16	36	—	0,76		0,81	0,14	—
	40	—	0,77		0,83	0,27	—
	44	—	0,75		0,85	0,38	—
	48	—	0,73	0,87	0,86	0,43	—
	52	—	0,70		0,87	0,55	—
	56	—	0,67		0,87	0,62	—
	60	—	0,64		0,88	0,67	—
	64	—	0,60		0,88	0,71	—
9—10, 14—15	36	—	0,66		0,80	0,43	—
	40	—	0,58		0,82	0,52	—
	44	—	0,49		0,84	0,60	—
	48	—	0,42	0,82	0,85	0,67	—
	52	—	0,35		0,86	0,73	—
	56	—	0,27		0,87	0,75	—
	60	—	0,18		0,88	0,76	—
	64	—	0,10		0,88	0,76	—

Продолжение табл. 1

Истинное солнечное время, ч	Широта, град.	Коэффициент пропускания прямой солнечной радиации T_1^B для ориентации					
		С	СВ	В	ЮВ	Ю	ЮЗ
10–11, 13–14	36	—	0,48		0,76	0,50	—
	40	—	0,11		0,78	0,62	—
	44	—	—		0,80	0,70	—
	48	—	—		0,82	0,75	0,11
	52	—	—	0,68	0,83	0,79	0,21
	56	—	—		0,85	0,81	0,24
	60	—	—		0,87	0,82	0,27
	64	—	—		0,88	0,83	0,30
11–12, 12–13	36	—	—		0,64	0,60	0,24
	40	—	—		0,68	0,68	0,38
	44	—	—		0,72	0,74	0,49
	48	—	—	0,35	0,75	0,78	0,56
	52	—	—		0,78	0,81	0,62
	56	—	—		0,80	0,83	0,67
	60	—	—		0,83	0,85	0,71
	64	—	—		0,85	0,86	0,74

Таблица 2. Значения коэффициента T_1^r

Истинное солнечное время, ч	Широта, с. ш. град.	Коэффициент пропускания прямой солнечной радиации, T_1^r	Истинное солнечное время, ч	Широта, с. ш. град.	Коэффициент пропускания прямой солнечной радиации, T_1^r
4–5, 19–20	36	0,08	5–6, 18–19	36	0,43
	40	0,15		40	0,47
	44	0,21		44	0,54
	48	0,25		48	0,48
	52	0,30		52	0,63
	56	0,37		56	0,67
	60	0,41		60	0,69
	64	0,46		64	0,70

Продолжение табл. 2

Истинное солнечное время, ч	Широта, град с. ш.	Коэффи- циент пропуска- ния пря- мой сол- нечной радиации, T_1^r	Истинное солнечное время, ч	Широта, град с. ш.	Коэффици- ент про- пускания прямой солнечной радиации, T_1^r
6—7, 17—18	36	0,74	9—10, 14—15	36	0,85
	40	0,75		40	0,85
	44	0,75		44	0,84
	48	0,76		48	0,84
	52	0,76		52	0,84
	56	0,76		56	0,83
	60	0,76		60	0,83
	64	0,78		64	0,82
7—8, 16—17	36	0,81	10—11, 13—14	36	0,85
	40	0,81		40	0,85
	44	0,81		44	0,85
	48	0,80		48	0,84
	52	0,80		52	0,84
	56	0,80		56	0,84
	60	0,79		60	0,83
	64	0,79		64	0,83
8—9, 15—16	36	0,84	11—12, 12—13	36	0,86
	40	0,83		40	0,85
	44	0,83		44	0,85
	48	0,83		48	0,85
	52	0,82		52	0,84
	56	0,82		56	0,84
	60	0,82		60	0,84
	64	0,82		64	0,83

Таблица 3. Значения угла γ_3 в зависимости от ориентации ограждающей конструкции

C	СВ, СЗ	З (до полудня и после полудня)	ЮЗ	ЮЗ	Ю
$\gamma_3 = A$	$\gamma_3 = 45^\circ - A$ (при $A < 45^\circ$) $\gamma_3 = A - 45^\circ$ (при $A > 45^\circ$)	$\gamma_3 = 90^\circ - A$ (при $A < 90^\circ$) $\gamma_3 = A - 90^\circ$ (при $A > 90^\circ$)	<i>До 12 ч</i> $\gamma_3 = 135^\circ - A$ (при $A < 135^\circ$) $\gamma_3 = A - 135^\circ$ (при $A > 135^\circ$) <i>после 12 ч</i> $\gamma_3 = 225^\circ - A$	<i>До 12 ч</i> $\gamma_3 = 225^\circ - A$ <i>после 12 ч</i> $\gamma_3 = A - 135^\circ$ (при $A > 135^\circ$) $\gamma_3 = 135^\circ - A$ (при $A < 135^\circ$)	$\gamma_3 = 180 - A$

Примечание. А—азимут солнца, принимаемый по табл. 4.

Таблица 4. Значения высоты h_0 и азимута A солнца в июне в градусах

Истинное солнечное время, ч	Географическая широта, град. с. ш.																	
	36		40		44		48		52		56		60		64		68	
	h_0	A	h_0	A	h_0	A	h_0	A	h_0	A	h_0	A	h_0	A	h_0	A	h_0	A
0 (полночь)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	0
0—1 23—0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	9
1—2 22—23	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	3	22
2—3 21—22	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4	35
3—4 20—21	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	6	49
4—5 19—20	—	—	—	—	—	—	—	—	3	61	5	60	7	60	9	61	10	62
5—6 18—19	6	69	8	69	9	69	10	70	12	71	13	72	14	73	15	74	16	76
6—7 17—18	18	76	19	76	19	80	20	81	21	83	21	65	21	86	21	88	21	89
7—8 16—17	30	86	29	87	29	90	30	93	30	95	29	98	28	99	27	101	27	103
8—9 15—16	42	94	41	98	40	102	40	104	38	108	37	111	36	113	34	116	32	119
9—10 14—15	54	105	52	111	50	115	49	120	47	124	45	127	43	130	40	131	37	135
10—11 13—14	65	124	62	131	59	134	56	140	54	144	51	147	48	149	44	151	40	152
11—12 12—13	73	156	69	160	65	162	61	164	58	167	54	168	50	169	46	170	42	171
12 (полдень)	74	180	70	180	66	180	62	180	58	180	54	180	50	180	46	180	42	180

Примечание. Азимут солнца отсчитывается от северного направления в первой половине дня (до 12 ч) по часовой стрелке, во второй половине — против часовой стрелки.

Таблица 5

Элементы заполнения светопрозрачных конструкций	Коэффициенты				$K_{зап}$
	пропускания солнечной радиации элементами заполнения, T_0	поглощения солнечной радиации элементами заполнения, ρ	солнце-защиты заполнения, С	теплопередачи заполнения,	
Одинарное остекление из листового оконного стекла					
1. Стекло толщиной 2,5—5 мм	0,86—0,8	0,07—0,12	1—0,95	5	
2. Стекло толщиной 2,5—6 мм					
а) с внутренними жалюзи:					
светлыми	0,48	0,40	0,56	4,3	
средними по темноте окраски	0,56	0,60	0,65	4,3	
б) с внутренними шторами:					
светлыми	0,48	0,05	0,56	4,3	
средними по темноте окраски	0,53	0,44	0,61	4,3	
темными	0,57	0,60	0,66	4,3	
в) с металлическими наружными ставнями—жалюзи:					
светлыми	0,06	—	0,07	4,3	
средними по темноте окраски	0,09	—	0,10	4,3	
темными	0,11	—	0,13	4,3	
Двойное остекление из листового оконного стекла					
1. Стекло толщиной 2,5—6 мм	0,86—0,8	0,07—0,12	0,9—0,8	2,9	
2. Стекло толщиной 2,5—6 мм					
а) с внутренними жалюзи:					
светлыми	0,46	0,4	0,54	2,3	
средними по темноте окраски	0,53	0,6	0,61	2,3	
темными	0,58	0,75	0,67	2,3	

Продолжение табл. 5

Элементы заполнения светопрозрачных конструкций	Коэффициенты			
	пропускания солнечной радиации элементами заполнения, T_0	поглощения солнечной радиации элементами заполнения, ρ	солнце-защиты заполнения, C	теплопередачи заполнения, $K_{зап}$
б) с межстекольными жалюзи:				
светлыми	0,28	0,4	0,33	1,8
средними по темноте окраски	0,31	0,6	0,36	1,8
в) с наружными жалюзи	0,10	0,4	0,12	2,3
г) с внутренними шторами:				
светлыми	0,46	0,05	0,54	
средними по темноте окраски	0,51	0,44	0,59	2,7
темными	0,55	0,6	0,4	2,7
д) с межстекольными шторами из непрозрачного материала:				
светлыми	0,22	—	0,25	2,2
темными	0,52	—	0,6	2,2
е) с деревянными и металлическими наружными ставнями:				
светлыми	0,34	—	0,4	2,7
средними по темноте окраски	0,05	—	0,06	2,7
темными	0,07	—	0,08	2,7
Тройное остекление из листового оконного стекла				
1. Стекло толщиной 2,5–3,5 мм	0,86	0,07	0,83	1,7
4–6 мм	0,8	0,12	0,69	1,7
2. Стекло толщиной 2,5–6 мм				
а) с внутренними жалюзи:				
светлыми	0,41	0,4	0,48	1,5
средними по темноте окраски	0,48	0,6	0,56	1,5
темными	0,55	0,75	0,64	1,5

Продолжение табл. 5

Элементы заполнения светопрозрачных конструкций	Коэффициенты			
	пропускания солнечной радиации элементами заполнения, T_0	поглощения солнечной радиации элементами заполнения, ρ	солицезащиты заполнения, С	теплопередачи заполнения, $K_{зап}$
б) с межстекольными жалюзи (между внутренним и средним стеклом)	0,32	0,4—0,75	0,38	1,5
в) с межстекольными жалюзи (между средним и наружными стеклами)	0,21	0,4—0,75	0,24	1,5
г) с наружными жалюзи	0,10	0,4—0,75	0,11	1,5
д) с маркизами, открытыми с боков:				
средними по темноте окраски темными	0,14 0,17	0,1 0,1	0,16 0,20	1,5

Таблица 6. Значение коэффициента R

Поверхность	Ориентация			
	Ю	ЮВ	ЮЗ	В, З, СВ, СЗ, С
Асфальт, глина, трава, песок серый (альбедо 15—25 %)	1	1	1	1
Песок белый или желтый, галька светлая (альбедо 35—45 %)	1,12	1,17	1,17	1

Т а б л и ц а 7. Значения коэффициента пропускания тепла солнцезащитными устройствами

Тип солнцезащитных устройств	Коэффициент T_h
Наружные солнцезащитные устройства	
Навес брезентовый или тент	0,25—0,35
Выступ горизонтальный, полностью затеняющий окно	0,2—0,3
Ставни или шторы с вертикальным подъемом:	
деревянные толщиной 10 мм	0,09
металлические	0,11
Шторы:	
из темной светонепроницаемой ткани	0,14
из светлой ткани	0,19
Ставни итальянского типа:	
деревянные толщиной 10 мм	0,11
металлические	0,13
Жалюзи венецианского типа:	
с деревянными вертикальными пластинами	0,1
с деревянными пластинами, расположенные под углом 45°	0,13
с тонкими пластинами расположенной под углом 45°	0,17
Защитные устройства	
Жалюзи венецианского типа с тонкими пластинами, под углом 45°	0,33
Темные светонепроницаемые занавесы	0,42
Светлые занавесы	0,23
Защитные устройства внутрикомнатные	
Жалюзи венецианского типа:	
с тонкими вертикальными пластинами	0,58
с пластинами, расположенным под углом 45°	0,71
Темные светонепроницаемые занавесы	0,81
Светлые занавесы	0,41

Таблица 8. Расчетные температуры наружного

Город	Параметры А							Параметры Б							$K_{об}=0,99$
	Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Амплитуда температуры $\Delta t_H, {}^{\circ}\text{C}$	Максимальная температура за сутки $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Коэффициент обеспеченности $K_{об}$	Продолжительность $n, \text{ч}$, превышения $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Амплитуда температуры $\Delta t_H, {}^{\circ}\text{C}$	Максимальная температура за сутки $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Коэффициент обеспеченности $K_{об}$	Продолжительность $n, \text{ч}$, превышения $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Амплитуда температуры $\Delta t_H, {}^{\circ}\text{C}$	Максимальная температура $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$		
Акту- бинск	21,1	6,5	27,6	0,45	410	27,8	7,5	35,3	0,92	14	34,5	8,5	43		
Алексан- дровск- Сахалин- ский	15	4,3	19,3	0,5	401	20,2	5	25,2	0,94	35	25	6	31		
Алма-Ата	21,2	6,2	27,4	0,41	445	28,2	6,5	34,7	0,94	27	35	7	42		
Архан- гельск	13,4	5	18,4	0,45	546	19,7	6	25,7	0,87	73	26	7	33		
Астра- хань	24,3	5	29,3	0,43	429	22,7	5,5	35,2	0,93	24	34,5	6,5	41		
Ашхабад	27,7	8,3	36	0,72	141	32	8,5	40,5	0,98	18	36,3	8,7	45		
Баку	23,9	4	27,9	0,29	605	28	5	33	0,9	53	33	5	38		
Барнаул	19,9	4,1	24	0,51	339	23,4	6,1	29,5	0,91	43	28,5	6,5	35		
Березово	13,8	4	17,8	0,48	519	19,9	5	24,9	0,88	71	26,4	5,6	32		
Бийск	18,1	6,1	24,2	0,5	380	23	7,1	30,1	0,82	90	28,5	7,5	36		
Благове- щенск	20,5	5,5	26	0,55	292	25,5	7,5	33	0,96	16	32	8	40		
Бодайбо	15,1	8	23,1	0,45	388	20,9	9,2	30,1	0,89	47	27	10	37		
Братск	15,8	6,7	22,5	0,45	415	21,6	7,2	28,8	0,87	54	27,5	7,5	35		
Брест	17,6	5	22,6	0,42	433	21,8	7	28,8	0,89	50	27,5	7,5	35		
Васи- левичи	16,8	6	22,8	0,44	439	22,9	7	29,9	0,91	37	28,8	8,2	37		
Великие Луки	16,2	5,5	21,7	0,49	389	20,9	7	27,9	0,92	39	26	8	34		
Верхо- турье	15,3	6	21,3	0,43	473	21,4	7,3	28,7	0,87	55	28	8	36		
Верхо- янск	12,7	6,5	19,2	0,45	496	19,1	7,5	26,6	0,85	91	26	8	34		
Вильнюс	16,5	5	21,5	0,42	473	22,8	5	27,8	0,90	50	28	5,5	34		
Винница	17,0	6	23	0,38	463	23,5	7	30,5	0,94	21	30,5	7,5	38		
Витебск	16,8	4,2	21	0,39	513	21,6	6	27,5	0,91	45	28,5	7,5	34		
Влади- восток	18,9	3,2	22,1	0,59	331	23,6	4,5	28,1	0,95	29	28	6	34		
Владимир	16,3	5,8	22,1	0,45	457	23,1	6	29,1	0,91	47	29	7	36		

воздуха для теплого периода года

Коэффициент обогрева K_{ob}												
Коэффициент обогрева $K_{ob}=0,9$				Коэффициент обогрева $K_{ob}=0,7$				Коэффициент обогрева $K_{ob}=0,5$				
	Среднесуточная температура t_H^{cp} , °C	Амплитуда температуры A_t_H , °C	Максимальная температура t_{max}^* , °C		Среднесуточная температура t_H^{cp} , °C	Амплитуда температуры A_t_H , °C	Максимальная температура t_{max}^* , °C		Среднесуточная температура t_H^{cp} , °C	Амплитуда температуры A_t_H , °C	Максимальная температура t_{max}^* , °C	
	Продолжительность n , ч, превышения				Продолжительность n , ч, превышения				Продолжительность n , ч, превышения			
	t_{max}^* , °C				t_{max}^* , °C				t_{max}^* , °C			
27	7,2	34,2	45	24	7	31	178	21,5	6,5	28	375	3,4
19,4	5	24,4	55	16,8	4,5	21,3	202	15	4,3	19,3	401	—
27	6,5	33,5	48	24,2	6,5	30,7	175	22	6,2	28,2	367	1,7
20,5	6	26,5	55	17	5,3	22,3	224	14,5	5	19,5	456	2,9
28,5	5,5	34,3	48	26,8	5,2	32	171	24,8	5	298	374	—
30	8,5	38,5	47	27,1	8,3	35,4	162	24,6	7,2	31,8	372	—
28	5	33	53	27	4,5	31,5	222	25,6	4	29,6	391	—
23,1	6,1	29,2	48	20,6	5,2	25,8	199	18,9	4,1	23	425	2,6
20,4	5	25,4	55	17	4,3	21,3	202	14,4	4	18,4	435	3,4
23,6	7,4	31	46	20,2	7,3	27,5	186	18,1	6,1	24,2	380	2,9
23,8	7	30,8	48	21	6,5	27,5	177	20,1	5,3	25,4	374	2,9
21	9,2	30,2	46	18	8,7	26,7	174	15,7	8	23,7	346	—
21,9	7,2	29,1	51	18,9	7	25,9	175	16,4	6,8	23,2	360	—
22	7	29	46	19,7	6	25,7	187	18	5	23	392	—
22,5	7	29,5	45	19,8	6,5	26,3	175	17,7	6	23,7	361	2,1
20,6	7	27,6	45	18,5	5,5	24	217	16,3	5,5	21,8	377	—
22	7,3	29,3	45	18,7	6,5	25,2	182	16,2	6	22,2	398	—
21	7,5	28,5	49	17	7	24	189	13,5	6,5	20	436	—
22,8	5	27,8	50	1,2	5	24,2	215	17	5	22	417	2,5
22,8	6,7	29,5	48	20	6,1	26,1	183	17,9	6	23,9	366	2,7
21,6	6	27,6	47	19,5	5	24,5	194	17,5	4,5	22	399	—
33	4,3	27,3	48	19,5	4	23,5	214	17,8	3,2	21	457	2,6
23	6	29	49	19,5	6	25,5	191	17	5,8	22,8	394	3,2

Город	Параметры А						Параметры Б						$K_{06} = 0,99$
	Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$			Амплитуда температуры $A t_H$, ${}^{\circ}\text{C}$			Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$			Амплитуда температуры $A t_H$, ${}^{\circ}\text{C}$			
Вологда	17,1	5	22,1	0,56	332	22,5	6,6	29,1	0,94	24	29	7	36
Волгоград	23,5	5,1	28,6	0,49	405	29,3	5,6	34,8	0,9	53	35	6	41
Воронеж	18,1	6	24,1	3,38	496	24,8	7,3	32,1	0,92	43	31,7	8,8	40
Ворошиловград	21,4	6	27,4	0,51	359	267	7	33,7	0,92	17	33	7	40
Вышний Волочек	15,6	5,2	20,8	0,49	432	20,6	6,8	27,4	0,89	57	26,8	7,2	34
Горки	16,5	4,8	21,3	0,46	458	22,2	6	28,2	0,92	43	28,5	6,5	35
Горький	16,6	5	21,6	0,43	492	22,8	6	28,8	0,9	50	29,4	7,6	36
Грозный	21,8	7	28,8	0,43	407	27,4	8	35,4	0,93	24	33	9	42
Гурьев	23,7	6	29,7	0,42	461	30,9	6,7	37,4	0,95	23	38	7	45
Даугавпилс	16,1	5,3	21,4	0,47	416	21,7	6,5	28,2	0,91	35	28	7	35
Джамбул	24,1	7	31,1	0,6	204	29,6	7,5	37,1	0,96	13	34,5	8,5	43
Душанбе	25,5	9,5	35	0,52	221	28,5	10	38,5	0,95	21	31	11	42
Евпатория	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	31	6	37
Заметчино	17,6	6	23,6	0,39	451	23,8	7	30,8	0,88	57	30	8	38
Златоуст	14,6	6	20,6	0,44	416	20,5	7,3	27,8	0,89	48	27	3	35
Ирбит	16,2	6,3	22,5	0,51	361	22,3	7	29,3	0,92	38	28	8	36
Иркутск	15,3	7,3	22,6	0,48	377	20,8	8	28,8	0,9	48	26	9	35
Казалинск	25,3	6,6	31,9	0,53	306	30	7	37	0,93	24	34,4	7,6	42
Казань	18,7	5,3	24	0,51	371	25,5	5,5	31	0,96	40	31,3	6,7	38
Камышин	21,1	5,5	26,6	0,38	583	27,8	6	33,8	0,89	66	34,5	6,5	41
Караганда	18,8	6,3	25,1	0,5	371	24,6	8	32,6	0,91	33	30	9	40
Кемерово	15,2	6,6	21,8	0,38	470	20,6	7,3	27,9	0,87	61	25,5	8,5	34
Кемь	13,2	3,6	16,8	0,49	457	18,4	6	24,4	0,93	32	24	8	32
Керчь	22	4	26	0,42	463	27	4	31	0,85	17	32	4	36
Кзыл-Орда	24,4	7,5	31,9	0,5	353	29,1	9,4	38,5	0,88	32	35,5	9,5	45
Киев	18,5	5	23,5	0,42	495	26,3	5	31,3	0,93	41	34	5	39
Киренск	16,5	7	23,5	0,51	342	22,3	7,5	29,8	0,91	44	28,5	8,5	36
Киров	16,8	5	21,8	0,47	440	22,9	6	28,9	0,91	50	29	8	36
Кировоград	19,8	6	25,8	0,42	415	24,9	7	31,9	0,89	50	31	7	38
Кисловодск	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	32	6	40
Кишинев	19,1	6,2	25,3	0,3	564	24,9	6,8	31,7	0,89	55	31	7	38
Кокчетав	17,5	6,5	24	0,45	446	25	8	33	0,92	28	33	9	42

Продолжение табл. 8

$K_{ob}=0,9$			$K_{ob}=0,7$			$K_{ob}=0,5$		
Среднесуточная температура t_H^{cp} , °C			Амплитуда температуры Δt_H , °C			Среднесуточная температура t_H^{cp} , °C		
	Максимальная температура t_{max} , °C	Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C		Максимальная температура t_{max} , °C	Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C		Максимальная температура t_{max} , °C	Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C
21,3	6,6	27,9	48	18,4	5,5	23,9	203	16,2
29,3	5,5	34,8	63	26,1	5,2	31,3	183	23,6
24,3	7,3	31,6	53	21,3	6,5	27,8	193	19,3
25,6	7	32,6	43	23	6,6	29,5	193	21,2
20,9	6,8	27,7	47	18	6,3	24,3	190	16,2
21,9	6	27,9	50	18,5	5,8	24,3	213	17
22,8	6	28,8	50	19,8	5,2	25	215	17,4
26,5	8	34,5	45	24,1	7,7	31,8	178	22,3
29,3	6,5	35,8	53	27	6,1	33,1	177	24,5
21,3	6,5	27,8	45	18,5	6	24,5	179	16,5
27	7,5	34,5	47	24,3	7,2	31,5	167	23
27,3	10	37,3	45	26,1	9,5	35,6	157	25,2
26,5	5,9	32,4	46	23,9	5,4	29,3	198	22,5
24	7,1	31,1	48	21,1	6,5	27,6	174	18,6
20,7	7,3	28	45	17,7	6,5	24,2	184	15,4
21,8	7	28,8	48	18,5	6,5	25	197	16
20,8	8	28,8	48	17,9	7,5	25,4	184	15,2
29,2	7	36,2	45	26,5	7	33,5	182	25,1
24	5,5	29,6	45	20,5	5,5	26	201	18,5
28,3	6	34,3	56	25	5,5	30,5	201	22,8
24	8	32	45	21	7	28	178	18,8
21,2	7,3	28,5	47	18,5	6,7	25,2	182	16,5
17,5	6	23,5	53	15,7	4,1	19,8	187	13,6
25,9	4	29,9	49	24	4	28	181	22,4
28,5	9,4	37,9	47	26	9	35	154	24,4
25,8	5	30,8	50	22,2	5	27,2	214	19,8
22	7,5	29,5	49	18,6	7,2	25,8	185	16,4
22,8	6	28,8	52	19,5	5	24,5	221	17
25	7	32	52	22,2	6,5	28,7	184	20,5
23,7	5	27,7	51	21,1	4,6	25,7	197	19,2
25	6,8	31,8	53	22,7	6,5	29,2	173	21
24,2	8	32,2	49	21	7,5	28,5	179	18

Город	Параметры А						Параметры Б						$K_{06} = 0,99$	
	Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Амплитуда температуры $\Delta t_H, {}^{\circ}\text{C}$	Максимальная температура за сутки $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Коэффициент обеспеченности $K_{\text{об}}$ $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Продолжительность n , ч, превышения $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Амплитуда температуры $\Delta t_H, {}^{\circ}\text{C}$	Максимальная температура за сутки $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Коэффициент обеспеченности $K_{\text{об}}$ $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Продолжительность n , ч, превышения $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	Среднесуточная температура $t_H^{\text{ср}}, {}^{\circ}\text{C}$	Амплитуда температуры $\Delta t_H, {}^{\circ}\text{C}$	Максимальная температура $t_{\text{макс}}, {}^{\circ}\text{C}$	
Комсомольск-на-Амуре	17,8	5	22,8	0,37	509	21,9	6	27,9	0,85	42	26	7	33	
Конотоп	18	6	24	0,39	452	24,2	6,3	30,5	0,92	38	30,5	6,5	37	
Кострома	16,3	5	21,3	0,44	496	22,7	6	28,7	0,91	39	29	7	36	
Краснодар	21,7	6,9	28,6	0,51	359	27	7,3	34,3	0,92	40	32	8	40	
Красноуфимск	15,6	6	21,6	0,39	489	21,3	7,5	28,8	0,85	67	28	8	36	
Куйбышев	19,1	5,2	24,2	0,42	481	23,7	6,9	30,6	0,82	99	30	7	37	
Купино	17,1	6	23,1	0,45	407	23,6	6,5	30,1	0,91	51	30	7	37	
Курск	18,8	4,6	23,4	0,46	420	23,9	5,8	29,7	0,88	59	30	6	36	
Кустанай	18,6	6,4	25	0,44	432	25	8,5	33,5	0,92	28	33	9	42	
Ленинабад	26,5	7,5	34	0,33	416	31	7,5	38,5	0,82	74	37	8	43	
Ленинакан	17,9	8	25,9	0,56	244	22,5	7,5	30	0,91	39	26	8	34	
Ленинград	16	4,3	20,3	0,49	462	21,4	4,8	26,2	0,89	61	27	5	32	
Лиепая	13,3	5	18,3	0,27	653	20,7	5	25,7	0,92	45	27	6	33	
Магнитогорск	17	6,5	23,5	0,49	478	23,3	7,5	30,8	0,93	28	30	8	38	
Малый Узень	22,1	6,3	28,4	0,47	404	27,9	7,3	35,2	0,91	40	34,5	7,5	42	
Махачкала	21,3	6	27,3	0,45	409	25,1	6,6	31,7	0,90	47	29	7	36	
Мезень	10,6	6	16,6	0,42	507	18,3	6	24,3	0,38	55	26	6	32	
Минеральные Воды	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	31	6	40	
Минск	16,4	5	21,4	0,49	404	22,2	5,5	27,7	0,92	24	28	6	34	
Мичуринск	18	6,2	24,2	0,43	466	24,6	7	31,6	0,92	38	31	8	39	
Москва	15,4	6	21,4	0,42	489	22	6,5	28,5	0,9	50	28	7	35	
Мурманск	10,2	5	15,2	0,4	525	17,6	6,5	24,1	0,89	61	25,5	7,5	33	
Нерчинский завод	17	6,5	23,5	0,48	370	23,8	7,5	31,3	0,95	14	31	8	39	
Нижний Тагил	16	5,5	21,5	0,5	371	21,8	7,5	29,3	0,94	24	27,9	9,2	37,1	
Николаев	22,3	5,5	27,8	0,51	341	27	6,4	33,4	0,92	43	32,5	6,5	39	
Николаевск-на-Амуре	14,6	4,5	19,1	0,46	307	20,6	5,5	26,1	0,89	56	26,5	6,5	33	

Продолжение табл. 8

Коэффициент K_{ob}												
$K_{ob}=0,9$					$K_{ob}=0,7$			$K_{ob}=0,5$				
Среднесуточная температура $t_H^{ср}$, °C		Амплитуда температуры Δt_H , °C		Максимальная температура t_{max}^* , °C	Среднесуточная температура $t_H^{ср}$, °C		Амплитуда температуры Δt_H , °C	Максимальная температура t_{max}^* , °C				
				Продолжительность n , ч, превышения t_{max}^* , °C				Продолжительность n , ч, превышения t_{max}^* , °C				
22,3	6	28,3	46	20,4	5,5	25,9	177	19	5	24	359	—
23,7	6,3	30	45	21	6	27	189	18,6	6	24,6	394	—
22,5	6	28,5	45	19,5	3,5	25	183	17	5	22	424	—
26,6	7,3	33,9	47	23,8	7	30,8	187	21,6	6,9	28,5	367	—
22	7,5	29,5	47	19,2	6,8	26	174	16,9	6	22,9	370	—
25,3	6,9	32,2	50	22,3	5,7	28	214	19,8	5,1	24,9	421	—
23,5	6,5	30	53	21,5	6	26,5	165	17,7	6	23,7	356	3,7
24	6	30	54	20,6	5,4	26	204	19	5	24	360	3,2
23,9	8,5	32,4	49	21,5	7	28,5	177	19,3	6,4	25,7	373	4,7
32	7,5	39,5	43	29,2	7,5	36,7	179	27,5	7,5	35	318	35
22,2	7,5	29,7	44	19,4	7,5	26,9	175	17,6	7,5	25,1	306	—
21,6	4,9	26,5	53	18,4	4,5	22,9	226	16,3	4,3	20,6	426	—
20,4	5	25,4	54	17,5	5	22,5	193	15	5	20	419	0,7
22,5	7,5	30	47	19,4	7	26,4	183	17,3	6,5	23,8	440	—
27,7	7,3	35	45	24,7	6,8	31,5	184	22,5	6,3	28,8	369	—
25,1	6,6	31,7	47	22,8	6,5	29,3	187	21,5	6	27,5	375	—
18,8	6	24,8	45	15	6	21	183	12	6	18	403	—
27,7	5,2	32,9	53	25	5	30	178	23	5	28	356	—
32,5	5,5	27	45	18,5	5,5	24	192	16,5	5	21,5	396	3,3
24,1	7	31,1	48	21,5	6,5	28	179	19	6,2	25,2	383	—
22	6,5	28,5	50	18,8	6	24,8	199	16,5	6	22,5	381	3,1
18	6,5	24,5	53	13,9	5,5	19,4	228	10,8	5	15,8	464	—
21,5	7,5	29	47	19,1	7	26,1	180	17,2	6,5	23,7	353	3,3
20,7	7,5	28,2	45	18	8	24	200	16	5,5	21,5	371	—
26,6	6,4	33	47	23,8	6	29,8	184	22	5,5	27,5	370	3,8
20,7	5,5	26,2	55	17,5	5	22,5	209	15,5	4,5	20	417	—
											Скорость ветра, м/с	

Город	Параметры А										Параметры Б				$K_{06} = 0,99$
	Среднесуточная температура t_H^{cp} , °C			Амплитуда температуры Δt_H , °C			Среднесуточная температура t_H^{cp} , °C				Амплитуда температуры Δt_H , °C				
	Максимальная температура за сутки t_{max} , °C	Коэффициент обеспеченности K_{ob}	Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C	Максимальная температура за сутки t_{max} , °C	Коэффициент обеспеченности K_{ob}	Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C	Амплитуда температуры Δt_H , °C	Максимальная температура за сутки t_{max} , °C	Коэффициент обеспеченности K_{ob}	Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C	Амплитуда температуры Δt_H , °C	Максимальная температура t_{max} , °C			
Новгород	15,6	5,2	20,8	0,48	410	21,4	6	27,4	0,91	45	27	7	34		
Новорос-сийск	23,5	3,5	27	0,55	354	27	5	32	0,9	49	31,5	5,5	37		
Новоси-бирск	16,9	6,1	23	0,48	404	23,6	6,4	30	0,92	35	30	7	37		
Одесса	20,9	4	24,9	0,42	486	25	5,5	30,5	0,9	53	30,5	5,5	36		
Омск	18,2	5,4	23,6	0,5	423	25,8	5,5	31,3	0,92	32	33,5	5,5	39		
Онега	13,4	5	18,4	0,46	534	20,7	5,5	26,2	0,91	52	27,5	6,5	34		
Орджони-кидзе	18,8	5	23,8	0,46	423	25,9	5	30,9	0,95	25	32	6	38		
Оренбург	20,1	6,8	26,9	0,48	388	26	7	33	0,86	61	31,5	7,5	39		
Орск	19,3	7	26,3	0,41	443	24,7	8,5	33,2	0,84	63	31	9	40		
Павлодар	17,6	6	23,6	0,34	602	25,3	7,5	32,8	0,86	60	33	9	42		
Пенза	19,1	5	24,1	0,48	498	25,6	5	30,6	0,86	65	31	6	37		
Пермь	15,8	6	21,8	0,42	486	23,1	6,3	29,4	0,9	47	28,6	8,4	37		
Петропавловск	17,9	5,6	23,5	0,47	492	25,5	6,3	31,8	0,94	24	33	7	40		
Полоцк	15	6	21	0,39	482	21	6,5	27,5	0,91	44	27	7	34		
Полтава	19,3	5,5	24,8	0,45	446	25,1	6,3	31,1	0,88	49	31,5	6,5	38		
Псков	15,1	5,5	20,6	0,38	479	19,8	6,5	26,3	0,89	52	25	7	32		
Пирну	16	4	20	0,49	434	22	5	27	0,94	24	27,6	6,4	34		
Рига	16,3	4,7	21	0,48	460	22,5	5	27,5	0,92	42	28	6	34		
Ростов-на-Дону	21,2	6	27,2	0,43	433	26,6	6	32,6	0,85	72	31	7	38		
Салехард	10,8	5	15,8	0,49	503	17,9	5	22,9	0,87	73	25	5	30		
Самарканд	25,6	7,5	33,1	0,65	167	26,6	10	36,6	0,92	28	30	10	40		
Саранск	17,7	5,8	23,5	0,44	435	23,3	7	30,3	0,88	57	29	8	37		
Саратов	19,4	6,3	25,7	0,46	453	25,4	7,5	32,9	0,89	53	31,8	9,2	40		
Свердловск	15,8	5,3	21,1	0,45	471	22,6	6,5	29,1	0,92	37	30	7	37		
Севастополь	21	4,9	25,9	0,53	313	25,8	5,2	31	0,93	42	30,5	5,5	36		
Семипала-тинск	20	7	27	0,46	405	26,5	8	34,5	0,91	25	32,5	9,5	42		
Симферополь	20	6,5	26,5	0,44	407	23,8	7,5	32,3	0,89	57	31,5	6,5	38		

Продолжение табл. 8

		К _{об} =0,9			К _{об} =0,7			К _{об} =0,5				
		Среднесуточная температура $t_{\text{H}}^{\text{ср}}$, °C		Амплитуда температуры Δt_{H} , °C	Среднесуточная температура $t_{\text{H}}^{\text{ср}}$, °C		Амплитуда температуры Δt_{H} , °C	Среднесуточная температура $t_{\text{H}}^{\text{ср}}$, °C		Амплитуда температуры Δt_{H} , °C	Максимальная температура $t_{\text{макс}}^{\circ\text{C}}$	Продолжительность n , ч, превышения
		Максимальная температура $t_{\text{макс}}^{\circ\text{C}}$	Продолжительность n , ч, превышения		Максимальная температура $t_{\text{макс}}^{\circ\text{C}}$	Продолжительность n , ч, превышения		Максимальная температура $t_{\text{макс}}^{\circ\text{C}}$	Продолжительность n , ч, превышения		Максимальная температура $t_{\text{макс}}^{\circ\text{C}}$	Продолжительность n , ч, превышения
21	6	27	53	17,5	6	23,5	202	15,8	5,2	21	393	—
27	5	32	49	24,5	4	28,5	212	23	3,5	26,5	420	—
22,8	6,4	29,2	53	19,7	6,3	26	185	17,2	6,1	23,3	370	2,4
25	5,5	30,5	53	23,3	4,5	27,8	179	21,2	4,2	25,4	418	4,2
25	5,5	30,5	51	20,8	5,5	26,3	210	18,2	5,4	23,6	423	—
20,5	5,5	26	55	17,5	5	22,5	215	14,4	5	19,4	434	2,7
24,3	5	29,3	54	21,5	5	26,5	202	19	5	24	407	2,2
27	7	34	47	33	7	30	187	20,2	6,8	27	381	3,6
25,3	8,5	33,8	46	22,5	7,5	30	179	20,4	7	27,4	350	—
26	7,5	38,5	51	22	7	29	192	20	6	26	392	4,0
26,2	5	31,2	53	22,5	5	27,5	218	19,6	5	24,6	444	—
23,1	6,3	29,4	47	19,5	6	25,5	201	17	6	23	373	2,5
24,1	6,3	30,4	47	21	5,8	26,8	222	18,4	5,6	24	442	3,3
20,9	6,5	27,4	47	18,5	6	24,5	137	16	6	22	378	—
25,6	6	31,6	47	21,7	6	27,7	200	19,1	6	25,1	404	3,2
19,9	6,5	26,4	51	18	6	24	174	16	5,5	21,5	333	—
20,6	5	25,6	53	13	4,5	22,5	208	16,3	4	20,3	400	3,6
22,1	5	27,1	54	18,6	5	23,6	215	16,6	4,7	21,3	412	2,7
27,5	6	33,5	46	24,3	6	30,3	182	22	6	28	359	2,8
18,8	5	23,8	53	14,1	5	19,1	225	11,2	5	16,2	467	3,4
26	10	36	40	25,1	8,5	33,1	167	24,4	7	31,4	311	1
23,5	7	30,5	52	20,5	6,2	26,7	197	18,5	5,8	24,1	380	—
25,6	7,5	33,1	49	23	6,8	29,3	191	20,6	6,3	26,6	377	—
22	6,5	28,5	50	19	5,5	24,5	210	16,4	5,3	21,7	417	3,5
24,7	5,2	29,9	55	22	4,9	26,9	206	20,5	4,7	25,2	399	2,6
25,8	8	33,8	45	22,6	7,5	30,1	200	20,3	7	27,3	377	2,7
25,2	7,5	32,7	42	22	7,4	29,4	188	19,4	7,4	26,8	387	2,3

Город	Параметры А								Параметры Б								$K_{06} = 0,99$
	Среднесуточная температура t_H^C , °C	Амплитуда температуры $A t_H$, °C	Максимальная температура за сутки $t_{\text{макс}}$, °C	Коэффициент обеспеченности K_{06}	Продолжительность n , ч, превышения $t_{\text{макс}}$, °C	Среднесуточная температура t_H^C , °C	Амплитуда температуры $A t_H$, °C	Максимальная температура за сутки $t_{\text{макс}}$, °C	Коэффициент обеспеченности K_{06}	Продолжительность n , ч, превышения $t_{\text{макс}}$, °C	Среднесуточная температура t_H^C , °C	Амплитуда температуры $A t_H$, °C	Максимальная температура $t_{\text{макс}}$, °C				
Сочи	22,7	3	25,7	0,47	406	25,9	4,5	30,4	0,95	32	30	5	5	35			
Сургут	15,1	4,7	19,8	0,49	476	21,1	4,8	25,9	0,88	70	26,4	5,6	5,6	32			
Сыктывкар	14,9	5	19,9	0,45	516	21	6	27	0,89	58	27,5	6,5	6,5	34			
Талды-Курган	21	7,6	28,6	0,47	381	27	8,8	35,8	0,93	25	32	11	11	43			
Таллин	14,5	4,5	19	0,48	427	20	5,5	25,0	0,91	35	26,5	5,5	5,5	32			
Тамбов	18,2	6	24,2	0,41	482	24,6	7	31,6	0,91	45	31,5	7,5	7,5	39			
Тарту	15,5	5	20,5	0,48	419	21,8	5,5	27,3	0,92	34	27,8	6,2	6,2	34			
Ташкент	25,1	8,2	33,3	0,35	326	29,5	8,2	37,7	0,92	27	33	9	9	42			
Тбилиси	23,2	5,5	28,7	0,41	452	26,2	7,2	33,4	0,83	82	30,5	7,5	7,5	38			
Тобольск	16,4	5,2	21,6	0,48	471	22,5	5,8	28,3	0,87	64	29	6	6	35			
Томск	17	5,5	22,5	0,52	373	23,3	6	29,3	0,94	28	28	8	8	36			
Тургай	22	7	29	0,43	439	28,5	7	35,5	0,88	54	34	8	8	42			
Туркестан	26,4	8	34,4	0,42	378	32,2	8	40,2	0,92	19	37,5	8,5	8,5	46			
Улан-Удэ	17,1	7	24,1	0,49	392	23,6	7,5	31,1	0,98	36	30	8,5	8,5	38			
Умань	19	5,1	24,1	0,36	498	24,1	6,5	30,6	0,89	54	30,5	6,5	6,5	37			
Уральск	21,6	6,5	28,1	0,48	396	28,1	7	35,1	0,91	48	34	8	8	42			
Урюпинск	21,4	5	26,4	0,56	342	25,7	7,5	33,2	0,92	44	31	9	9	40			
Усть-Каменогорск	19,4	7	26,4	0,48	382	24,2	9	33,2	0,91	42	29,4	10,6	10,6	40			
Уфа	17,9	5,5	23,4	0,45	494	23,2	7	30,2	0,86	78	29,4	7,6	7,6	37			
Фергана	26,6	6,5	33,1	0,6	233	30	7,6	37,6	0,94	20	34,2	7,8	7,8	42			
Форт-Шевченко	24,4	4	28,4	0,46	443	28,2	7,5	35,7	0,91	45	34,2	8,8	8,8	43			
Фрунзе	23,6	6,2	29,8	0,55	263	28	6,9	34,9	0,94	27	32,5	7,5	7,5	40			
Хабаровск	19,2	4,9	24,1	0,42	448	23,6	6	29,6	0,91	52	29	6	6	35			
Харауз	12,5	3,7	16,2	0,32	588	17,5	5,1	22,6	0,91	23	23	6	6	29			
Харьков	19,4	5,7	25,1	0,48	400	24,3	6,8	31,1	0,88	56	30	7	7	37			
Херсон	23,8	5,4	29	0,58	269	27,7	6,8	34,5	0,95	20	33,5	6,5	6,5	40			
Целиноград	19,2	6	25,2	0,46	428	26,1	7,5	33,6	0,94	30	34	8	8	42			
Челябинск	17,2	5,6	22,8	0,47	461	23,9	7	30,9	0,92	31	30,4	8,6	8,6	39			
Чердынь	15,7	5	20,7	0,5	411	20,9	7	27,9	0,91	45	26,4	8,6	8,6	35			
Чернигов	18,2	5	23,2	0,22	744	24,4	6,2	30,6	0,93	30	31,5	6,5	6,5	38			

Продолжение табл. 8

Коэффициенты для определения среднесуточной температуры t_H^{cp} , °С												
Коэффициент $K_{ob} = 0,9$				Коэффициент $K_{ob} = 0,7$				Коэффициент $K_{ob} = 0,5$				
Среднесуточная температура t_H^{cp} , °С	Амплитуда температуры $A t_H$, °С			Среднесуточная температура t_H^{cp} , °С	Амплитуда температуры $A t_H$, °С			Среднесуточная температура t_H^{cp} , °С	Амплитуда температуры $A t_H$, °С			
		Максимальная температура t_{max} , °С	Продолжительность n , ч, превышения t_{max}			Максимальная температура t_{max} , °С	Продолжительность n , ч, превышения t_{max}			Максимальная температура t_{max} , °С	Продолжительность n , ч, превышения t_{max}	
24,7	4,5	29,1	51	23,7	3,5	27,2	193	22,9	3	25,9	368	1,6
21,8	4,8	26,6	55	18	4,8	22,8	214	15,2	4,7	19,9	465	3,3
21,3	6	27,3	52	18	6	24	203	16,2	5	21,2	404	—
27,6	8,8	34,4	47	23,2	7,8	31	183	21,4	7,6	26	343	—
19,5	5,5	25	49	17	4,5	21,5	214	14,8	4,5	19,3	402	2,4
24,3	7	31,3	51	21,5	6,2	27,7	179	19,1	6	25,1	386	1,3
21,2	5,5	26,7	54	17,7	5	22,7	225	15,8	6	20,8	391	2,7
28,5	8,2	36,7	49	26,8	8,2	35	145	25,8	8,2	34	255	2,1
27,2	7,2	34,4	49	25	6,8	31,8	189	24,2	5,5	29,7	358	—
23,1	5,8	28,9	54	19,1	5,7	24,8	213	16,7	5,2	21,9	448	2,1
21,6	6	27,6	53	18,8	6	24,8	187	16,5	5,5	22	415	3,3
28,9	7	35,9	48	25,7	7	32,7	178	22,8	7	29,8	375	2,1
31,6	8	39,6	40	29,2	8	37,2	169	27	8	35	319	—
23	7,5	30,5	48	19,8	7,5	27,3	173	17,2	7	24,2	389	3,2
24,3	6,5	30,8	49	21,7	6	27,7	179	19,6	5,8	25,4	373	3
32	7	35	50	24	7	31	202	21,7	6,5	28,2	390	3,2
24,8	7,5	32,3	48	23,1	5,5	28,6	206	20,5	5	25,5	413	1,8
23,8	9	32,8	48	21	8,5	29,5	177	19,5	7	26,5	375	3,2
24,5	7	31,5	47	20,7	7	27,7	188	18,9	5,5	24,4	414	1,6
29	7,4	36,4	41	26,7	6,5	34,2	150	25,5	6,5	32	336	—
28,1	7,5	35,6	47	25,9	5	30,9	221	24,6	4	28,6	417	5,4
27,1	6,9	34	47	24	6,7	30,7	183	23	6	29	346	—
23,5	6	29,5	54	20,9	6	26,9	201	19,8	5	24,8	377	3
16,5	5,1	21,6	46	14,5	4,5	19	212	13,5	4	17,5	393	—
24,6	6,8	31,2	53	21,8	5,7	27,5	197	19,5	5,7	25,2	392	2,2
26,5	6,8	33,3	47	23,9	6,2	30,1	188	22,9	6	28,1	347	2,6
24,6	7,5	32,1	55	21	7,5	28,5	194	19	6,5	25,5	399	4,2
23	7	30	49	20,2	6	26,2	214	17,5	5,7	23,2	421	3,1
20,7	7	27,7	49	18,4	5	23,4	209	15,7	5	20,7	411	3,4
23,3	6,2	29,5	47	21,3	5,2	26,5	189	19	5	24	400	2,9

Город	Параметры А								Параметры Б								$K_{об} = 0,99$
	Среднесуточная температура $t_{ср}$, °C	Амплитуда температуры Af_H , °C	Максимальная температура за сутки $t_{макс}$, °C	Коэффициент обеспеченности $K_{об}$	Продолжительность n , ч, превышения $t_{макс}$, °C	Среднесуточная температура $t_{ср}$, °C	Амплитуда температуры Af_H , °C	Максимальная температура за сутки $t_{макс}$, °C	Коэффициент обеспеченности $K_{об}$	Продолжительность n , ч, превышения $t_{макс}$, °C	Среднесуточная температура $t_{ср}$, °C	Амплитуда температуры Af_H , °C	Максимальная температура $t_{макс}$, °C				
Чита	16,4	5	23,8	0,42	399	22,4	8,5	30,9	0,91	48	29	9	38				
Эльтон	23,2	6,3	29,5	0,45	420	29,3	7,5	36,8	0,92	40	36	8	44				
Якутск	16,8	6,3	23,1	0,5	256	23,6	7	30,6	0,95	26	30	8	38				
Ялта	22,4	4	26,4	0,42	428	27	47	31,7	0,96	18	32	5	37				

Таблица 9. Значение

Режим помещения жилых и общественных зданий	Коэффициент обеспеченности внутренних условий
Повышенные санитарно-гигиенические требования	1
Круглосуточное пребывание людей или постоянный технологический режим	0,9

Продолжение табл. 8

$K_{ob} = 0,9$								$K_{ob} = 0,7$				$K_{ob} = 0,5$			
Среднесуточная температура t_{II}^{cp} , °C				Амплитуда температуры Δt_{II} , °C				Среднесуточная температура t_{II}^{cp} , °C				Амплитуда температуры Δt_{II} , °C			
				Максимальная температура t_{max} , °C				Максимальная температура t_{max} , °C				Максимальная температура t_{max} , °C			
				Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C				Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C				Продолжительность n , ч, превышения t_{max} , °C			
22,2	8,5	30,7	53	18,5	8	26,5	210	16,9	7,5	24,4	353	1,9			
29	7,5	36,5	47	25,9	6,5	32,4	194	23,7	6,3	30	372	3,9			
22,4	7	29,4	48	19	7	26	189	16,8	6,3	23,1	392				
25,6	4,7	30,3	47	24,3	4,5	28,8	200	23,1	4,1	27,2	391	2,0			

коэффициента K_{ob}

Режим помещения жилых и общественных зданий	Коэффициент обеспеченности внутренних условий
Ограничено во времени пребывание людей	0,7
Кратковременное пребывание людей	0,5

Таблица 10. Значение коэффициента Θ для каждого часа суток

s	Часы										
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
0	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5
1	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26
2	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0
3	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26
4	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5
5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71
6	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87
7	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97
8	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1
9	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97
10	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87
11	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71
12	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5
13	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26
14	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0
15	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26
16	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5
17	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71
18	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87
19	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97
20	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1
21	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97
22	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87
23	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71
24	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5

Примечание. Значение коэффициента Θ для заполнения световых

в зависимости от периода запаздывания температурных колебаний в

суток												
12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24
0,7	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71
0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5
0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26
0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0
-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26
-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5
-0,70	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71
-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87
-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1	0,97
-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97	1
-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87	0,97
-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71	0,87
-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5	0,71
-0,5	-0,71	-0,87	0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26	0,5
0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26	0	0,26
0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	0,26	0
0,26	0	-0,26	-0,51	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5	-0,26
0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71	-0,5
0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87	-0,71
0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97	-0,87
0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1	-0,97
1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97	-1
0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87	-0,97
0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71	-0,87
0,71	0,87	0,97	1	0,97	0,87	0,71	0,5	0,26	0	-0,26	-0,5	-0,71

проемов принимается для соответствующего часа суток при $\epsilon=0$.

2. ЭКОНОМИЧЕСКАЯ ОЦЕНКА СНИЖЕНИЯ ТЕПЛОПОСТУПЛЕНИЙ В ПОМЕЩЕНИЯ ОТ СОЛНЕЧНОЙ РАДИАЦИИ

2.1. Экономическую оценку эффективности применения средств снижения теплопоступлений в помещения от солнечной радиации следует производить по минимуму приведенных затрат на 1 м² производственной площади здания.

$$P_t = C_t + E_n K_t, \quad (24)$$

где C_t — текущие годовые затраты по изменяющимся статьям затрат, тыс. руб.; E_n — отраслевой нормативный коэффициент экономической эффективности капитальных вложений, равный 0,12; K_t — сметная стоимость по изменяющимся статьям затрат, тыс. руб.

2.2. Текущие годовые затраты по изменяющимся статьям, C_t , состоят из эксплуатационных затрат M_t и стоимостного показателя, характеризующего изменение себестоимости и качества продукции S_n .

$$C_t = M_t + S_n. \quad (25)$$

2.3. Сметная стоимость по изменяющимся статьям затрат, K , состоит из капитальных затрат K_3 , учитывающих стоимость конструкций и оборудования в деле, включая затраты на транспорт и монтаж и затраты по организации производства средств солнцезащиты на промышленных предприятиях, K_6 .

$$K_t = K_3 + K_6. \quad (26)$$

2.4. Капитальные затраты на единицу рабочей площади здания K_3 без учета A и с учетом средств солнцезащиты C состоят из затрат на сооружение световых устройств без солнцезащиты K_{cb} , сооружение и монтаж солнцезащитных устройств K_{cz} , вентиляционного и отопительного оборудования K_{ct} , сооружение конструктивных элементов здания, предназначенных для защиты помещений от инсоляции K_{ctr} , а также затрат, связанных с уменьшением производственной площади, занятой под отопительно-вентиляционное оборудование K_{ob} .

$$K_3 (A) = K_{cb} + K_{ct}; \quad (27)$$

$$K_3 (C) = K_{cb} + K_{cz} + K_{ct} + K_{ctr} + K_{ob}. \quad (28)$$

2.5. Капитальные затраты на изготовление и монтаж светопрозрачных конструкций зависят от их сметных стоимостей, требуемого коэффициента естественного освещения в помещениях и принимаются по расчетным данным (калькуляция, смета, СФР) для каждого конкретного здания, для которого проектируется естественное освещение.

2.6. Капитальные расходы на санитарно-техническое оборудование, зависящие от климатических условий местности строительства и физико-технических характеристик ограждений, включают затраты, предназначенные для удаления теплопоступлений от солнечной

радиации через фонари (Φ) и окна (O) с помощью приточно-вытяжной вентиляции, а также затрат на отопление помещений.

$$K_{ct}^{\Phi} = [C_t \left(\frac{1}{R_{o.\Phi}} - \frac{1}{R_{o.\text{покр}}} \right) (20 - t_h^n) + 0,108 q_{\text{пад}} \eta^n \times \\ \times (C_{\text{пв}} + C_{\text{вв}})] \frac{F_{\Phi}}{F_n}; \quad (29)$$

$$K_{ct}^{OK} = \left[C_t \left(\frac{1}{R_{o.\text{окн}}} - \frac{1}{R_{o.\text{ст}}} \right) (18 - t_h^n) + 0,124 q_{\text{пад}} \eta^n \times \right. \\ \left. \times (C_{\text{пв}} + C_{\text{вв}}) \right] \frac{F_{OK}}{F_n}, \quad (30)$$

где K_{ct}^{Φ} — затраты на фонари; K_{ct}^{OK} — затраты на окна; C_t — удельные капитальные затраты на отопление, руб·ч/ккал; $C_{\text{пв}}$, $C_{\text{вв}}$ — удельные капитальные затраты на приточную и вытяжную вентиляцию, руб·ч/м³ (табл. 11); $q_{\text{пад}}$ — величина солнечной радиации, падающей на горизонтальную для фонарей и вертикальную для окон поверхность, Вт/м²; η^n — приведенный коэффициент энергетической эффективности светопрозрачной конструкции и солнцезащитного устройства; F_{Φ} , F_{OK} — площадь светопропусков соответственно фонарей и окон, м²; F_n — полезная площадь производственного помещения, м²; $R_{o\Phi}$, R_{oOK} — сопротивление теплопередаче фонарного и оконного заполнения, м²·ч·град/ккал; $R_{\text{покр}}$, $R_{\text{ост}}$ — сопротивление теплопередаче покрытия и стены, м²·ч·град/ккал; t_h^n — температура наиболее холодной пятидневки, град.

2.7. Годовые эксплуатационные расходы M_t представляют собой затраты на эксплуатацию конструктивных элементов и оборудования, аналогично указанным в капитальных затратах

$$M_t (A) = M_{\text{св}} + M_{\text{ст}}; \quad (31)$$

$$M_t (C) = M_{\text{св}} + M_{\text{сз}} + M_{\text{ст}} + M_{\text{стр}}. \quad (32)$$

2.8. Годовые расходы на эксплуатацию светопрозрачных ограждающих конструкций и солнцезащитных устройств включают их очистку, текущий ремонт и отчисления на амортизацию.

2.9. Ориентировочно удельная стоимость устройства систем отопления, C_t , руб·ч/ккал принимается для:

водяного отопления с радиаторами или
бетонными отопительными приборами — 0,014;

водяного отопления с конвектором — 0,012;

воздушного отопления — 0,007;

воздушного, совмещенного с приточной
вентиляцией — 0,004.

Таблица 11. Удельная стоимость устройства систем приточной и вытяжной вентиляции

Производительность вентиляционных систем, тыс м ³ /ч	Удельная стоимость	
	приточной вентиляции ($C_{\text{пв}}$), руб·ч/м ³	вытяжной вентиляции ($C_{\text{вв}}$), руб·ч/м ³
5—10	0,067	0,039
10—15	0,034	0,041
15—20	0,16	0,043
20—25	0,07	0,045
25—70	0,045	0,047

2.10. Эксплуатационные затраты для обеспечения работы вентиляционных и отопительных установок определяют по формулам:

$$M_{\text{ct}}^{\Phi} = 0,188_{\text{ct}}^{\Phi} + [2,4 \cdot 10^{-5} C_{\text{тэ}} \left(\frac{1}{R_{\text{o. ф}}} - \frac{1}{R_{\text{o. покр}}} \right) \times \\ \times (20 - t_{\text{н}}^3) M_3 + 0,67 \cdot 10^{-5} C_{\text{ээ}} q_{\text{пад}} \eta^{\text{л}} N_{\text{л}}] \frac{F_{\Phi}}{F_{\text{n}}}; \quad (33)$$

$$M_{\text{ст}}^{\text{ок}} = 0,183_{\text{ст}}^{\text{ок}} + [2,4 \cdot 10^{-5} C_{\text{тэ}} \left(\frac{1}{R_{\text{o. ок}}} - \frac{1}{R_{\text{o. ст}}} \right) (18 - t_{\text{н}}^3) \times \\ \times M_3 + 0,82 \cdot 10^{-5} C_{\text{ээ}} q_{\text{пад}} \eta^{\text{л}} N_{\text{л}}] \times \frac{F_{\text{ок}}}{F_{\text{n}}}, \quad (34)$$

где $C_{\text{тэ}}$ — стоимость тепловой энергии, руб/Гкал; $C_{\text{ээ}}$ — стоимость электроэнергии коп/кВт·ч; $N_{\text{л}}$ — продолжительность соответственно отопительного и вентиляционного периодов, сут; $t_{\text{н}}^3$ — средняя температура отопительного периода, град.

2.11. Сравнивая приведенные затраты на единицу рабочей площади изготовления, монтажа, транспортных расходов и эксплуатации светопрозрачных конструкций без солнцезащиты и оборудованных солнцезащитной, получаем годовой экономический эффект, $M_{\text{э}}$, как разность эксплуатационных затрат на объем внедрения.

$$M_{\text{э}} = P[\Pi_{\text{з}}(A) - \Pi_{\text{з}}(C)], \quad (35)$$

где P — объем внедрения.

**РАСЧЕТНЫЕ ВЕЛИЧИНЫ
ТЕПЛОПОСТУПЛЕНИЙ В ПОМЕЩЕНИЯ
ЧЕРЕЗ ОГРАЖДАЮЩИЕ КОНСТРУКЦИИ
ЗА СЧЕТ СОЛНЕЧНОЙ РАДИАЦИИ,
РАЗНОСТИ ТЕМПЕРАТУР НАРУЖНОГО
И ВНУТРЕННЕГО ВОЗДУХА И ЛУЧИСТОГО ТЕПЛА,
ПОГЛОЩАЕМОГО ОСТЕКЛЕНИЕМ В ТЕПЛЫЙ
ПЕРИОД ГОДА ДЛЯ
АДМИНИСТРАТИВНО-БЫТОВОГО ЗДАНИЯ**

Значения тепlopоступлений определены для административно-бытового здания, строящегося в Джезказгане.

Здание трехэтажное, круглое в плане. Диаметр трехэтажной части составляет 57,4 м. Высота первого и второго этажей — 3,6 м, третьего — 6 м.

Конструктивные решения здания выполнены в сборно-монолитном железобетонном варианте с павесными панелями из керамзитобетона.

Несущими элементами покрытия являются сборные железобетонные рамы и сборные железобетонные плиты. Утеплителем служит керамзитобетон. Естественное освещение помещений многоэтажной части здания осуществляется с помощью окон, выполненных из дерево-алюминиевых переплетов, а также зенитных фонарей.

Расчет тепlopоступлений приведен для помещений с нормальным и постоянным температурно-влажностным режимом ($t_b=18^{\circ}\text{C}$; $t_b=22^{\circ}\text{C}$), имеющих ориентацию наружных стен на север, северо-восток, восток, юго-восток, юг, юго-запад, запад и северо-запад. Средние температуры наиболее холодной пятидневки приняты по табл. 1 главы СНиП по строительной климатологии и геофизике. Нормируемые уровни коэффициента естественного освещения (КЕО) равны 1% при боковом освещении и 3% при верхнем, соответствующим V разряду зрительных работ.

Толщина стековых панелей и утеплителей покрытий приняты в соответствии с указаниями пп. 2.1, 2.2 главы СНиП по строительной теплотехнике. Количество слоев остекления световых проемов окон и фонарей приняты в соответствии с указаниями п. 2.12 главы СНиП по строительной теплотехнике.

Значение тепlopоступлений в помещения определяем:

а) для фрагмента стены здания площадью 17,1 m^2 с заполнением световых проемов оконным переплетом, имеющими размеры на первом и втором этажах $1,8 \times 1,2$ м, третьем этаже — $3,6 \times 1,2$ м;

б) для фрагмента покрытия помещения площадью 200 m^2 с заполнением светового проема зенитным фонарем, с общей площадью остекления 10 m^2 .

I вариант — без солнцезащиты (см. рис. 3—4),

II вариант — с солнцезащитными средствами (см. рис. 1—2).

В таблицах 12—16 даются значения суммарных тепlopоступлений в помещения через окна $Q_{\Sigma\text{ок}}$, глухие части стен $Q_{\Sigma\text{гл-ст}}$, фонари $Q_{\Sigma\text{ф}}$, глухие части покрытия $Q_{\Sigma\text{гл-пок}}$, а также суммарные тепlopоступления в помещения через окна и глухие части стены

$Q_{\Sigma}^b = Q_{\Sigma_{ок}} + Q_{\Sigma_{гл.ст}}$ и суммарные теплопоступления в помещения через фонари и глухие части покрытия $Q_{\Sigma}^r = Q_{\Sigma\phi} + Q_{\Sigma_{гл.покр.}}$

ПРИЛОЖЕНИЕ 2

РАСЧЕТНЫЕ ВЕЛИЧИНЫ ТЕПЛОПОСТУПЛЕНИЙ В ПОМЕЩЕНИЯ ЧЕРЕЗ ОГРАЖДАЮЩИЕ КОНСТРУКЦИИ ЗА СЧЕТ СОЛНЕЧНОЙ РАДИАЦИИ, РАЗНОСТИ ТЕМПЕРАТУР НАРУЖНОГО И ВНУТРЕННЕГО ВОЗДУХА И ЛУЧИСТОГО ТЕПЛА, ПОГЛОЩАЕМОГО ОСТЕКЛЕНИЕМ В ТЕПЛЫЙ ПЕРИОД ГОДА ДЛЯ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ

В табл. 17—23 приведены для различных пунктов СССР расчетные величины теплопоступлений в помещения через остекленные поверхности за счет солнечной радиации $q_{ок.скв}$; $q_{\phi.скв}$, разности температур наружного и внутреннего воздуха $q_{ок\Delta t}$; $q_{\phi\Delta t}$ и лучистого тепла, поглощаемого остеклением $q_{ок.р.к}$; $q_{\phi.р.к}$, а также значения теплопоступления через окна $Q_{\Sigma_{ок}} = q_{ок}^p \cdot F_{ок}$, глухие части стены — $Q_{\Sigma_{гл.ст}} = q_{ст}^p \cdot F_{ст}$, фонари — $Q_{\Sigma_{\phi}} = q_{\phi}^p \cdot F_{\phi}$, глухие части покрытия $Q_{\Sigma_{гл.покр.}} = q_{покр}^p \cdot F_{покр}$. табл. 17—23. Даются также значения суммарных теплопоступлений в помещения через остекленные поверхности окон и глухие части стены $Q_{\Sigma}^b = Q_{\Sigma_{ок}} + Q_{\Sigma_{гл.ст}}$ и суммарные теплопоступления в помещения через остекленные поверхности фонарей и глухие части покрытия $Q_{\Sigma}^r = Q_{\Sigma_{\phi}} + Q_{\Sigma_{гл.покр.}}$.

Значение теплопоступлений определены для одноэтажных и двухэтажных отапливаемых производственных зданий промышленных предприятий машиностроения. Размеры в плане одноэтажного производственного здания приняты равными 72×144 м. Сетка колонн 24×12 м. Высота до низа несущей конструкции 7,2 м. Размеры в плане двухэтажного производственного здания приняты равными 72×120 м. Общая высота до низа несущей конструкции 13,2 м.

Конструктивные решения приняты на основании номенклатуры типовых конструкций одноэтажных и многоэтажных зданий промышленных предприятий. Каркас зданий выполняется из сборного железобетона. Несущими элементами покрытия являются железобетонные сегментные фермы и сборные железобетонные плиты. Утеплителем служит керамзитобетон. Стены выполняются из керамзитобетонных панелей. Естественное освещение помещений зданий выполняется с помощью окон со стальными переплетами, прямоугольных одноярусных светоаэрационных фонарей или зенитных фонарей.

Величины теплопоступлений определены с помощью ЭВМ. Расчет теплопоступлений приведен для помещений с нормальным влажностным режимом $t_b = 18^\circ\text{C}$, имеющих ориентацию наружных стен

на юг, юго-запад, запад и северо-запад. Средние температуры наиболее холодной пятидневки приняты для различных пунктов СССР по табл. 1 главы СНиП по строительной климатологии и геофизике. Нормируемые уровни коэффициента КЕО приняты равными 1% при боковом освещении и 3% при верхнем освещении, соответствующие V разряду зрительных работ. Толщины стеновых панелей и утеплителей покрытий приняты в соответствии с указаниями п.п. 2.1, 2.2 главы СНиП по строительной теплотехнике. Количество слоев остекления световых проемов окон и фонарей приняты в соответствии с указаниями п. 2.12 главы СНиП по строительной теплотехнике.

Значения теплопоступлений в помещения определяем для:

а) фрагмента стены одноэтажного здания площадью $6 \times 10,2$ м с заполнением светового проема оконным переплетом $4,8 \times 2,4$ м и $3 \times 2,4$ м;

б) фрагмента стены двухэтажного здания площадью 6×6 м с заполнением светового проема оконным переплетом $4,8 \times 2,4$ м и $3 \times 2,4$ м;

в) фрагмента покрытия одноэтажного многопролетного здания площадью 24×12 м с заполнением светового проема зенитным фонарем $1,5 \times 1,5$ м и 3×3 м или прямоугольным одноярусным свето-аэрационным фонарем 12×12 м (окна отсутствуют). Значения теплопоступлений в помещения даны в табл. 17—23 (см. рис. 2—4).

Площадь заполнения световых проемов зенитными фонарями равна при:

однослоистым остеклением, обычным стеклом $12,4 \text{ м}^2$;

двухслойном остеклении, стеклопакетом $15,9 \text{ м}^2$;

тройном остеклении, стеклопакетом и обычным стеклом $19,0 \text{ м}^2$.

Примечание. В табл. 12—23 расчетные величины теплопоступлений в помещениях даны соответственно на фрагмент стены и покрытия. Определение расчетных величин теплопоступлений в помещения через 1 м^2 ограждающих конструкций определяются по формуле

$$Q = \frac{Q_1}{F_1}, \quad (36)$$

где Q_1 — расчетные величины теплопоступлений в помещения: через окна — $q_{\text{ок. скв}}$, $q_{\text{ок}\Delta t}$, $q_{\text{ок. р-к}}$, $Q_{\Sigma \text{ок}}$; глухую часть стены — $Q_{\Sigma \text{гл. ст}}$; фонари — $q_{\text{ф. скв}}$, $q_{\text{ф}\Delta t}$, $q_{\text{ф.р-к}}$, $Q_{\Sigma \text{ф}}$; глухие части покрытия — $Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$. Через окна и глухие части стен — $Q_{\Sigma}^{\text{в}}$ и через фонари и глухие части покрытия — $Q_{\Sigma}^{\text{г}}$; F_1 — площади фрагмента стены $F_{\text{фр. ст}}$ и покрытия $F_{\text{фр. покр}}$.

Таблица 12. Теплопоступления в помещения через наружные вертикальные ограждения за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением (вариант 1) при $F_{\text{фр-ст}} = 17,1 \text{ м}^2$

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координатный размер окна, м	Теплопоступления, Вт, при ориентации												
				северной						южной						
				Часы суток	$q_{\text{ок, скв}}$	$q_{\text{ок, } \Delta t}$	$q_{\text{ок, р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст.}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{В}}$	$q_{\text{ок, скв}}$	$q_{\text{ок, } \Delta t}$	$q_{\text{ок, р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст.}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{В}}$
<i>1 этаж при $t=33^{\circ}\text{C}$</i>																
1	Джез-каз-ган	Двухслой-ное	1,8× ×1,2	6	25,17	-25,05	12,42	27,09	-71,69	-44,60	15,00	-26,35	2,24	-19,68	-67,12	-86,800
				9	39,21	-9,91	5,82	75,83	-92,01	-16,18	45,98	-8,00	15,37	113,09	-87,44	25,650
				12	33,40	2,65	4,95	88,55	-82,22	6,33	49,85	4,82	30,39	183,73	-82,39	101,340
				15	35,82	8,40	5,31	106,98	-50,98	55,00	48,40	10,07	22,23	174,31	-43,56	130,750
				18	38,72	3,34	11,49	115,66	-20,14	95,52	30,49	2,29	4,55	80,64	22,32	102,960
<i>2 этаж при $t=28^{\circ}\text{C}$</i>																
			1,8× ×1,2	6	25,17	-12,55	12,42	54,09	-26,40	27,69	15,00	-13,85	2,24	7,32	-21,83	-14,52
				9	39,21	2,59	5,82	102,83	-46,72	56,11	45,98	3,50	15,37	140,09	-42,16	97,93
				12	33,40	15,15	4,95	115,55	-36,94	78,62	49,85	17,32	30,39	210,73	-37,11	173,62
				15	35,82	20,90	5,31	133,98	-5,69	128,28	48,40	22,57	22,23	201,31	1,73	203,04
				18	38,72	15,84	11,49	142,66	25,15	167,81	30,49	14,79	4,55	107,64	67,61	175,25
<i>3 этаж при $t=22^{\circ}\text{C}$</i>																
			3,6× ×1,2	6	25,22	2,46	12,42	173,23	50,64	223,87	15,03	1,15	2,24	79,58	58,92	138,50
				9	39,28	17,60	5,82	270,85	13,81	284,66	51,44	19,38	15,37	372,39	22,09	394,48
				12	33,46	30,15	4,95	296,23	31,55	327,78	108,43	40,47	30,39	774,49	31,24	805,74
				15	35,89	35,91	5,31	333,11	88,18	421,28	48,50	37,58	22,23	467,89	101,63	569,52
				18	38,80	30,85	11,49	350,50	144,07	494,57	30,55	29,80	4,55	280,38	221,04	501,41

Таблица 13. Теплопоступления в помещения через наружные вертикальные ограждения за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением (вариант 1) при $F_{\text{фр. ст}} = 17,1 \text{ м}^2$

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Теплопоступления, Вт, при ориентации												
				юго-западной					северо-западной							
				Часы суток	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{в}}$	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{в}}$
<i>1 этаж при $t=33^{\circ}\text{C}$</i>																
1	Джезказган	Двухслойное раздельное	$1,8 \times 1,2$	6	14,52	-26,48	2,10	-21,31	-66,60	-87,91	14,52	-27,77	1,64	-25,09	-68,94	-94,030
				9	33,88	-10,73	4,89	60,57	-86,92	-26,35	33,40	-13,76	3,76	50,55	-89,27	-38,710
				12	43,56	3,80	17,69	140,50	-82,06	58,44	36,30	0,33	4,09	86,52	-84,15	2,370
				15	105,33	16,83	38,24	346,47	-49,54	296,93	45,50	5,45	11,83	135,59	-51,51	84,080
				18	49,37	4,53	24,33	168,98	-10,86	158,12	55,18	5,84	26,71	189,51	-17,29	172,220
<i>2 этаж при $t=28^{\circ}\text{C}$</i>																
			$1,8 \times 1,2$	6	14,52	-13,98	2,10	5,69	-21,32	-15,63	14,52	-15,27	1,64	1,91	-23,66	-21,750
				9	33,88	1,77	4,89	87,57	-41,64	45,93	33,40	-1,26	3,76	77,55	-43,98	33,570
				12	43,56	16,30	17,69	167,50	-36,78	130,73	36,30	12,17	4,09	113,52	-38,86	74,660
				15	105,33	29,33	38,24	373,47	-4,26	369,21	45,50	17,95	11,83	162,59	-6,23	156,360
				18	49,37	17,030	24,33	195,98	34,43	230,40	55,18	18,34	26,71	216,51	27,00	244,51
<i>3 этаж при $t=22^{\circ}\text{C}$</i>																
			$3,6 \times 1,2$	6	14,55	1,02	2,10	76,32	59,86	136,18	14,55	0,27	1,64	68,75	55,61	124,370
				9	33,95	16,78	4,89	240,27	23,03	263,30	33,46	13,75	3,76	220,20	18,78	238,99
				12	54,88	32,88	17,69	455,54	31,84	487,37	36,37	27,17	4,09	292,16	28,06	320,23
				15	145,75	49,25	38,24	1007,60	90,78	1098,38	63,59	33,71	11,83	471,45	87,21	558,66
				18	49,47	32,04	24,33	457,23	160,89	618,12	55,29	34,01	26,71	501,16	149,24	650,41

Таблица 14. Теплопоступления в помещения через наружные вертикальные ограждения за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением (вариант 2) при $F_{\text{фр-ст}} = 17,1 \text{ м}^2$

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт, при ориентации											
					северной				южной							
					$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B
<i>1 этаж при $t = 33^\circ C$</i>																
1	Джезказган	Двухслойное раздельное	$1,8 \times 1,2$	6	25,29	31,11	504,85	1212,29	-71,69	1140,60	15,08	7,75	90,85	245,54	-67,12	178,42
				9	39,39	77,57	236,37	763,20	-92,01	671,19	92,30	232,34	624,26	2049,60	-87,44	1962,16
				12	33,56	77,17	201,35	674,09	-82,22	591,86	194,73	486,87	1233,85	4137,35	-82,39	4054,95
				15	35,99	88,32	215,95	734,94	-50,98	683,96	48,63	120,07	902,68	2314,18	-43,56	2270,62
				18	38,91	89,74	466,91	1286,40	-20,14	1266,26	30,64	71,59	184,64	619,64	-22,32	641,96
<i>2 этаж при $t = 28^\circ C$</i>																
			$1,8 \times 1,2$	6	25,29	-12,53	14,42	54,39	-26,40	27,98	15,08	-13,84	2,24	7,49	-21,93	-14,34
				9	39,39	2,61	5,82	103,29	-46,72	56,57	92,30	10,00	15,37	256,33	-42,16	214,18
				12	33,56	15,17	4,95	115,94	-36,94	79,01	194,73	37,47	30,39	567,18	-37,11	530,07
				15	35,99	20,92	5,31	134,40	-5,69	128,70	48,63	22,60	22,23	201,88	1,73	203,60
				18	38,91	15,86	11,49	143,11	25,15	168,26	30,64	14,81	4,55	107,00	67,61	175,60
<i>3 этаж при $t = 22^\circ C$</i>																
			$3,6 \times 1,2$	6	25,29	2,47	12,42	173,57	50,64	224,21	15,08	1,16	2,24	79,79	58,92	138,71
				9	39,39	17,61	5,82	271,38	13,81	285,19	92,30	25,00	15,37	577,46	22,09	599,55
				12	33,56	30,17	4,95	296,69	31,55	328,23	194,73	52,47	30,39	1199,16	31,24	1230,40
				15	35,99	35,92	5,31	333,60	88,18	421,77	48,63	37,60	22,23	468,55	101,63	570,18
				18	38,91	30,86	11,49	351,02	144,07	495,10	30,64	29,81	4,55	280,79	221,04	501,83

Таблица 15. Теплопоступления в помещения через наружные вертикальные ограждения за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением (вариант 2) при $F_{\text{фр-ст}} = 17,1 \text{ м}^2$

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Теплопоступления, Вт, при ориентации												
				юго-западной						северо-западной						
				часы суток	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^{B}	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^{B}
<i>1 этаж при $t=33^{\circ}\text{C}$</i>																
1	Джезказган	Двухслойное раздельное	1,8×	6	14,59	2,93	85,67	222,89	-66,60	156,29	14,59	3,26	88,31	229,31	-68,94	160,370
			×1,2	9	34,040	57,90	199,89	630,37	-86,92	543,45	33,56	57,63	203,11	635,67	-89,27	546,410
				12	115,06	261,27	722,47	2373,40	-82,060	2291,34	36,48	77,25	220,77	722,52	-84,15	638,380
				15	151,73	322,17	1562,020	4397,57	-49,54	4348,03	98,07	231,75	638,77	2092,16	-51,51	2040,650
				18	49,61	104,54	993,76	2479,46	-10,86	2468,60	55,44	512,84	1442,38	4343,02	-17,29	4325,73
<i>2 этаж при $t=28^{\circ}\text{C}$</i>																
			1,8×	6	14,59	-13,97	2,10	5,86	-21,32	-15,46	14,59	-15,27	1,64	2,07	-23,66	-21,59
			×1,2	9	34,04	1,79	4,89	87,97	-41,64	46,33	33,56	-1,25	3,76	77,91	-43,98	33,93
				12	115,06	26,28	17,69	343,49	-36,78	306,71	36,48	12,17	4,09	113,91	-38,86	75,05
				15	151,73	34,98	38,24	485,89	-4,26	481,63	98,07	20,18	11,83	280,97	-6,23	274,74
				18	49,61	17,06	24,33	196,55	34,43	230,98	55,44	19,67	26,71	219,95	27,00	247,95
<i>3 этаж при $t=22^{\circ}\text{C}$</i>																
			3,6×	6	14,59	1,03	2,10	76,52	59,86	136,38	14,59	0,27	1,64	68,93	55,61	124,550
			×1,2	9	34,04	16,79	4,89	240,73	23,03	263,76	33,56	13,75	3,76	220,62	18,78	239,400
				12	115,06	41,28	17,69	751,78	31,84	783,61	36,48	27,17	4,09	292,62	28,06	320,680
				15	151,73	49,98	38,24	1036,57	90,78	1127,35	98,07	35,18	11,83	626,74	87,21	713,950
				18	49,61	32,060	24,33	457,90	160,89	618,79	55,44	34,67	26,71	504,70	149,24	653,94

Таблица 16. Теплопоступления в помещение через покрытие и зенитные фонари за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением (без устройства солнцезащиты) при $F_{\text{фр. покр}} = 200 \text{ м}^2$

№ п.п.	Наименование пунктов	Координатный размер фонаря, м	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
						$q_{\phi, \text{ скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{ р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
1	Джезказган	0,75×0,75	0,75× ×0,75	Двухслойное	4	0	-25,69	0	-146,93	-47,97	-194,90
					5	8,26	-21,43	2,08	-63,39	-92,73	-156,120
					6	53,85	-8,78	10,49	317,76	-120,70	197,060
					7	129,50	7,20	20,98	901,91	-129,09	772,820
					8	211,79	25,01	32,55	1540,68	-120,70	1419,990
					9	292,37	42,43	43,46	2163,50	-92,73	2070,880
					10	346,52	56,49	51,45	2599,47	-47,97	2551,500
					11	397,32	68,84	58,27	2999,75	10,77	3010,530
					12	426,93	76,99	61,94	3236,72	126,14	3362,890

13	426,93	76,99	61,94	3253,88	393,72	3647,610
14	397,32	77,66	58,27	3050,16	709,53	3759,680
15	346,52	70,36	51,45	2678,84	1044,82	3723,660
16	292,37	60,61	43,46	2267,63	1356,28	3623,910
17	211,79	46,20	32,55	1661,87	1586,25	3248,120
18	129,50	29,89	20,98	1031,68	1772,42	2804,100
19	53,85	13,90	10,49	447,53	1865,68	2313,210
20	8,26	0,24	2,08	57,80	1857,30	1915,100

Таблица 17. Теплопоступления в одноэтажные здания через наружные вертикальные ограждения за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением ($F_{\text{фр.ст}} = 6 \times 10,2 = 61,2 \text{ м}^2$)

2	Александровск-Сахалинский	Двухслойное разделение	3,0× ×2,4	4	0	-18,41	0	-132,57	-235,66	-368,23	2,73	-18,04	0,65	-105,52	-205,73	-311,25
			6	45,51	-8,13	14,81	375,73	-299,55	76,19	21,54	-12,53	5,12	101,69	-269,61	-167,92	
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	3,0× ×2,4	8	27,00	-6,63	6,55	193,80	-321,99	-128,19	33,73	-4,68	10,92	287,76	-292,05	-4,30
				10	23,30	-1,30	5,65	199,11	-230,21	-31,10	91,44	9,21	25,81	910,54	-242,51	668,04
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	4,8× ×2,4	12	22,18	3,60	5,38	224,36	-112,17	112,19	132,92	19,28	35,09	1348,53	-139,31	1209,23
				14	22,50	6,57	5,46	248,62	-84,10	164,51	110,79	19,64	31,73	1167,53	64,98	1232,51
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	4,8× ×2,4	16	25,55	7,00	6,20	279,02	-5,57	273,45	39,52	10,12	17,30	482,01	287,21	769,22
				18	25,72	4,10	11,73	299,14	57,49	356,62	11,41	2,05	2,71	116,47	380,48	496,95
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	3,0× ×2,4	20	4,66	-3,92	6,59	52,76	82,80	135,56	0	-4,58	0	-32,94	306,34	273,40
				4	0	-18,41	0	-212,11	-216,81	-428,92	2,73	-18,04	0,65	-168,84	-189,27	-358,11
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	4,8× ×2,4	6	47,32	-7,81	14,81	625,71	-275,58	350,13	21,54	-12,53	5,12	162,69	-248,04	-85,35
				8	26,00	-6,63	6,55	310,06	-296,23	13,83	33,73	-4,69	10,92	460,39	-268,69	191,70
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	4,8× ×2,4	10	23,30	-1,30	5,65	318,56	-211,79	106,77	91,43	9,21	25,81	1456,83	-223,11	1233,73
				12	22,18	3,60	5,38	358,95	-103,20	255,76	132,92	19,28	35,09	2157,63	-128,16	2029,47
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	4,8× ×2,4	14	22,50	6,57	5,46	397,77	-77,38	320,39	112,28	19,86	31,73	1887,81	59,78	1947,59
				16	25,55	7,00	6,20	446,42	-5,13	441,29	41,62	10,64	17,30	801,31	264,23	1065,53
3	Алма-Ата	Двухслойное разделение	4,8× ×2,4	18	25,71	4,10	11,73	478,60	52,89	531,49	11,41	2,05	2,71	186,35	350,04	536,39
				20	4,66	-3,92	6,59	84,42	76,18	160,59	0	-4,58	0	-52,70	281,84	229,13

Продолжение табл. 17

7	Братск	Двухслойное разделяльное	3,0×	4	0,80	-24,35	1,67	-157,49	69,85	-87,64	1,29	-24,27	0,35	-163,02	74,42	-88,60
			$\times 2,4$	6	44,99	-11,80	17,03	361,58	-65,64	295,94	12,86	-17,91	3,46	-11,48	3,03	-8,45
				8	23,30	-8,42	6,22	151,94	-129,27	22,67	34,32	-4,51	13,96	315,11	-53,66	261,46
				10	21,05	0,33	5,62	194,41	-169,86	24,55	111,41	15,68	34,00	1159,84	-94,24	1065,60
				12	19,93	8,03	5,32	239,59	-184,12	55,47	137,90	30,16	45,97	1541,08	-108,50	1432,58
				14	20,57	12,68	5,49	278,93	-104,09	174,85	138,47	31,63	41,83	1525,80	-87,12	1438,69
				16	22,50	12,98	6,01	298,69	-71,61	227,08	63,13	20,97	24,50	781,95	-21,95	759,00
				18	23,95	8,65	10,98	313,79	-42,89	270,90	21,22	8,25	5,96	255,10	131,45	386,55
				20	7,88	-1,72	12,53	134,49	9,25	143,74	4,98	-2,17	1,34	29,90	278,43	308,33
			4,8×	4	0,80	-24,35	1,67	-251,98	64,26	-187,72	1,29	-24,27	0,35	-260,83	68,46	-192,37
			$\times 2,4$	6	47,27	-11,34	17,03	610,10	-60,39	549,72	12,86	-17,91	3,46	-18,37	2,79	-15,59
				8	23,30	-8,42	6,22	243,09	-118,93	124,16	34,31	-4,51	13,96	504,16	-49,36	454,79
				10	21,05	0,33	5,62	311,04	-156,27	154,77	111,41	15,68	34,00	1855,74	-86,70	1769,04
				12	19,93	8,03	5,32	383,33	-169,39	213,94	137,90	30,16	45,97	2465,71	-99,82	2365,89
				14	20,57	12,68	5,49	466,28	-95,76	350,52	140,04	31,88	41,83	2462,30	-80,15	2382,16
				16	22,50	12,98	6,01	477,88	-65,88	412,00	65,54	21,47	24,50	1284,55	-20,19	1264,36
				18	23,95	8,65	10,98	502,05	-39,46	462,59	21,21	8,25	5,96	408,14	120,94	529,08
				20	7,87	-1,72	12,53	215,17	8,51	223,68	4,98	-2,17	1,34	47,84	256,15	303,99
			3,0×	4	0	-17,20	0	-123,84	-231,15	-354,99	0	-17,20	0	-123,84	-208,97	-332,81
			$\times 2,4$	6	37,51	-8,64	11,77	292,64	-287,94	4,71	8,68	-13,40	2,07	-19,09	-265,75	-284,84
				8	28,61	-6,14	8,15	220,48	-307,89	-87,41	26,68	-6,42	6,83	195,06	-285,70	-90,64
				10	23,79	-1,61	5,69	200,68	-284,02	-83,34	63,86	5,69	20,41	647,75	-265,75	381,00
				12	22,18	2,67	5,31	217,13	-101,12	116,02	98,70	14,37	28,24	1017,42	-160,05	857,38
				14	22,50	5,31	5,38	239,04	-89,40	149,64	81,33	14,73	25,63	876,17	5,21	881,38
				16	26,68	5,89	6,38	280,49	-22,85	257,64	29,57	6,28	13,58	355,95	203,87	559,82
				18	26,04	3,20	12,77	302,47	33,15	335,62	20,25	2,40	4,83	197,86	287,05	484,91
				20	1,61	-4,68	0,38	-19,34	57,02	37,68	0	-4,90	0	-35,28	227,79	192,51

Продолжение табл. 17

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остикления	Координационный размер окна, м	Теплоизлучение, Вт, при ориентации												
				северной						южной						
				Часы суток	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{В}}$	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{В}}$
4,8× ×2,4	Джезказган	Двухслойное раздельное	3,0× ×2,4	4	0	-17,20	0	-198,14	-212,66	-410,80	0	-17,20	0	-198,14	-192,25	-390,40
				6	38,81	-8,42	11,77	485,78	-264,90	220,88	8,68	-13,40	2,07	-30,55	-244,49	-275,04
				8	28,61	-6,14	8,15	352,75	-283,26	69,49	26,68	-6,42	6,83	312,08	-262,85	49,24
				10	23,79	-1,61	5,69	321,07	-261,30	59,77	63,86	5,69	20,41	1036,37	-244,49	791,88
				12	22,18	2,67	5,31	347,40	-93,03	254,34	98,70	14,37	28,24	1627,86	-147,24	1480,62
				14	22,50	5,31	5,38	382,45	-82,25	300,20	82,73	14,96	25,63	1420,63	4,80	1425,42
				16	26,68	5,89	6,38	448,77	-21,02	427,75	29,57	6,28	13,58	569,50	187,56	757,06
				18	26,04	3,20	12,77	483,94	30,50	514,44	20,25	2,40	4,83	316,56	264,09	580,65
				20	1,61	-4,68	0,38	-30,94	52,45	21,51	0	-4,90	0	-56,45	209,57	153,12
9				4	0	-25,69	0	-184,95	-116,04	-300,99	0	-25,69	0	-184,95	-75,86	-260,81
				6	41,81	-14,10	13,34	295,58	-199,49	96,09	9,96	-19,42	2,40	-50,79	-159,31	-210,09
				8	27,97	-8,49	6,71	188,50	-261,24	-72,74	29,16	-8,07	8,45	21,71	-221,06	-8,35
				10	23,79	0,68	5,71	217,22	-282,93	-65,71	85,20	10,07	23,88	857,92	-242,75	615,17
				12	22,18	8,89	5,32	262,02	-240,15	21,87	118,74	23,18	32,64	1256,77	-218,26	1038,52
				14	22,50	13,81	5,40	300,31	-126,14	174,17	79,60	23,38	24,73	919,56	-129,89	789,66
				16	26,04	14,30	6,25	335,41	-78,91	256,50	31,52	15,99	16,51	461,02	23,59	484,61
				18	25,72	9,38	12,34	341,54	0,51	341,03	20,25	8,64	4,88	243,17	185,94	429,11
				20	2,25	-2,31	3,55	25,09	60,78	85,88	1,93	-2,36	0,47	0,27	265,90	266,17

			4,8×	4	0	-25,69	0	-295,92	-106,76	-402,68	0	-25,69	0	-295,92	-69,79	-365,71
			×2,4	6	43,34	-13,84	13,34	493,57	-183,53	310,04	9,96	-19,42	2,40	-81,27	-146,56	-227,83
				8	27,96	-8,49	6,71	301,59	-240,34	61,25	29,16	-8,07	8,45	340,31	-203,37	136,94
				10	23,79	0,68	5,71	347,54	-260,30	87,24	85,20	10,07	23,88	1372,65	-223,33	1149,32
				12	22,18	8,89	5,32	419,21	-220,94	198,27	118,74	23,18	32,64	2010,82	-200,80	1810,03
				14	22,50	13,81	5,40	480,48	-116,05	364,43	80,55	23,55	24,73	1484,17	-119,50	1364,67
				16	26,04	14,30	6,25	536,63	-72,60	464,03	32,02	16,51	16,51	749,34	21,70	771,04
				18	25,71	9,38	12,34	546,45	0,47	545,98	20,25	8,64	4,88	389,06	171,06	560,12
				20	2,25	-2,31	3,55	40,15	55,92	96,07	1,93	-2,36	0,47	0,44	244,63	245,06
10	Иркутск	Двухслойное раздельное	3,0×	4	0	-25,69	0	-184,95	-98,08	-283,03	0	-25,69	0	-184,95	-27,94	-212,89
			×2,4	6	46,84	-12,51	16,71	367,44	-181,53	185,91	11,89	-18,93	3,22	-27,48	-111,38	-138,87
				8	26,68	-8,25	7,07	183,61	-243,28	-59,67	31,11	-6,05	12,02	266,93	-173,13	93,80
				10	23,47	1,00	6,22	220,96	-264,97	-44,02	94,04	13,59	30,04	991,20	-194,83	796,37
				12	22,18	9,24	5,88	268,56	-179,88	88,69	113,35	28,01	41,01	1313,06	-167,14	1145,92
				14	22,50	14,16	5,97	306,95	-89,88	217,07	117,86	30,02	37,35	1333,67	-65,42	1268,25
				16	25,07	14,56	6,65	333,23	-49,12	284,12	47,81	19,57	21,33	638,73	135,27	773,00
				18	25,72	9,79	12,44	345,21	29,31	374,51	22,18	9,32	6,01	270,05	341,28	611,33
				20	4,82	-1,88	8,61	83,16	90,43	173,59	2,89	-2,17	0,78	10,87	431,01	441,87
			4,8×	4	0	-25,69	0	-295,92	-90,23	-386,16	0	-25,69	0	-295,92	-25,70	-321,62
			×2,4	6	48,74	-12,14	16,71	614,11	-167,00	447,11	11,89	-18,93	3,22	-43,98	-102,47	-146,45
				8	26,68	-8,25	7,07	293,76	-223,81	69,94	31,11	-6,05	12,02	427,07	-159,28	267,79
				10	23,46	1,00	6,22	353,51	-243,78	109,73	94,04	13,59	30,04	1585,90	-179,24	1406,66
				12	22,18	9,24	5,88	429,68	-165,49	264,20	113,35	28,01	41,01	2100,90	-153,77	1947,13
				14	22,50	14,16	5,97	491,10	-82,69	408,41	119,44	30,29	37,35	2155,15	-60,19	2094,97
				16	25,07	14,56	6,65	533,15	-45,13	487,97	50,24	20,15	21,33	1056,67	124,45	1181,11
				18	25,71	9,79	12,44	552,31	26,96	579,28	22,18	9,32	6,01	432,06	313,98	746,03
				20	4,82	-1,88	8,61	133,05	83,19	216,25	2,89	-2,17	0,78	17,38	396,53	413,91

12	Киев	Двухслойное разделяющее	$3,0 \times$	4	0	-19,63	0	-141,30	-243,39	-384,69	0	-19,63	0	-141,30	-203,09	-344,39
			$\times 2,4$	6	44,15	-9,02	14,72	358,95	-314,37	44,58	10,93	-14,77	2,76	-7,75	-274,06	-281,82
13	Комсомольск-на-Амуре	Двухслойное разделяющее	$4,8 \times$	4	0	-19,63	0	-226,08	-223,92	-449,00	0	-19,63	0	-226,08	-186,84	-412,92
			$\times 2,4$	6	45,87	-8,71	14,72	597,73	-289,22	308,51	10,93	-14,77	2,76	-12,41	-252,14	-264,55
			$3,0 \times$	8	27,32	-6,80	6,80	314,69	-312,16	2,53	28,78	-5,48	10,24	386,40	-275,08	111,32
			$\times 2,4$	10	23,14	0,91	5,76	322,50	-226,69	95,81	86,54	9,94	26,50	1416,76	-245,22	1171,54
			$4,8 \times$	12	22,18	4,58	5,52	371,82	-96,39	275,44	125,91	20,95	36,42	2111,30	-130,60	1980,70
			$\times 2,4$	14	22,50	7,87	5,60	414,42	-69,03	345,39	111,71	21,95	33,09	1920,83	100,41	2021,24
			$3,0 \times$	16	26,04	8,38	6,48	471,17	10,16	481,33	43,69	12,29	18,70	860,31	341,80	1202,10
			$\times 2,4$	18	25,72	5,09	12,40	497,70	74,64	572,34	20,89	4,44	5,28	352,75	442,57	795,32
			$4,8 \times$	20	4,50	-3,60	6,08	80,42	100,05	180,47	2,57	-3,87	0,65	-7,50	359,96	352,46
			$\times 2,4$	3,0 ×	4	0	-20,84	0	-150,03	-113,06	-263,09	0	-20,84	0	-150,03	-70,76
			$\times 2,4$	6	44,15	-10,19	14,19	346,68	-174,25	172,42	10,93	-15,77	2,59	-16,17	-131,96	-148,12
			$\times 2,4$	8	27,32	-7,28	6,56	191,48	-219,54	-28,05	28,78	-6,16	9,60	232,00	-177,24	54,76
			$3,0 \times$	10	23,14	0,71	5,55	201,48	-235,45	-33,97	86,54	9,32	24,84	869,02	-193,15	675,87
			$\times 2,4$	12	22,18	5,34	5,32	236,46	-184,70	51,76	125,91	20,52	34,14	1300,06	-173,73	1126,34
			$4,8 \times$	14	22,50	8,96	5,40	265,39	-103,20	162,19	110,22	21,78	31,01	1173,64	-103,41	1070,24
			$\times 2,4$	16	26,04	9,45	6,25	300,49	-75,93	224,56	41,41	12,46	17,53	514,04	30,25	544,29
			$3,0 \times$	18	25,72	5,83	11,95	313,20	-19,78	293,43	20,89	5,13	4,95	222,99	169,18	392,17
			$\times 2,4$	20	4,50	-3,30	5,86	50,84	25,05	75,89	2,57	-3,57	0,61	-2,82	232,47	229,65

19

17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное раздельное	$3,0 \times$	4	0,64	-21,47	0,16	-148,81	-256,31	-405,12	0	-21,57	0	-155,27	-209,20	-364,47
			$\times 2,4$	6	46,51	-10,03	15,96	377,55	-338,65	38,91	12,86	-15,91	3,25	1,46	-291,54	-290,08
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$4,8 \times$	4	0,64	-21,47	0,16	-238,09	-235,81	-473,90	0	-21,57	0	-248,43	-192,47	-440,89
			$\times 2,4$	6	48,64	-9,64	15,96	633,19	-311,56	321,64	12,86	-15,91	3,25	2,33	-268,21	-265,89
19			$3,0 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-304,11	-653,09	0	-48,47	0	-348,98	-222,01	-570,99
			$\times 2,4$	6	60,27	-20,54	5,01	322,09	-424,77	-102,68	14,92	-34,32	1,34	-130,05	-342,67	-472,73
			8	37,30	-12,59	2,31	194,57	-467,17	-272,60	39,29	-7,28	4,96	266,17	-385,07	-118,90	
			10	31,59	4,96	1,96	277,25	-343,99	-66,73	118,13	37,48	12,83	1212,80	-330,27	882,53	
			12	30,28	21,09	1,88	383,39	-139,35	244,04	171,88	69,45	17,64	1864,55	-121,26	1743,29	
			14	30,72	30,74	1,90	456,16	-54,95	401,21	150,46	71,82	16,02	1715,74	297,55	2013,28	
			16	35,54	32,01	2,20	502,27	96,42	598,68	56,53	43,05	9,05	782,15	734,95	1517,10	
			18	35,10	22,37	4,22	444,18	216,02	660,20	28,52	21,92	2,56	381,61	919,16	1300,77	
			20	6,14	-1,78	2,07	46,31	261,60	307,91	3,51	-2,32	0,31	10,86	772,46	783,32	

Продолжение табл. 17

			$4,8 \times$	4	0	-33,42	0	-384,98	-231,28	-616,26	0	-33,42	0	-384,98	-209,87	-594,85
			$\times 2,4$	6	53,50	-13,64	2,82	491,75	-295,27	196,47	12,07	-25,12	0,51	-144,50	-273,86	-418,37
				8	37,95	-9,67	1,75	345,96	-317,76	28,20	36,86	-9,76	1,70	331,75	-296,35	35,40
				10	32,03	0,05	1,32	383,61	-285,97	97,65	92,01	18,15	5,18	1328,71	-272,54	1056,17
				12	30,27	9,05	1,25	467,39	-125,70	341,68	141,78	37,52	7,09	2147,15	-168,61	1978,54
				14	30,71	14,64	1,27	537,08	-91,85	445,22	118,66	38,16	6,44	1880,66	0,05	1880,71
				16	36,20	15,91	1,49	617,44	-13,40	604,04	41,59	17,49	3,48	720,65	191,82	912,47
				18	35,32	10,21	2,98	558,83	49,96	608,78	27,42	8,44	1,16	426,54	278,91	705,45
				20	2,85	-6,78	0,26	-42,25	75,01	32,76	0,88	-7,24	0,04	-72,82	233,41	160,59
20	Семипалатинск	Двухслойное раздельное	$3,0 \times$	4	0	-25,69	0	-184,95	-109,75	-294,70	0	-25,69	0	-184,95	-49,31	-234,26
			$\times 2,4$	6	46,84	-13,17	15,47	353,78	-193,19	160,59	11,89	-19,06	3,02	-29,83	-132,75	-162,58
				8	26,68	-8,58	6,55	177,48	-254,94	-77,46	31,11	-6,47	11,27	258,51	-194,50	64,01
				10	23,47	0,71	5,76	215,56	-276,64	-61,08	94,04	12,51	28,17	969,96	-216,20	753,76
				12	22,18	8,97	5,45	263,46	-204,87	58,60	113,35	26,53	38,46	1284,02	-189,53	1094,49
				14	22,50	13,89	5,52	301,78	-120,80	180,97	117,86	28,74	35,03	1307,64	-94,60	1213,04
				16	25,07	14,25	6,16	327,47	-71,07	256,40	47,81	18,98	20,00	624,91	86,15	711,06
				18	25,72	9,47	11,52	336,29	8,40	244,70	22,18	9,09	5,63	265,67	271,33	536,00
				20	4,82	-1,94	7,97	78,14	69,66	147,80	2,89	-2,20	0,73	10,29	356,30	366,59
			$4,8 \times$	4	0	-25,69	0	-295,92	-100,97	-396,89	0	-25,69	0	-295,92	-45,36	-341,28
			$\times 2,4$	6	48,74	-12,83	15,47	591,90	-177,74	414,16	11,89	-19,06	3,02	-47,74	-122,13	-169,87
				8	26,68	-8,58	6,55	283,95	-234,55	49,40	31,11	-6,47	11,27	413,59	-178,94	234,65
				10	23,46	0,71	5,76	344,88	-254,51	90,37	94,04	12,51	28,17	1551,92	-198,90	1353,02
				12	22,18	8,97	5,45	421,53	-188,48	233,05	113,35	26,53	38,46	2054,45	-174,36	1880,09
				14	22,50	13,89	5,52	482,83	-111,14	371,69	119,44	28,98	35,03	2113,31	-87,04	2026,27
				16	25,07	14,25	6,16	523,93	-65,39	458,55	50,24	19,52	20,00	1034,11	79,26	1113,37
				18	25,71	9,47	11,52	538,05	7,73	545,78	22,18	9,09	5,63	425,06	249,62	674,68
				20	4,82	-1,94	7,97	125,02	64,09	189,11	2,89	-2,20	0,73	16,47	327,80	344,26

Продолжение табл. 17

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координатно-размерный размер окна, м	Теплопоступления, Вт, при ориентации											
				северной					южной						
				часы суток	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Σ^B_{Σ}	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$
21	Ташкент	Однослойное одинарное	3,0 ×	4 0	-47,22	0	-339,95	-301,43	-641,38	0	-47,22	0	-339,95	-269,73	-609,68
			×2,4	6 48,47	-23,36	3,92	209,02	-417,83	-208,81	11,41	-34,89	0,78	-163,45	-386,13	-549,58
				8 39,49	-11,67	3,27	223,83	-458,73	-234,91	35,98	-12,23	2,55	189,37	-427,03	-237,66
				10 32,47	4,85	2,01	283,71	-415,71	-132,50	76,42	22,02	7,29	761,18	-386,13	375,04
				12 30,28	20,18	1,88	376,78	-121,79	254,99	121,05	49,14	10,25	1299,17	-196,95	1102,22
				14 30,72	29,48	1,90	447,13	-54,84	392,29	96,86	51,90	9,29	1137,98	74,22	1212,20
				16 36,86	31,11	2,29	505,81	87,58	593,40	40,37	32,45	4,77	558,64	408,78	967,42
				18 35,98	21,69	4,60	448,31	202,93	651,23	27,21	19,64	1,86	350,70	562,74	913,44
				20 0,88	-3,51	0,05	-18,56	249,14	230,58	0	-3,74	0	-26,94	487,43	460,50
				4,8 ×	4 0	-47,22	0	-543,92	-277,31	-821,24	0	-47,22	0	-543,92	-248,15
			×2,4	6 50,16	-22,80	3,92	360,32	-384,41	-24,09	11,41	-34,89	0,78	-261,53	-355,24	-616,77
				8 39,49	-11,67	3,27	358,09	-422,03	-63,95	35,98	-12,23	2,55	302,96	-392,87	-89,91
				10 32,47	4,85	2,01	453,12	-382,45	70,67	76,42	22,02	7,29	1217,85	-355,24	862,61
				12 30,27	20,18	1,88	602,82	-112,05	490,77	121,05	49,14	10,25	2078,66	-181,19	1897,47
				14 30,71	29,48	1,90	715,39	-50,45	664,94	98,79	52,56	9,29	1850,62	68,28	1918,90
				16 36,86	31,11	2,29	809,27	80,58	889,85	40,37	32,45	4,77	893,79	376,08	1269,86
				18 35,98	21,69	4,60	717,26	186,69	903,96	27,20	19,64	1,86	561,09	517,73	1078,81
				20 0,88	-3,51	0,05	-29,69	229,21	199,52	0	-3,74	0	-43,10	448,44	405,34

22	Уфа	Двухслойное разделяльное														
		3,0×	4	0,64	-24,27	0,34	-167,66	-150,77	318,43	0	-24,48	0	-176,22	52,57	-123,65	
		×2,4	6	46,51	-2,89	33,71	556,80	-250,14	306,66	12,86	-15,82	6,81	27,74	-46,80	-19,06	
			8	25,72	-3,83	13,62	255,63	-285,06	-29,42	33,31	2,14	25,54	439,12	-81,71	357,40	
			10	22,82	4,34	12,09	282,63	305,10	587,74	100,58	31,87	62,15	1401,11	-1,22	1399,89	
			12	21,22	11,70	11,24	317,93	421,05	738,98	146,87	52,36	84,11	2040,04	338,48	2378,52	
			14	22,50	16,67	11,92	367,81	200,14	657,95	126,10	50,94	76,96	1828,79	1268,33	3097,12	
			16	23,79	17,08	12,60	384,93	407,85	792,78	55,18	30,25	44,44	935,09	2194,04	3129,13	
			18	25,72	13,14	23,50	448,96	490,65	939,60	22,18	12,01	11,75	330,77	2467,44	2798,21	
			20	7,71	0,48	22,82	216,33	546,27	762,61	3,54	-1,82	1,87	25,84	1967,83	1993,66	
		4,8×	4	0,64	-24,27	0,34	-268,26	-138,71	-406,96	0	-24,48	0	-281,95	48,36	-233,59	
		×2,4	6	48,64	-2,03	33,71	925,36	-230,13	695,23	12,86	-15,82	6,81	44,37	-43,05	1,32	
			8	25,71	-3,83	13,62	408,99	-262,25	146,74	33,30	2,14	25,54	702,56	-75,18	627,39	
			10	22,82	4,34	12,09	452,19	280,70	732,89	100,58	31,87	62,15	2241,76	-1,12	2240,64	
			12	21,21	11,70	11,24	508,68	387,36	896,86	146,86	52,36	84,11	3264,02	311,40	3575,43	
			14	22,50	16,67	11,92	588,-8	266,93	855,41	127,71	51,47	76,96	2950,83	1166,87	4117,70	
			16	23,79	17,08	12,60	615,87	375,22	991,09	57,45	31,28	44,44	1534,15	2018,51	3552,66	
			18	25,71	13,14	23,50	718,31	451,39	1169,70	22,18	12,01	11,75	529,22	2270,05	2799,27	
			20	7,71	0,48	22,82	316,12	502,57	648,69	3,54	-1,82	1,87	41,34	1810,41	1851,76	
23	Хабаровск	Двухслойное разделяльное	3,0×	4	0	-22,05	0	-158,76	-264,50	-423,26	0	-22,05	0	-158,76	-232,79	-391,550
			×2,4	6	41,81	-11,20	13,79	319,74	349,67	-29,93	9,96	-16,73	2,45	31,020	-317,97	-348,990
				8	27,97	-7,33	6,94	198,17	-379,60	-181,43	29,16	-6,99	8,63	221,73	-347,89	-126,160
				10	23,79	0,18	5,90	212,45	-309,01	-96,56	85,20	9,39	24,39	856,63	-312,78	-543,850
				12	22,18	6,34	5,50	244,95	-123,07	121,87	118,74	20,91	33,33	1245,41	-178,35	1067,100
				14	22,50	10,29	5,58	276,25	-77,80	198,44	79,60	20,04	25,26	899,24	66,38	965,620
				16	26,04	10,80	6,46	311,68	27,57	339,25	31,52	12,48	16,86	438,23	327,53	765,760
				18	25,72	6,85	12,76	326,30	111,87	438,16	20,25	6,04	4,99	225,22	446,41	671,620
				20	2,25	-3,28	3,67	19,01	146,21	165,23	1,93	-3,32	0,48	-6,63	378,68	372,050

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остеекления	Координационный размер окна, м	Теплопоступления, Вт, при ориентации												
				северной						южной						
				часы суток	$q_{\text{ок}} \text{ скв}$	$q_{\text{ок}} \Delta t$	$q_{\text{ок}} \text{ р-к}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок}} \text{ скв}$	$q_{\text{ок}} \Delta t$	$q_{\text{ок}} \text{ р-к}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B
				4,8 × × 2,4	4 0 6 43,34 8 27,96 10 23,79 12 22,18 14 22,50 16 26,04 18 25,71 20 2,25	-22,05 -10,92 -7,38 0,18 6,34 10,29 10,80 6,85 -3,28	0 13,79 6,94 5,90 5,50 5,58 6,46 12,76 3,67	-254,020 532,34 317,050 339,91 391,90 441,98 498,67 522,06 30,42	-243,34 -321,70 -349,23 -284,29 -113,23 -71,58 25,37 102,92 134,51	-497,36 210,64 32,18 55,61 278,67 80,55 524,37 624,98 164,94	0 9,96 29,16 85,20 118,74 20,91 32,02 20,25 1,93	-22,05 -16,73 -6,99 9,39 24,39 33,33 1370,59 1992,69 -3,32	0 2,45 8,63 8,63 25,26 16,86 13,01 6,04 0,48	-254,020 -49,64 354,75 1370,59 1992,69 1451,71 713,00 360,33 -10,61	-214,17 -292,53 -320,06 -287,76 -164,08 61,07 301,33 410,70 348,38	-468,19 -342,170 34,690 1082,840 1828,620 1512,780 1014,330 771,020 337,770
24	Целиноград Двухслойное раздельное			3,0 × × 2,4	4 0 6 46,84 8 26,68 10 23,47 12 22,18 14 22,50 16 25,07 18 25,72 20 4,82	-25,69 -13,47 -8,73 0,58 8,84 13,76 14,11 9,33 -1,97	0 14,90 6,31 5,55 5,25 5,32 5,93 11,10 7,68	-184,95 347,55 174,68 213,10 261,14 299,42 324,84 332,23 75,85	-115,080 -198,52 -260,27 -281,97 -216,27 -134,92 -81,10 -1,14 60,18	-300,03 149,02 85,59 -68,87 44,87 164,50 243,75 331,09 136,03	0 11,89 31,11 94,04 113,35 117,86 47,81 22,18 2,89	-25,69 -19,14 -6,76 11,78 25,53 27,86 18,57 8,93 -2,22	-184,95 -31,43 10,76 26,90 36,72 33,45 19,10 5,38 0,70	-63,83 -147,28 252,79 955,51 1264,29 1289,96 615,51 262,70 9,91	-248,780 -178,700 43,760 724,790 1059,550 114,44 52,77 223,70 315,430	

Продолжение табл. 17

Продолжение табл. 17

№ п. п	Наименование пунктов	Вид отклонения	Теплопоступления, Вт, при ориентации												
			северной						южной						
			Координацион- ный размер окна, м	Часы суток	b ок, скв	$q_{\text{ок}, \Delta t}$	$q_{\text{ок}, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{в}}$	$q_{\text{ок}, \text{скв}}$	$q_{\text{ок}, \Delta t}$	$q_{\text{ок}, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$
Якутск	Двухслойное раздель- ное	4,8×	4	3,86	-23,91	7,32	-146,71	45,13	-101,57	2,57	-24,10	0,64	-240,63	52,60	-188,040
		×2,4	6	44,59	-12,23	15,85	555,47	-42,43	513,03	12,86	-18,06	3,21	-22,94	-8,74	-31,680
		8	19,93	-9,12	5,04	182,54	-124,70	57,85	39,18	-3,62	15,66	590,08	-61,92	528,160	
		10	18,64	0,21	4,71	266,64	-162,04	104,61	122,36	16,03	34,61	1993,08	-99,26	1893,820	
		12	18,32	7,62	4,63	352,18	-175,15	177,02	181,42	30,76	46,98	2985,58	-112,38	2873,200	
		14	18,32	12,17	4,63	404,59	-95,60	308,00	155,03	32,20	42,24	2643,53	-92,46	2551,070	
		16	19,29	12,31	4,88	420,14	-87,59	332,55	80,43	22,53	26,26	1488,57	-39,47	1449,090	
		18	20,89	7,99	8,54	431,10	-53,03	378,07	19,29	7,72	5,30	372,18	99,76	471,930	
		20	12,86	-1,06	15,28	311,94	-3,63	308,31	6,43	-2,02	1,61	69,31	217,90	287,220	

Таблица 18. Теплопоступления в одноэтажные здания через радиации, разности температур наружного и внутреннего ($F_{\text{Ф.ст}}=6\times$)

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекле-ния	Координацион-ный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, юго-за			
					$q_{\text{ок.скв}}$	$q_{\text{ок}\Delta t}$	$q_{\text{ок.р.к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$
1	Актюбинск	Двух-слой-ное раз-дель-ное	3,0×2,4	4 0	-24,48	0	-176,22	
				6 10,29	-18,54	2,40	-42,16	
				8 20,25	-9,32	4,72	112,67	
				10 25,39	0,47	5,92	228,84	
				12 64,69	15,60	20,39	724,89	
				14 150,17	29,81	37,25	1564,06	
				16 177,01	32,60	42,65	1816,23	
				18 108,75	19,58	27,28	1120,42	
				20 4,50	-2,34	1,27	24,70	
2	Александровск Сахалинский	Двух-слой-ное раз-дель-ное	4,8×2,4	4 0	-24,48	0	-281,95	
				6 10,29	-18,54	2,40	-67,47	
				8 20,25	-9,32	4,72	180,25	
				10 25,39	0,47	5,92	366,12	
				12 64,69	15,60	20,39	1159,80	
				14 150,35	29,83	37,25	2504,84	
				16 178,70	32,82	42,65	2927,92	
				18 110,84	19,86	27,28	1820,03	
				20 4,50	-2,34	1,27	39,51	
			3,0×2,4	4 2,89	-18,02	0,68	-104,02	
				6 16,07	-13,31	3,78	47,11	
				8 17,04	-8,11	4,00	93,08	
				10 27,00	0,91	6,35	233,55	
				12 71,20	12,06	21,98	757,72	
				14 156,95	24,84	39,28	1591,69	
				16 177,67	26,81	43,10	1782,59	
				18 96,08	13,55	24,55	966,12	
				20 0	-4,58	0,26	-31,04	
			4,8×2,4	4 2,89	-18,02	0,68	-166,43	
				6 16,07	-13,31	3,78	75,37	
				8 17,04	-8,11	4,00	148,91	
				10 26,00	0,91	6,35	373,65	
				12 71,19	12,06	21,98	1212,33	
				14 157,11	24,86	39,28	2548,87	
				16 179,32	27,03	43,10	2873,65	
				18 98,19	13,83	24,55	1573,31	
				20 0	-4,58	0,26	-49,66	

**наружные вертикальные ограждения за счет солнечной
воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением
10,2=61,2 м²)**

Вт. при ориентации

падной		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{глст}}$	Q^B_{Σ}	$q_{\text{ок.св}}$	$q_{\text{ок.}\Delta t}$	$q_{\text{ок.р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{глст}}$	Q^B_{Σ}
-68,14	-244,36	0	-24,48	0	-176,22	-94,16	-270,38
-146,02	-188,19	10,29	-18,53	2,41	-42,05	-172,04	-214,10
-203,66	-90,99	19,93	-9,36	4,67	109,72	-229,68	-119,96
-223,91	4,93	23,14	0,18	5,42	206,92	-240,93	-43,01
-200,35	524,54	24,11	8,18	5,64	273,13	-225,49	47,64
-125,36	1438,70	26,68	13,27	7,15	339,11	-150,67	188,45
-37,98	1778,26	102,93	24,77	27,61	1118,21	-65,24	1052,98
63,45	1183,87	36,64	26,23	37,40	721,92	14,74	736,66
235,53	260,23	7,71	-1,91	7,67	97,07	74,05	171,12
-62,69	-344,64	0	-24,48	0	-281,95	-86,63	-368,58
-134,34	-201,81	10,29	-18,53	2,41	-67,29	-158,28	-225,57
-187,36	-7,11	19,93	-9,36	4,67	175,53	-211,30	-35,78
-205,99	160,13	23,14	0,18	5,42	331,06	-229,93	101,13
-184,32	975,48	24,11	8,18	5,64	436,99	-207,45	229,54
-115,34	2389,51	26,68	13,27	7,15	542,56	-138,61	403,95
-34,94	2892,98	102,92	24,77	27,61	1789,09	-60,02	1729,07
58,38	1878,40	36,64	26,23	37,40	1155,05	13,56	1168,61
216,69	256,20	7,71	-1,91	7,67	155,31	68,13	223,44
-199,47	-303,49	0	-18,41	0	-132,57	-211,60	-344,17
-263,35	-216,24	10,29	-14,00	2,56	-8,32	-275,48	-283,80
-285,79	-192,72	11,59	-2,80	5,01	99,52	-297,92	-198,40
-239,87	-6,32	23,47	-1,19	5,84	202,46	-266,53	-64,08
-153,25	604,48	24,59	4,04	6,12	250,19	-165,99	84,21
-55,18	1536,50	29,88	7,85	8,29	330,79	-61,77	269,01
76,63	1859,22	103,36	19,91	29,64	1100,99	27,23	1128,23
349,62	1315,74	25,39	21,68	37,08	605,93	97,82	703,76
479,19	448,15	0	-4,58	6,84	16,31	245,47	261,79
-183,51	-349,94	0	-18,41	0	-212,11	-194,67	-406,78
-242,28	-166,91	10,29	-14,00	2,56	-13,32	-253,44	-266,76
-262,93	-114,02	11,59	-2,90	5,01	159,10	-274,09	-114,99
-220,68	152,97	23,46	-1,19	5,84	323,92	-245,21	78,70
-140,99	1071,34	24,59	4,04	6,12	400,29	-152,71	247,59
-50,77	2498,11	29,89	7,85	8,20	529,23	-56,83	472,40
70,50	2944,15	103,36	19,91	29,64	1761,56	25,06	1786,62
321,65	1894,96	25,39	21,68	37,08	969,48	89,00	1059,48
440,85	391,19	0	-4,58	6,84	26,10	225,84	251,94

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, юго-за			
					$q_{ок\Delta t}$	$q_{окр-к}$	$Q_{\Sigma ok}$	
3	Алма-Ата	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-23,26	0	-167,49
				6	8,36	-17,78	2,16	-52,24
				8	20,57	-8,63	5,33	124,38
				10	23,47	0,26	6,08	214,58
				12	48,55	13,45	18,15	577,04
				14	123,93	27,48	35,55	1346,08
				16	160,91	32,12	43,96	1706,26
				18	94,55	18,42	26,64	1005,20
				20	0	-3,28	0	-23,58
4	Баку	Однослойное раздельное	$4,8 \times 2,4$	4	0	-23,26	0	-267,98
				6	8,36	-17,78	2,16	-83,60
				8	20,57	-8,63	5,33	198,00
				10	23,46	0,26	6,08	343,32
				12	48,55	13,45	18,15	923,24
				14	124,30	27,54	35,55	2158,67
				16	162,66	32,37	43,96	2753,23
				18	96,46	18,71	26,64	1633,61
				20	0	-3,28	0	-37,73

Продолжение табл. 18

Вт, при ориентации

падной		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{гл.ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок.СКВ}}$	$q_{\text{ок}\Delta t}$	$q_{\text{ок.р.к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{гл.ст}}$	Q_{Σ}^B
-225,70	-393,19	0	-23,26	0	-167,49	-238,75	-406,24
-317,97	-370,21	8,68	-17,69	2,32	-48,17	-331,02	-379,20
-350,39	-226,00	20,57	-8,52	5,49	126,29	-363,44	-237,15
-317,97	-103,38	23,14	0,33	6,18	213,47	-331,02	-117,55
-174,13	402,90	24,11	7,79	6,44	275,00	-181,40	94,60
-30,23	1315,85	26,68	13,56	9,95	361,36	-36,85	324,51
118,72	1824,98	114,21	27,33	34,06	1264,33	92,25	1356,58
466,79	1471,98	36,64	27,45	40,67	754,27	188,94	943,21
667,04	643,46	1,61	-3,02	3,00	11,42	398,93	410,34
-207,64	-475,62	0	-23,26	0	-267,98	-219,65	-487,63
-292,53	-376,13	8,68	-17,69	2,32	-77,09	-304,54	-381,63
-322,36	-123,36	20,57	-8,62	5,49	202,05	-334,36	-132,31
-292,53	50,79	23,14	0,33	6,18	341,54	-304,54	36,00
-160,20	763,08	24,11	7,79	6,44	441,58	-166,88	274,70
-27,81	2130,86	26,68	13,56	9,95	578,16	-33,90	544,26
109,23	2862,35	114,21	27,33	34,06	2022,91	84,87	2107,78
429,44	2063,05	36,64	27,45	40,67	1206,82	173,82	1380,64
613,67	575,94	1,61	-3,02	3,00	18,26	367,01	385,28
-194,89	-423,46	0	-31,75	0	-228,57	-228,10	-456,67
-258,77	-355,36	10,97	-24,21	0,43	-92,21	-291,98	-384,19
-281,21	-140,27	28,96	-11,39	1,14	134,70	-314,42	-179,72
-258,77	-11,93	31,59	0,70	1,24	231,33	-291,98	-60,65
-147,10	404,35	32,91	8,33	1,29	306,19	-192,32	113,87
-38,87	1478,68	36,42	14,17	1,43	374,51	-95,39	279,12
55,42	2003,93	118,77	34,10	5,03	1136,80	-5,75	1131,05
347,27	1483,73	70,19	48,19	8,26	911,84	60,12	971,96
531,98	475,18	0,44	-7,79	2,87	-32,22	123,64	91,42
-179,30	-545,01	0	-31,75	0	-365,71	-209,85	-575,56
-238,07	-392,62	10,97	-24,21	0,43	-147,55	-268,62	-416,17
-258,71	-23,23	28,96	-11,39	1,14	215,50	-289,27	-73,77
-238,07	156,85	31,59	0,70	1,24	370,11	-268,62	101,49
-135,33	746,96	32,91	8,33	1,29	489,87	-176,93	312,94
-35,76	2402,86	36,42	14,17	1,43	599,19	-87,76	511,43
50,98	3202,72	118,77	34,10	5,03	1818,85	-5,29	1813,56
319,49	2170,94	70,19	48,19	8,26	1458,91	55,31	1514,21
489,42	398,55	0,44	-7,79	2,87	-51,55	113,75	62,20

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, юго-за			
					$q_{\text{ок}} \cdot \text{ску}$	$d_{\text{ок}} \Delta t$	$q_{\text{ок.р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$
5	Барнаул	Двухслойное раздельное	3,0×2,4	4 0	-24,96	0	-179,91	
				6 10,29	-18,82	2,52	-43,33	
				8 20,25	-9,31	4,96	114,46	
				10 25,39	0,78	6,21	233,20	
				12 51,81	13,63	15,46	582,48	
				14 158,94	32,42	41,02	1673,19	
				16 183,94	35,15	46,10	1909,35	
				18 114,99	21,61	30,25	1201,26	
				20 6,11	-1,95	2,05	44,63	
			4,8×2,4	4 0	-24,96	0	-287,54	
				6 10,29	-18,82	2,52	-69,34	
				8 20,25	-9,31	4,96	183,13	
				10 25,39	0,78	6,21	373,10	
				12 51,81	13,63	15,46	931,95	
				14 159,07	32,44	41,02	2678,78	
				16 185,50	35,36	46,10	3075,30	
				18 117,12	21,91	30,25	1950,02	
				20 6,11	-1,95	2,05	71,40	
6	Бодайбо	Двухслойное раздельное	3,0×2,4	4 0,64	-28,50	0,16	-199,43	
				6 10,29	-21,44	2,59	-61,64	
				8 19,29	-10,33	4,86	99,42	
				10 25,72	1,92	6,48	245,57	
				12 83,53	21,83	25,82	944,57	
				14 172,24	38,10	44,28	1833,27	
				16 192,56	40,63	49,14	2032,78	
				18 124,34	26,07	33,43	1323,66	
				20 8,04	0,67	5,26	90,92	
			4,8×2,4	4 0,64	-28,50	0,16	-319,09	
				6 10,29	-21,44	2,59	-98,64	
				8 19,29	-10,33	4,86	159,06	
				10 25,71	1,92	6,48	392,89	
				12 83,53	21,83	25,82	1511,30	
				14 172,24	38,10	44,28	2933,25	
				16 193,99	40,83	49,14	3271,15	
				18 126,50	26,38	33,43	2146,40	
				20 8,04	0,67	5,26	145,47	

Продолжение табл. 18

Вт, при ориентации

падной		северо-западной					
Q_{Σ} г.ст	$Q_{\Sigma}^{\text{ок}}$	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	Q_{Σ} г.ст	$Q_{\Sigma}^{\text{ок}}$
-23,47	-203,18	0	-24,96	0	-179,71	-61,87	-241,59
-79,01	-122,34	10,29	-18,81	2,54	-43,04	-119,52	-162,56
-120,11	-5,65	19,93	-9,32	4,93	111,82	-160,62	-48,80
-134,55	98,65	22,18	0,36	5,48	201,74	-175,06	26,67
-116,37	466,11	22,98	8,57	5,68	268,10	-157,11	110,99
-62,00	1611,18	25,39	13,61	6,67	328,85	-101,60	227,24
1,36	1910,71	69,99	20,00	19,74	797,22	-40,26	756,96
81,56	1282,82	36,16	27,00	39,76	748,22	16,51	764,73
219,26	263,89	10,13	-1,37	11,28	144,27	58,49	202,76
-21,59	-309,13	0	-24,96	0	-287,54	-56,92	-344,46
-72,69	-142,02	10,29	-18,81	2,54	-68,87	-109,96	-178,83
-110,50	72,62	19,93	-9,32	4,93	178,90	-147,77	31,12
-123,79	249,31	22,18	0,36	5,48	322,76	-161,06	161,70
-107,06	82,89	22,98	8,57	5,68	428,95	-144,54	284,41
-57,04	2621,74	25,39	13,61	6,67	526,13	-93,47	432,66
1,25	3076,55	69,98	20,00	19,74	1275,52	-37,04	1238,48
75,04	2025,05	36,16	27,00	39,76	1197,14	15,19	1212,32
201,72	273,12	10,12	-1,37	11,28	230,82	53,81	284,63
141,09	-58,34	0,64	-28,50	0,16	-199,41	190,88	-8,53
-10,10	-71,74	12,21	-21,13	3,12	-41,76	-34,44	-76,19
-80,92	18,50	19,93	-10,20	5,09	106,67	-119,18	-12,52
-131,36	114,21	20,57	1,21	5,25	194,60	-169,63	24,97
-149,09	795,48	20,89	11,04	5,33	268,32	-187,35	80,96
-124,54	1708,74	21,22	16,74	5,41	312,28	-162,52	149,76
-63,10	1969,67	80,44	27,61	25,34	960,44	-99,05	861,40
15,68	1339,34	33,75	31,72	41,58	770,78	-26,14	744,64
121,00	211,92	13,50	0,16	20,18	243,61	42,81	286,42
129,81	-189,29	0,64	-28,50	0,16	-319,05	175,61	-143,44
-9,29	-107,93	12,21	-21,13	3,12	-66,82	-31,68	-98,50
-74,45	84,62	19,93	-10,20	5,09	170,66	-109,65	61,01
-120,85	272,04	20,57	1,21	5,25	311,34	-156,06	155,28
-137,16	1374,15	20,89	11,04	5,33	429,29	-172,36	256,93
-114,58	2818,68	21,21	16,74	5,41	499,63	-149,52	350,12
-58,05	3213,10	80,44	27,61	25,34	1536,69	-91,12	1445,57
14,43	2160,83	33,75	31,72	41,58	1233,23	-24,05	1209,18
111,32	256,79	13,50	0,16	20,18	389,76	39,39	429,15

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, юго-за			
					$q_{ок. скв}$	$q_{ок. \Delta t}$	$q_{ок.р-к}$	
7	Братск	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0,64	-24,38	0,17	-169,65
				6	10,29	-18,34	2,73	-38,32
				8	19,61	-9,02	5,20	113,67
				10	25,55	0,00	6,78	239,97
				12	81,75	19,41	26,89	921,96
				14	170,72	35,15	46,28	1815,46
				16	191,19	37,85	51,39	2019,09
				18	122,60	23,81	34,73	1304,26
				20	7,71	-1,76	4,60	76,03
8	Владивосток	Двухслойное раздельное	$4,8 \times 2,4$	4	0,64	-24,38	0,17	-271,44
				6	10,29	-18,34	2,73	-61,31
				8	19,61	-9,92	5,20	181,85
				10	25,55	0,00	6,78	383,94
				12	81,75	19,41	26,89	1475,12
				14	170,71	35,15	46,28	2904,70
				16	192,62	38,06	51,39	3249,51
				18	124,76	24,15	34,73	2115,48
				20	7,71	-1,76	4,60	121,64

Продолжение табл. 18

Вт, при ориентации

падной		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{д. ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{д. ст}}$	Q_{Σ}^B
158,83	-10,81	0,64	-24,38	0,17	-169,71	179,81	10,10
7,62	-30,70	11,73	-18,17	3,02	-24,56	-36,06	-60,62
-50,32	63,34	19,93	-9,06	5,13	115,20	-104,32	10,88
-90,91	149,06	20,89	0,18	5,38	190,50	-144,91	45,59
-105,17	816,79	21,38	8,13	5,51	252,08	-159,17	92,92
-83,62	1731,84	22,18	12,80	5,71	292,99	-138,40	154,59
-29,32	1989,77	83,08	24,08	26,38	961,50	-83,58	877,92
37,46	1341,71	34,23	28,88	41,87	755,87	-23,45	732,42
133,42	209,44	12,86	-1,02	18,43	217,89	32,21	250,10
146,13	-125,31	0,64	-24,38	0,17	-271,53	165,42	-106,11
7,01	-54,30	11,73	-18,17	3,02	-39,30	-33,17	-72,48
-46,30	135,55	19,93	-9,06	5,13	184,31	-95,97	88,34
-83,64	300,30	20,89	0,18	5,38	304,78	-133,31	171,47
-96,76	1378,36	21,37	8,13	5,51	403,32	-146,43	256,88
-76,93	2827,77	22,18	12,80	5,71	468,76	-127,33	341,44
-26,98	3222,54	83,08	24,08	26,38	1538,40	-76,90	1461,50
34,46	2149,95	34,23	28,88	41,87	1209,36	-21,58	1187,79
122,74	244,38	12,86	-1,02	18,43	348,61	29,63	378,24
-183,36	-307,20	0	-17,20	0	-123,84	-201,48	-325,32
-240,14	-261,03	8,68	-13,33	2,19	-17,76	-258,27	-276,03
-260,09	-125,48	20,57	-7,09	5,18	134,36	-278,22	-143,86
-240,14	-38,93	23,14	-1,52	5,83	197,69	-258,27	-60,58
-135,40	404,91	24,11	3,13	6,07	239,79	-153,22	86,58
-10,79	1252,11	26,68	7,17	9,39	311,35	-59,78	251,57
58,51	1709,33	114,21	20,11	32,14	1198,50	20,67	1219,17
353,24	1319,35	36,64	21,59	38,37	695,56	81,17	776,73
529,31	494,03	1,61	-4,67	2,83	-1,62	250,56	248,94
-168,69	-366,84	0	-17,20	0	-198,14	-185,37	-383,51
-220,93	-254,36	8,68	-13,33	2,19	-28,42	-237,61	-266,02
-239,29	-23,92	20,57	-7,09	5,18	214,96	-255,96	-40,00
-220,93	100,99	23,11	-1,52	5,83	316,28	-237,61	78,68
-124,56	739,90	24,11	3,13	6,07	383,65	-140,96	242,69
-37,53	2036,06	26,68	7,17	9,39	498,14	-54,99	443,15
53,83	2718,17	114,21	20,11	32,14	1917,59	19,02	1936,60
324,98	1895,97	36,64	21,59	38,37	1112,87	74,67	1187,54
486,96	430,52	1,61	-4,67	2,83	-2,58	230,51	227,93

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остикления	Координационный размер окна, м	Теплопоступления, Вт,				
				юго-за				
				Часы суток	$q_{ок. скв}$	$q_{ок \Delta t}$	$q_{ок.р.к}$	$Q_{\Sigma ок}$
9	Джезказган	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-25,69	0	-184,95
				6	9,64	-19,51	2,25	-54,83
				8	19,93	-9,69	4,66	107,27
				10	24,43	0,67	5,71	221,81
				12	69,03	15,71	18,00	746,96
				13	146,71	30,15	35,90	1531,82
				16	170,49	33,30	41,83	1768,50
				18	97,75	19,82	26,13	1034,67
				20	2,89	-2,23	0,83	10,69
10	Иркутск	Двухслойное раздельное	$4,8 \times 2,4$	4	0	-25,69	0	-295,92
				6	9,64	-19,51	2,25	-87,74
				8	19,93	-9,69	4,66	171,61
				10	24,43	0,67	5,71	354,88
				12	69,03	15,71	18,00	1195,12
				14	146,92	30,17	35,90	2453,60
				16	172,23	33,53	41,83	2852,23
				18	99,64	20,10	26,13	1680,50
				20	2,89	-2,23	0,83	17,10

Продолжение табл. 18

при ориентации		северо-западной							
падной		$q_{\Sigma \text{гл. ст}}$	Q^B_{Σ}	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок.р.к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{гл. ст}}$	Q^B_{Σ}
-71,31	-256,26	0	-25,69	0	-184,95	-91,90	-276,85		
-154,76	-209,59	9,64	-19,49	2,29	-54,45	-175,35	229,80		
-216,51	-109,24	19,93	-9,64	4,72	108,07	-237,10	129,03		
-238,21	-16,40	23,14	0,55	5,49	210,07	-258,80	-48,73		
-214,43	532,54	24,11	9,12	5,72	280,36	-234,03	46,33		
-133,95	1397,87	29,07	14,67	7,77	370,89	-152,95	217,94		
-42,18	1726,32	77,07	26,63	28,73	953,50	-61,60	891,90		
60,40	1095,08	36,64	27,11	37,34	727,85	24,04	751,89		
234,10	244,78	5,14	-1,92	5,79	64,90	87,55	152,45		
-65,61	-361,53	0	-25,69	0	-295,92	-84,55	-380,47		
-142,38	-230,12	9,64	-19,49	2,29	-87,12	-161,32	-248,44		
-199,19	-27,58	19,93	-9,64	4,72	172,89	-218,13	-45,24		
-219,15	135,73	23,14	0,55	5,49	336,09	-238,09	98,00		
-197,28	997,85	24,11	9,12	5,72	448,55	-215,30	233,25		
-123,24	2330,37	29,07	14,67	7,77	593,41	-140,72	452,70		
-38,81	2813,43	77,07	26,63	28,73	1525,57	-56,67	1468,90		
55,57	1736,07	36,64	27,11	37,34	1164,53	22,12	1186,65		
215,37	232,47	5,14	-1,92	5,79	103,84	80,54	184,38		
-93,17	-278,12	0	-25,69	0	-184,65	-77,27	-262,22		
-176,62	-227,50	10,29	-19,31	2,59	-46,31	-160,71	-207,02		
-238,37	-132,62	19,93	-9,46	5,02	111,51	-222,46	-110,95		
-260,06	-34,63	22,50	0,67	5,67	207,60	-244,16	-36,56		
-235,53	527,68	23,47	9,24	5,91	278,05	-217,08	60,97		
-162,45	1424,66	25,72	14,52	7,04	340,38	-133,26	207,12		
-72,49	1754,64	97,41	26,62	28,66	1099,28	-40,66	1058,62		
29,94	1169,06	36,32	28,93	40,39	760,64	44,94	805,58		
171,29	206,95	9,00	-1,31	9,80	125,90	108,30	234,21		
-85,72	-381,64	0	-25,69	0	-295,92	-71,09	-367,01		
-162,49	-243,90	10,29	-19,31	2,59	-74,10	-147,86	-221,96		
-219,30	-50,12	19,93	-9,46	5,02	178,40	-204,67	-26,26		
-239,26	121,42	22,50	0,67	5,67	332,13	-224,63	107,51		
-216,69	1004,45	23,46	9,24	5,91	444,87	-199,71	245,15		
-149,46	2391,95	25,71	14,52	7,04	544,59	-122,60	421,99		
-66,69	2877,57	97,40	26,62	28,66	1758,83	-37,41	1721,43		
27,54	1877,45	36,32	28,93	40,39	1217,00	41,34	1258,35		
157,59	214,64	8,00	-1,31	9,80	201,44	99,64	301,08		

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Теплопоступления, Вт, юго-за				
				Часы суток	$q_{ок. скв}$	$q_{ок \Delta t}$	$q_{ок. о-к}$	$Q_{\Sigma} ок$
11	Кишинев	Однослойное одинарное	3,0×2,4	4 0	-40,11	0	-288,78	
				6 12,73	-25,81	3,02	-72,49	
				8 27,21	-5,23	6,46	204,73	
				10 32,69	12,37	7,76	380,25	
				12 76,46	60,08	25,35	1165,60	
				14 188,66	120,26	48,78	2575,39	
				16 230,64	138,68	57,27	3071,41	
				18 138,04	83,42	35,45	1849,78	
				20 3,07	-3,95	0,89	0,02	
				4,8×2,4	0	-40,11	0	-462,04
12	Киев	Двухслойное раздельное	3,0×2,4	4 0	-19,63	0	-141,30	
				6 10,29	-14,87	2,59	-14,36	
				8 20,25	-7,79	5,10	126,44	
				10 25,39	0,54	6,40	225,02	
				12 64,69	12,97	22,02	717,71	
				14 150,17	26,72	40,23	1563,25	
				16 177,01	29,75	46,06	1820,26	
				18 108,75	17,30	29,47	1119,33	
				20 4,50	-3,59	1,38	16,45	
				4,8×2,4	0	-19,63	0	-226,08

Продолжение табл. 18

при ориентации

падной		северо-западной						
$Q_{\Sigma \text{пл. ст}}$	$Q^{\text{п}}_{\Sigma}$	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок}}$	Δq	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{пл. ст}}$	$Q^{\text{п}}_{\Sigma}$
49,01	-239,77	0	-40,11	0	-288,78	-49,08	-337,85	
-43,26	-115,75	12,51	-25,93	2,97	-75,31	-141,35	-216,66	
-75,69	129,04	27,42	-5,10	6,51	207,56	-173,77	33,79	
-28,77	351,48	31,59	11,76	7,50	366,12	-118,56	247,56	
258,27	1423,87	32,91	25,09	7,81	473,84	162,25	636,09	
463,75	3039,15	36,42	37,45	11,04	611,36	361,53	972,88	
750,04	3821,46	149,01	103,06	39,83	2101,63	506,94	2608,57	
1946,58	3796,36	50,02	123,15	50,71	1611,89	615,78	2227,66	
2658,55	2658,56	5,48	-2,62	6,61	68,20	1242,80	1311,00	
45,08	-416,96	9	-40,11	0	-462,04	-45,15	-507,19	
-39,80	-155,80	12,50	-25,93	2,97	-120,51	-130,04	-250,55	
-69,63	257,90	27,42	-5,11	6,51	332,06	-159,87	172,19	
-26,46	581,89	31,59	11,76	7,50	585,76	-109,07	476,69	
237,61	2102,54	32,91	25,09	7,81	758,12	149,27	907,39	
426,65	4554,05	36,42	37,45	11,04	978,14	332,60	1310,75	
690,04	5646,74	149,01	103,06	39,83	3362,57	466,38	3828,95	
1790,86	4799,44	50,02	123,15	50,71	2578,98	566,52	3145,49	
2445,87	2445,90	5,48	-2,62	6,61	109,11	1143,38	1252,49	
-192,26	-333,56	0	-19,63	0	-141,30	-221,19	-362,49	
-263,24	-277,60	10,29	-14,89	2,56	-14,71	-292,17	-306,88	
-288,18	-161,74	19,93	-7,87	4,96	122,53	-317,11	-194,58	
-255,82	-30,80	23,14	0,91	5,76	201,58	-283,22	-81,65	
-145,85	571,86	24,11	4,86	6,00	251,75	-175,58	76,17	
-28,59	1534,66	26,68	8,68	7,60	309,32	-63,56	245,76	
120,24	1940,49	102,93	20,96	29,36	1103,41	36,83	1140,23	
448,33	1568,02	36,64	24,13	39,76	723,92	111,38	835,30	
618,06	634,51	7,71	-3,14	8,16	91,72	252,58	344,31	
-176,88	-402,96	0	-19,63	0	-226,08	-203,49	-429,57	
-242,18	-265,16	10,29	-14,89	2,56	-23,55	-268,79	-292,34	
-265,12	-62,83	19,93	-7,87	4,96	196,03	-291,74	-95,71	
-235,35	124,66	23,14	0,91	5,76	322,50	-260,57	61,94	
-134,18	1014,14	24,11	4,86	6,00	402,78	-161,53	241,25	
-26,30	2477,27	26,68	8,68	7,60	494,90	-58,48	436,42	
110,62	3045,22	102,92	20,96	29,36	1765,43	33,88	1799,31	
412,46	2231,62	36,64	24,13	39,76	1158,24	102,47	1260,71	
568,62	594,93	7,71	-3,14	8,16	146,75	232,38	379,13	

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт,			
					$q_{ок. скв}$	$q_{ок. \Delta t}$	$q_{ок.р-к}$	
13	Комсомольск-на-Амуре	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-20,84	0	-150,03
				6	10,29	-15,81	2,50	-21,78
				8	20,25	-8,22	4,93	122,07
				10	25,39	0,35	6,18	224,80
				12	64,69	13,44	21,27	715,63
				14	150,17	27,12	38,86	1556,26
				16	177,01	30,04	44,49	1811,03
				18	108,75	17,60	28,46	1114,64
				20	4,50	-3,29	1,33	18,28
			$4,8 \times 2,4$	4	0	-20,84	0	-240,05
				6	10,29	-15,81	2,50	-34,86
				8	20,25	-8,22	4,93	195,30
				10	25,39	0,35	6,18	359,66
				12	64,69	13,44	21,27	1145,00
				14	150,35	27,14	38,86	2492,38
				16	178,70	30,27	44,49	2919,73
				18	110,84	17,90	28,46	1810,94
				20	4,50	-3,29	1,33	29,24
Курск		Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-20,60	0	-148,28
				6	10,29	3,57	2,56	118,20
				8	20,25	-8,09	5,04	123,88
				10	25,39	0,32	6,32	226,02
				12	70,09	14,23	23,04	773,01
				14	155,42	28,07	41,05	1616,61
				16	181,71	30,94	46,41	1865,20
				18	112,67	18,37	30,16	1160,66
				20	5,46	-3,20	1,68	28,40
			$4,8 \times 2,4$	4	0	-20,60	0	-237,35
				6	10,29	3,57	2,56	189,11
				8	20,25	-8,09	5,04	198,19
				10	25,39	0,32	6,32	361,61
				12	70,09	14,23	23,04	1236,80
				14	155,57	28,09	41,05	2588,63
				16	183,33	31,17	46,41	3005,56
				18	114,78	18,68	30,16	1884,90
				20	5,46	-3,20	1,68	45,43

Продолжение табл. 18

при ориентации		северо-западной					
падной		Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. А}}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	Q_{Σ}^A	Q_{Σ}^R
$Q_{\Sigma \text{д. ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. А}}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	Q_{Σ}^A	$Q_{\Sigma \text{д. ст}}$	Q_{Σ}^R
-51,05	-201,08	0	-20,84	0	-150,03	-93,72	-243,75
-112,25	-134,03	10,29	-15,87	2,41	-22,83	-154,91	-177,74
-157,53	-35,46	19,93	-8,38	4,67	116,84	-200,20	-83,35
-173,44	51,36	23,14	0,79	5,43	200,03	-216,11	-16,08
-153,68	561,95	24,11	5,53	5,65	254,09	-195,98	58,12
-88,21	1468,05	26,68	9,64	7,16	313,08	-133,38	179,71
-15,96	1795,07	102,93	21,16	27,67	1092,65	-64,58	1028,07
72,63	1187,26	36,64	23,61	37,47	703,63	-1,28	702,35
251,05	269,32	7,71	-2,88	7,69	90,18	45,70	135,87
-46,97	-287,02	0	-20,84	0	-240,05	-86,22	-326,27
-103,27	-138,13	10,29	-15,87	2,41	-36,53	-142,52	-179,05
-144,93	50,37	19,93	-8,38	4,67	186,93	-184,18	2,75
-159,56	200,10	23,14	0,79	5,43	320,03	-198,82	121,21
-141,39	1003,61	24,11	5,53	5,65	406,53	-180,30	226,23
-81,16	2411,22	26,68	9,64	7,16	500,92	-122,71	378,21
-14,69	2905,05	102,92	21,16	27,67	1748,21	-59,41	1688,80
66,82	1877,75	36,64	23,61	37,47	1125,77	-1,17	1124,60
230,96	260,20	7,71	-2,88	7,69	144,28	42,04	186,32
-200,47	-348,75	0	-20,60	0	-148,28	-232,46	-380,75
-277,13	-158,92	10,29	3,54	2,51	117,61	-309,12	-191,51
-304,06	-180,18	19,93	-8,19	4,86	119,51	-336,05	-216,55
-268,18	-42,16	22,50	0,81	5,49	195,70	-300,75	-105,05
-155,75	617,26	23,47	5,40	5,72	249,05	-189,77	59,29
-31,59	1585,02	25,72	9,30	6,82	301,20	-71,95	229,26
131,92	1997,11	97,41	20,99	27,76	1052,33	34,99	1087,33
459,88	1620,54	36,32	24,42	39,13	719,13	114,16	833,29
622,75	651,15	9,00	-2,72	9,49	113,55	240,72	354,27
-184,43	-421,68	0	-20,60	0	-237,25	-213,87	-451,12
-254,95	-65,84	10,29	3,54	2,51	188,16	-284,39	-96,23
-279,73	-81,54	18,93	-8,19	4,86	191,19	-309,17	-117,97
-246,73	114,88	22,50	0,81	5,49	313,10	-276,69	36,41
-143,29	1093,50	23,46	5,40	5,72	398,47	-174,59	223,88
-29,06	2559,56	25,71	9,30	6,82	481,91	-66,19	415,72
121,37	3126,92	97,40	20,99	27,76	1683,70	32,19	1715,93
423,09	2307,99	36,32	24,42	39,13	1150,59	105,03	1255,62
572,93	618,36	8,00	-2,72	9,49	181,68	221,46	403,14

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остигления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт,			
					юго-за			
					$q_{\text{ок. СКВ}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок.Р-К}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$
15	Москва	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-22,05	0	-158,76
				6	10,29	-16,66	2,56	-27,49
				8	19,93	-8,52	4,96	117,85
				10	25,39	0,07	6,32	228,83
				12	81,62	16,79	24,96	888,33
		4,8 × 2,4	$165,60$	14	165,60	30,55	43,13	1722,73
				16	185,74	32,94	47,93	1919,57
				18	144,03	23,98	40,16	1498,86
				20	7,39	-2,53	3,44	59,77
16	Оренбург	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-24,48	0	-176,22
				6	10,29	-18,48	2,49	-41,12
				8	20,25	-9,21	4,90	114,72
				10	25,39	0,61	6,14	231,41
				12	69,81	16,65	22,39	783,73
		4,8 × 2,4	$155,64$	14	155,64	31,29	39,88	1633,03
				16	181,19	33,98	45,09	1873,90
				18	112,52	20,70	29,31	1170,15
				20	5,46	-2,18	1,63	35,37

Продолжение табл. 18

при ориентации

надной		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta f}$	$q_{\text{ок. } \Gamma-k}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^N
-206,82	-365,58	0	-22,05	0	-158,76	-243,01	-401,77
-291,98	-319,48	11,25	-16,56	2,74	-18,47	-328,18	-346,65
-321,91	-204,06	19,93	-8,58	4,86	116,70	-358,11	-241,41
-278,57	-49,75	21,22	0,60	5,18	185,68	-316,46	-130,78
-163,89	724,44	21,86	6,24	5,33	240,69	-200,31	40,38
-25,53	1697,20	23,14	10,32	5,65	281,60	-73,49	208,11
168,27	2087,83	87,79	21,33	25,57	969,70	43,28	1012,97
508,32	2007,18	34,72	25,71	39,52	719,66	130,13	849,79
668,82	728,58	12,21	-1,87	15,61	186,82	237,91	424,73
<hr/>							
-190,27	-444,29	0	-22,05	0	-254,02	-223,57	-477,58
-268,63	-312,62	11,25	-16,56	2,74	-29,56	-301,93	-331,48
-296,16	-107,62	19,93	-8,58	4,86	186,70	-329,46	-142,76
-256,29	109,81	21,21	0,60	5,18	297,07	-291,14	5,93
-150,78	1270,53	21,86	6,24	5,33	385,09	-184,29	200,81
-23,49	2740,86	23,14	10,32	5,65	450,54	-67,61	382,93
154,81	3254,82	87,79	21,33	25,57	1551,51	39,82	1591,33
467,66	2922,71	34,72	25,71	39,52	1151,42	119,72	1271,14
615,31	710,94	12,21	-1,87	15,61	298,90	218,83	517,78
<hr/>							
-233,89	-415,11	0	-24,48	0	-176,22	-263,68	-439,93
-338,26	-379,38	10,29	-18,48	2,50	-40,95	-363,05	-404,01
-373,17	-258,45	19,93	-9,24	4,85	111,85	-397,97	-286,12
-330,14	-98,72	22,50	0,22	5,47	202,99	-354,77	-151,77
-198,26	585,47	23,47	8,23	5,71	269,30	-221,42	47,88
-45,29	1587,74	25,72	13,21	6,80	329,26	-73,05	256,21
143,45	2017,34	97,59	24,85	27,68	1080,82	64,55	1145,37
471,17	1641,32	36,32	27,22	39,02	738,38	166,41	904,79
629,61	664,98	9,00	-1,68	9,46	120,81	299,94	420,75
<hr/>							
-219,78	-501,78	0	-24,48	0	-281,95	-242,59	-524,54
-311,20	-377,00	10,29	-18,48	2,50	-65,53	-334,01	-399,54
-34,33	-159,78	19,93	-9,24	4,85	178,94	-366,13	-187,19
-303,72	66,51	22,50	0,22	5,47	324,77	-326,39	-1,62
-182,40	1071,55	23,46	8,23	5,71	430,87	-203,71	227,16
-41,66	2573,63	25,71	13,21	6,80	526,80	-67,20	459,60
131,97	3152,97	97,58	24,85	27,68	1729,28	59,39	1788,67
433,48	2334,59	36,32	27,22	39,02	1181,39	153,09	1334,48
579,24	635,82	8,00	-1,68	9,46	193,29	275,94	469,23

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остигления	Координационный размер окна, м	Теплопоступления, Вт,				
				Часы суток	юго-за			
					$q_{ок. скв}$	$q_{ок \Delta t}$	$q_{ок.р-к}$	$Q_{\Sigma} ок$
17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-21,57	0	-155,27
				6	10,29	-16,15	2,81	-22,03
				8	20,25	-8,04	5,53	127,73
				10	25,39	0,32	6,93	235,06
				12	75,88	17,14	26,77	862,44
			$4,8 \times 2,4$	14	162,51	32,28	46,52	1737,38
				16	186,99	35,24	51,96	1974,17
				18	116,74	21,44	34,23	1241,35
				20	6,75	-2,65	2,72	49,09
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-48,47	0	-348,98
				6	14,04	-35,01	1,00	-143,73
				8	27,64	-14,71	1,98	107,37
				10	34,66	6,31	2,48	312,88
				12	88,31	43,43	8,54	1009,98
			$4,8 \times 2,4$	14	204,00	80,40	15,61	2167,23
				16	241,63	88,33	17,87	2501,34
				18	148,46	54,74	11,43	1545,28
				20	6,14	-1,68	0,53	35,95

Продолжение табл. 18

при ориентации		северо-западной							
падной		$q_{\Sigma \text{окл. ст}}$	Q_{Σ}	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок} \Delta t}$	$q_{\text{ок.р.к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{гл. ст}}$	Q_{Σ}
-180,31	-335,58	0	-21,57	0	-155,27	-248,00	-404,26		
-262,65	-284,68	10,29	-16,43	2,37	-27,12	-331,33	-358,45		
-291,58	-163,85	19,93	-8,62	4,60	114,55	-360,26	-245,71		
-248,56	-13,50	21,86	0,82	5,04	187,77	-324,49	-136,72		
-121,62	740,82	22,50	5,79	5,19	241,06	-214,12	26,94		
16,64	1754,02	25,07	9,90	6,01	295,06	-91,92	203,14		
219,47	2193,64	92,50	20,57	25,44	997,20	21,40	1018,60		
638,71	1880,05	36,00	23,95	37,23	699,70	105,10	804,80		
839,03	888,12	11,25	-2,23	12,09	151,96	207,88	359,84		
-165,89	-414,32	0	-21,57	0	-248,43	-229,08	-477,51		
-241,63	-276,89	10,29	-16,43	2,37	-43,40	-304,83	-348,23		
-268,25	-63,90	19,93	-8,62	4,60	183,26	-331,44	-148,18		
-228,68	147,40	21,86	0,82	5,04	300,42	-298,53	1,88		
-111,89	1268,00	22,50	5,79	5,19	385,68	-196,99	188,69		
15,31	2796,43	25,07	9,90	6,01	472,08	-84,56	387,51		
201,91	3380,50	92,50	20,57	25,44	1595,50	19,69	1615,18		
587,61	2602,19	35,00	23,95	37,23	1119,49	96,69	1216,18		
771,91	850,44	11,25	-2,23	12,09	243,13	191,25	434,38		
-231,62	-580,60	0	-48,47	0	-348,98	-276,50	-625,48		
-352,29	-496,02	14,02	-35,20	0,89	-145,99	-397,16	-543,15		
-394,68	-287,31	27,21	-15,21	1,72	98,74	-439,56	-340,82		
-342,44	-29,56	31,59	5,01	1,99	277,91	-386,34	-108,42		
-170,08	839,89	32,91	21,85	2,08	409,22	-221,30	187,92		
21,29	2188,51	36,42	32,82	2,63	517,50	-38,76	478,74		
254,51	2758,84	140,50	63,76	10,16	1543,86	129,71	1673,56		
716,11	2261,39	50,02	70,41	13,76	966,19	254,70	1220,89		
950,52	986,48	10,53	0,60	2,82	91,85	437,79	529,64		
-213,09	-771,46	0	-48,47	0	-558,37	-254,38	-812,75		
-324,10	-554,09	14,04	-35,20	0,89	-233,59	-365,39	-598,97		
-363,11	-191,34	27,20	-15,21	1,72	157,96	-404,39	-246,44		
-315,04	185,53	31,59	5,01	1,99	444,64	-355,43	89,21		
-156,47	1459,48	32,91	21,85	2,08	654,73	-203,60	451,14		
19,59	3490,77	36,42	32,82	2,63	827,97	-35,66	792,31		
234,15	4274,80	140,50	63,76	10,16	2470,13	119,33	2589,46		
658,82	3173,42	50,02	70,41	13,76	1545,87	234,33	1780,19		
874,48	932,00	10,53	0,60	2,82	146,95	402,77	549,72		

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплоотступления, Вт, юго-за			
					$q_{\text{ок}} \text{ СКВ}$	$q_{\text{ок}} \Delta t$	$q_{\text{ок р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$
19	Севастополь	Однослойное одинарное	$3,0 \times 2,4$	4 0	-33,42	0	-240,61	
				6 11,85	-25,15	0,52	-92,04	
				8 27,64	-11,94	1,21	121,76	
				10 32,03	0,07	1,40	241,22	
				12 69,75	22,93	4,32	698,40	
				14 176,64	50,00	8,47	1692,81	
				16 224,07	59,02	10,24	2111,99	
				18 132,32	33,27	6,25	1237,20	
				20 2,19	-6,93	0,11	-33,24	
20	Семипалатинск	Двухслойное раздельное	$4,8 \times 2,4$	4 0	-33,42	0	-384,98	
				6 11,85	-25,15	0,52	-147,28	
				8 27,64	-11,94	1,21	194,79	
				10 32,03	0,07	1,40	385,92	
				12 69,74	22,93	4,32	1117,42	
				14 177,13	50,12	8,47	2715,60	
				16 226,47	59,57	10,24	3413,25	
				18 134,96	33,89	6,25	2017,06	
				20 2,19	-6,93	0,11	-53,18	

Продолжение табл. 18

при ориентации

падной		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{гл. ст}}$	Q_{Σ}^B	$\sigma_{\text{ок}} \text{ СКВ}$	$q_{\text{ок}} \Delta t$	$q_{\text{ок}, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B
-215,15	-455,76	0	-33,42	0	-240,61	-232,66	-473,27
-284,71	-376,75	11,85	-25,19	0,49	-92,58	-302,22	-394,79
-300,15	-187,30	23,48	-13,01	0,97	82,34	-326,66	-244,32
-238,23	-42,01	31,59	0,15	1,30	235,75	-299,43	-63,67
-177,44	520,96	32,91	9,66	1,36	316,24	-196,73	119,51
-69,40	1623,42	36,42	18,01	2,04	406,61	-90,17	316,44
45,30	2157,30	152,81	45,71	7,10	1480,42	6,96	1487,39
305,99	1543,19	50,02	49,92	8,66	781,95	79,31	861,26
453,16	419,92	3,07	-6,73	0,78	-20,75	211,54	190,79
-197,94	-582,92	0	-33,42	0	-384,98	-214,04	-599,02
-261,93	-409,21	11,85	-25,19	0,49	-148,13	-278,04	-426,17
-284,42	-89,62	23,47	-13,01	0,97	131,73	-300,52	-168,80
-260,57	125,35	31,50	0,15	1,30	377,19	-275,47	101,71
-163,25	95+,18	32,91	9,66	1,36	505,96	-180,99	324,97
-63,85	2651,76	36,42	18,01	2,04	605,54	-82,96	567,58
41,68	3454,93	152,81	45,71	7,10	2368,63	6,41	2375,04
281,51	2298,56	50,02	49,92	8,66	1251,07	72,97	1324,04
416,90	363,72	3,07	-6,73	0,78	-33,20	194,61	161,41
-54,91	-239,86	0	-25,69	0	-184,95	-80,05	-265,00
-133,36	-186,02	10,29	-19,33	2,56	-46,66	-163,50	-210,16
-200,10	-88,03	19,93	-9,50	4,96	110,83	-225,25	-114,42
-221,80	11,56	22,50	0,62	5,60	206,82	-246,94	-40,12
-195,48	595,63	23,47	9,20	5,84	277,25	-220,06	57,19
-115,23	1522,28	25,72	14,47	6,96	339,45	-137,04	202,40
-21,14	1862,91	97,41	26,42	28,32	1095,45	-44,78	1050,67
93,30	1269,26	36,32	28,64	39,92	755,19	40,74	795,93
285,03	322,65	9,00	-1,33	9,68	124,97	104,05	229,01
-50,52	-316,14	0	-25,69	0	-295,92	-73,65	-369,57
-127,29	-203,56	10,29	-19,33	2,56	-74,67	-150,42	-225,06
-184,10	-4,80	19,93	-9,50	4,96	177,31	-207,23	-29,92
-204,06	169,31	22,50	0,62	5,60	330,90	-227,19	103,71
-179,84	1085,93	23,46	9,20	5,84	443,58	-202,46	241,12
-106,01	2516,04	25,71	14,47	6,96	543,10	-126,08	417,02
-19,45	3016,18	97,40	26,42	28,32	1752,70	-41,20	1711,50
85,83	1995,10	36,32	28,64	39,92	1208,26	37,48	1245,74
262,23	322,41	8,00	-1,33	9,68	199,94	95,72	295,66

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координаты окна, м	Теплопоступления, Вт, юго-за			
				Часы суток	$q_{ок. скв}$	$q_{ок \Delta t}$	$q_{ок. р-к}$
21	Ташкент	Однослойное одинарное	$3,0 \times 2,4$	4 0	-47,22	0	-339,95
				6 10,97	-34,98	0,77	-167,37
				8 28,52	-14,21	1,99	117,42
				10 32,03	5,15	2,24	283,81
				12 54,19	33,79	6,16	677,86
				14 162,36	68,16	12,79	1751,74
				16 211,32	79,55	15,76	2207,78
				18 124,10	47,05	9,44	1300,30
		4,8×2,4		20 0	-3,74	0	-26,94
				4 0	-47,22	0	-543,92
				6 10,97	-34,98	0,77	-267,80
				8 28,52	-14,21	1,99	187,85
				10 32,03	5,15	2,24	454,06
				12 54,19	33,79	6,16	1084,54
				14 163,02	68,35	12,79	2812,66
				16 213,76	80,22	15,76	3568,22
22	Уфа	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4 0	-24,48	0	-176,22
				6 10,29	-16,64	5,45	-6,50
				8 20,25	-5,58	10,73	182,88
				10 25,39	5,17	13,45	316,87
				12 75,88	33,66	51,93	1162,57
				14 162,51	60,00	90,24	2258,97
				16 186,99	66,93	100,80	2553,99
				18 116,74	42,28	66,40	1623,06
		4,8×2,4		20 6,75	0,79	5,28	80,90
				4 0	-24,48	0	-281,95
				6 10,29	-16,64	5,45	-10,41
				8 20,25	-5,58	10,73	292,58
				10 25,39	5,16	13,45	506,97
				12 75,88	33,66	51,93	1860,10
				14 162,60	61,03	90,24	3615,84
				16 188,49	67,39	100,80	4108,93

Продолжение табл. 18

при ориентации

падкой		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{п.ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок. скв}}$	$d_{\text{ок}\Delta t}$	$q_{\text{ок.р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{п.ст}}$	Q_{Σ}^B
-246,62	-586,57	0	-47,22	0	-339,95	-271,36	-611,31
-363,02	-530,39	11,85	-34,85	0,76	-160,11	-387,76	-547,87
-403,92	-286,50	28,52	-14,47	1,83	114,39	-428,66	-314,27
-363,02	279,22	31,49	4,74	2,03	276,20	-387,76	-111,57
-185,36	492,50	32,91	20,00	2,12	403,34	-211,80	191,54
-5,23	1746,51	36,42	34,60	3,44	536,14	-36,85	499,29
172,50	2380,27	160,67	67,20	11,42	1722,92	125,97	1848,88
578,39	1878,68	50,02	66,14	13,09	930,62	245,68	1176,30
818,69	791,75	0,88	-3,51	0,56	-14,86	479,60	464,73
-226,89	-770,81	0	-47,22	0	-543,92	-249,65	-793,58
-333,98	-601,78	11,85	-34,85	0,76	-256,18	-356,74	-612,93
-371,61	-183,76	28,52	-14,47	1,83	183,01	-394,37	-211,36
-333,98	120,08	31,59	4,74	2,03	441,89	-356,74	85,15
-170,53	914,01	32,91	20,99	2,12	645,33	-194,86	450,48
-4,81	2807,85	36,42	04,60	3,44	857,79	-33,90	823,89
158,70	3726,91	160,67	67,20	11,42	2756,66	115,89	2872,55
532,12	2648,75	50,02	66,14	13,09	1488,95	226,03	1714,98
753,19	710,09	0,88	-3,51	0,56	-23,78	441,23	417,45
81,28	-94,94	0	-24,48	0	-176,22	-50,30	-226,52
-18,10	-24,60	10,29	-16,64	5,45	-6,50	-149,67	-156,17
-53,01	129,87	19,93	-5,68	10,56	178,60	-184,58	-5,99
31,63	348,51	21,86	4,04	11,58	269,79	-108,23	161,57
288,46	1451,03	22,50	12,12	11,92	335,05	161,03	496,08
518,05	2777,01	25,07	17,49	13,79	405,73	361,61	767,34
975,53	3529,51	92,50	43,10	58,40	1396,80	508,32	1905,13
2264,11	3887,17	36,00	55,73	85,48	1275,91	615,98	1891,88
2903,99	2984,88	11,25	0,65	27,75	285,47	1098,40	1383,87
74,78	-207,17	0	-24,48	0	-281,95	-46,27	-328,22
-16,65	-27,06	10,29	-16,64	5,45	-10,41	-137,69	-148,11
-48,77	243,81	19,93	-5,68	10,56	285,73	-169,82	115,92
29,10	536,08	21,86	4,03	11,58	431,65	-99,57	332,08
265,39	2125,49	22,50	12,12	11,92	536,06	148,15	684,21
476,61	4092,45	25,07	17,49	13,79	649,14	332,68	981,82
897,48	5006,41	92,50	43,10	58,40	2234,87	467,66	2702,53
2082,99	4712,24	35,00	55,73	85,48	2041,43	566,70	2608,13
2671,68	2801,11	11,25	0,65	27,75	456,75	1010,53	1467,29

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координатно-размер окна, м	Теплопоступления, Вт, юго-запад				
				Часы суток		$q_{ок\Delta t}$	$q_{ок\text{р-к}}$	$Q_{зок}$
				$q_{ок\text{скв}}$				
23	Хабаровск	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-22,05	0	-158,76
				6	9,64	-16,82	2,31	-35,020
				8	19,93	-8,64	4,77	115,61
				10	24,43	0,22	5,85	216,41
				12	69,03	13,31	19,46	732,00
				14	146,71	27,02	36,77	1515,62
				16	170,49	30,26	42,85	1758,93
				18	97,75	17,53	26,77	1022,73
				20	2,89	-3,20	0,85	3,89
			$4,8 \times 2,4$	4	0	-22,05	0	-254,020
24	Целиноград	Двухслойное раздельное		6	9,64	-16,82	2,31	-56,040
				8	19,93	-8,64	4,77	184,97
				10	24,43	0,22	5,85	346,21
				12	69,03	13,31	19,46	1172,78
				14	146,92	27,05	36,77	2427,68
				16	172,23	30,50	+2,85	2828,99
				18	99,64	17,81	26,77	1651,17
				20	2,89	-3,20	0,85	6,21
			$3,0 \times 2,4$	4	0	-25,69	0	-184,95
				6	10,29	-19,40	2,44	-48,090
				8	20,25	-9,60	4,80	111,25
				10	25,39	0,85	6,02	232,38
				12	70,09	17,34	21,95	787,48
				14	155,42	32,01	38,090	1630,92
				16	181,71	34,74	44,20	1876,62
				18	112,67	21,27	28,73	1171,16
				20	5,46	-1,88	1,60	37,36
			$4,8 \times 2,4$	4	0	-25,69	0	295,92
				6	10,29	-19,40	2,44	-76,15
				8	20,25	-9,60	4,80	177,98

Продолжение табл. 18

при ориентации

падной		северо-западной					
$Q_{\Sigma_{\text{Л. СТ}}}$	Q_{Σ}^{B}	$q_{\text{OK. СКВ}}$	$q_{\text{OK. } \Delta t}$	$q_{\text{OK. Р-К}}$	$Q_{\Sigma_{\text{OK.}}}$	$Q_{\Sigma_{\text{Л. СТ}}}$	Q_{Σ}^{n}
-227,91	-386,67	0	-22,05	0	-158,76	-238,020	-396,78
-313,080	-348,11	9,64	-16,73	2,44	-33,49	-323,19	-356,680
-343,010	-227,39	19,93	-8,47	5,04	118,78	-353,12	-234,340
-309,17	-92,75	23,14	0,20	5,85	207,33	-316,61	-109,270
-188,74	544,26	24,12	6,69	6,10	265,65	-190,05	75,600
-57,97	1457,65	29,07	11,32	8,29	350,51	-58,02	292,480
93,16	1847,09	77,07	24,14	30,65	949,41	61,78	1011,180
389,060	1411,78	36,64	25,98	39,83	737,69	150,72	888,410
545,89	549,77	5,14	-2,84	6,18	61,03	311,37	372,400
-209,68	-463,69	0	-22,05	0	-254,020	-218,97	-472,990
-288,040	-344,08	9,64	-16,73	2,44	-53,59	-297,33	-350,930
-315,57	-130,60	19,93	-8,47	5,04	190,030	-324,87	-134,840
-284,43	61,81	23,14	0,20	5,85	331,72	-291,28	40,440
-173,64	999,14	24,11	6,69	6,10	425,020	-174,85	250,180
-53,33	2374,34	29,07	11,32	8,29	560,79	-53,38	507,410
85,71	2914,70	77,07	24,14	30,65	1519,02	56,84	1575,860
357,93	2019,40	36,64	25,98	39,83	1180,27	138,66	1318,930
502,22	508,43	5,14	-2,84	6,18	97,65	286,46	384,110
-59,90	-244,86	0	-25,69	0	-184,95	-91,83	-276,780
-143,35	-191,44	10,29	-19,41	2,43	-48,15	-175,28	-223,430
-205,10	-93,85	19,93	-9,65	4,71	107,94	-237,030	-129,090
-226,80	5,53	22,50	0,45	5,32	203,57	-258,73	-55,160
-200,71	586,77	23,47	9,02	5,55	273,85	-232,67	41,180
-121,39	1509,52	25,72	14,27	6,61	335,50	-153,06	182,440
-27,84	1848,77	94,41	25,58	26,92	1079,26	-62,21	1017,050
85,030	1256,18	36,32	27,42	37,94	732,10	22,98	755,080
270,18	307,54	9,00	-1,39	9,20	120,00	86,03	207,030
-55,11	-351,03	0	-25,69	0	-295,92	-84,49	-380,410
-131,88	-208,83	10,29	-19,41	2,43	-77,050	161,26	-238,300
-188,69	-10,79	19,93	-9,65	4,71	172,70	-218,07	-45,370
-208,65	163,05	22,50	0,45	5,32	325,69	238,03	87,670
-184,65	1075,29	23,46	9,02	5,55	438,15	-214,06	224,090
-111,68	2499,84	25,71	14,27	536,78	-6,61	-140,82	395,96
-25,62	2998,08	97,40	25,58	26,92	1726,79	-57,23	1669,560
78,22	1979,74	36,32	27,42	37,94	1171,33	21,14	1192,470
248,57	308,34	8,00	-1,39	9,20	193,59	79,15	272,740

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координатно-размер окна, м	Теплопоступления, Вт, юго-за					
				Часы суток	$q_{ок. скв}$	$q_{ок \Delta t}$	$q_{ок. р-к}$	$Q_{\Sigma ок}$	
25	Чита	Двухслойное раздельное	3,0×2,4	4	0	-26,90	0	-193,68	
				6	10,29	-20,18	2,61	-52,44	
				8	20,25	-9,71	5,14	112,92	
				10	25,39	1,45	6,45	239,70	
				12	70,09	19,12	23,51	811,56	
				14	155,42	34,87	41,89	1671,56	
				16	181,71	37,81	47,36	1921,45	
				18	112,67	23,25	30,78	1200,93	
				20	5,46	-1,49	1,71	40,94	
26	Якутск	Двухслойное раздельное	4,8×2,4	4	0	-26,90	0	-309,89	
				6	10,29	-20,18	2,61	-83,91	
				8	20,25	-9,71	5,14	180,66	
				10	25,39	1,45	6,45	383,50	
				12	70,09	19,12	23,51	1298,30	
				14	155,57	34,89	41,89	2676,64	
				16	183,33	38,04	47,36	3095,64	
				18	114,78	23,66	30,78	1949,40	
				20	5,46	-1,49	1,71	65,50	

Продолжение табл. 18

при ориентации

падной		северо-западной					
Q_{Σ} г.л. ст	Q_{Σ}^N	$\epsilon_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок}} \Delta t$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ г.л. ст}}$	Q_{Σ}^N
-35,64	-229,32	0	-26,90	0	-193,68	-71,73	-265,410
-124,65	-177,09	10,29	-20,16	2,65	-51,00	-160,74	-212,740
-190,51	-77,59	19,93	-9,71	5,13	-110,52	-226,61	-116,080
-213,65	26,05	22,50	1,07	5,80	211,46	-249,75	-38,290
-184,98	626,58	23,47	10,22	6,05	286,040	-220,83	65,200
-97,00	1574,61	25,72	15,82	7,21	350,96	-131,29	219,670
-4,72	1926,18	97,41	28,23	29,32	1115,63	-32,47	1083,160
130,78	1331,70	36,32	30,39	41,33	777,88	58,85	836,730
352,01	392,94	9,00	0,95	10,02	130,11	126,45	256,560
-32,79	-342,68	0	-26,90	0	-309,89	-65,99	-375,880
-114,68	-198,58	10,29	-20,16	2,65	-83,21	-147,88	-231,090
-175,27	5,39	19,93	-9,71	5,13	176,83	-208,48	-31,650
-196,56	186,94	22,50	1,07	5,80	338,32	-229,77	108,560
-170,19	1128,30	23,46	10,22	6,05	457,64	-203,17	254,470
-89,24	2587,40	25,71	15,82	7,21	561,53	-120,79	440,730
4,35	3099,99	97,40	28,23	29,32	1784,98	-29,87	1755,110
120,31	2069,71	36,42	30,39	41,33	1244,58	54,14	1298,720
323,85	389,34	8,00	0,95	10,02	208,16	116,33	324,500
125,38	-25,17	3,21	-24,02	0,79	-144,07	169,11	25,040
-5,13	-42,69	12,21	-18,18	3,01	-21,30	-19,51	-40,810
-70,68	-15,84	17,68	-9,53	4,35	90,060	-111,42	-21,36
-111,27	98,53	19,29	0,20	4,75	171,65	-152,01	19,650
-125,53	906,54	19,29	7,68	4,75	228,35	-166,27	62,080
-103,67	1765,01	19,29	12,23	4,75	261,11	-143,53	117,580
-55,13	2015,56	71,17	21,79	22,33	830,04	-93,77	-736,27
6,97	1363,40	30,86	27,44	39,59	704,79	-35,39	669,39
110,87	255,75	16,07	0,66	27,71	310,52	19,45	329,970
115,35	-125,35	3,21	-24,02	0,79	-230,52	155,58	-74,930
-4,72	-64,83	12,21	-18,18	3,01	-34,08	-17,95	-52,030
-65,03	73,40	17,68	-9,53	4,35	144,080	-102,51	41,570
-102,37	233,30	19,29	0,20	4,75	274,63	-139,85	134,780
-115,49	1535,98	19,29	7,68	4,75	365,35	-152,96	212,380
-95,87	2894,49	19,29	12,23	4,75	417,76	-132,05	285,710
-50,72	3280,86	71,17	21,79	22,33	1328,04	-86,27	1241,770
6,41	2206,52	30,86	27,44	39,59	1127,63	-32,50	1095,070
102,00	333,80	16,07	0,66	27,71	496,82	17,90	514,710

Таблица 19. Теплопоступления в двухэтажные здания через наружные вертикальные ограждения за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением ($F_{\text{фр.ст}}=6 \times 6 = 36 \text{ м}^2$)

Продолжение табл. 19

Продолжение табл. 19

7	Братск	Двухслойное раздельное	$3,0 \times$	4	0,80	-24,35	1,67	-157,49	37,25	-120,24	1,29	-24,27	0,35	-163,02	39,69	-123,33
			$\times 2,4$	6	44,09	-11,80	17,03	361,58	-35,01	326,57	12,86	-17,91	3,46	-11,48	1,62	-9,86
8	Владивосток	Двухслойное раздельное	$4,8 \times$	4	0,80	-24,35	1,67	-251,98	31,66	-220,32	1,29	-24,27	0,35	-260,83	33,74	-227,10
			$\times 2,4$	6	47,27	-11,34	17,03	610,10	-29,76	580,35	12,86	-17,91	3,46	-18,37	1,37	-17,00
10			8	23,30	-8,42	6,22		243,09	-58,60	184,48	34,31	-4,51	13,96	504,16	-24,32	479,83
			10	21,05	0,33	5,62		311,04	-77,00	234,04	111,41	15,68	34,00	1855,74	-42,72	1813,02
12			12	19,93	8,03	5,32		383,33	-83,47	299,86	137,90	30,16	45,97	2465,71	-49,19	2416,53
			14	20,57	12,68	5,49		446,28	-47,19	399,09	140,04	31,88	41,83	2462,30	-39,49	2422,81
16			16	22,50	12,98	6,01		477,88	-32,46	445,42	65,54	21,47	24,50	1284,55	-9,95	1274,60
			18	23,95	8,65	10,98		502,05	-19,44	428,61	21,21	8,25	5,96	408,14	58,59	467,73
20			20	7,87	-1,72	12,53		215,17	4,20	219,37	4,98	-2,17	1,34	47,84	126,22	174,06
			$3,0 \times$	4	0	-17,20	0	-123,84	-123,28	-247,12	0	-17,20	0	-123,84	-111,45	-235,29
8	Владивосток	Двухслойное раздельное	$\times 2,4$	6	37,51	-8,64	11,77	292,64	-153,57	139,08	8,68	-13,40	2,07	-19,09	-141,73	-160,82
			8	28,61	-6,14	8,15		220,48	-164,21	56,28	26,68	-6,42	6,83	195,06	-152,38	42,69
10			10	23,79	-1,61	5,69		200,68	-151,48	49,20	63,86	5,69	20,41	647,75	-141,73	506,02
			12	22,18	2,67	5,31		217,13	-53,93	163,20	98,70	14,37	28,24	1017,42	-85,36	932,06
14			14	22,50	5,31	5,38		239,04	-47,68	191,36	81,33	14,73	25,63	876,17	2,78	878,95
			16	26,68	5,89	6,38		280,49	-12,19	268,30	29,57	6,28	13,58	355,95	108,73	464,68
18			18	26,04	3,20	12,77		302,47	17,68	320,15	20,25	2,40	4,83	197,86	153,09	350,95
			20	1,61	-4,68	0,38		-19,34	30,41	11,07	0	-4,90	0	-35,28	121,49	86,21

Продолжение табл. 19

Продолжение табл. 19

17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное разделяльное	$3,0 \times$	4	0,64	-21,47	0,16	-148,81	-136,70	-285,51	0	-21,57	0	-155,27	-111,57	-266,84
			$\times 2,4$	6	46,51	-10,03	15,96	377,55	-180,61	196,94	12,86	-15,91	3,25	1,46	-155,49	-154,03
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$3,0 \times$	8	25,72	-7,53	6,45	177,40	-196,04	-18,64	33,31	-4,75	12,19	293,42	-170,91	122,51
			$\times 2,4$	10	22,82	0,41	5,72	202,60	-115,12	87,49	100,58	12,28	29,67	1026,19	-149,97	876,23
17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное разделяльное	$4,8 \times$	12	21,22	5,88	5,32	233,42	-69,25	164,17	146,87	24,60	40,16	1523,67	-76,96	1446,71
			$\times 2,4$	14	22,50	9,84	5,64	273,50	-41,19	232,31	126,10	25,62	36,74	1356,96	78,68	1435,64
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$3,0 \times$	16	23,79	10,03	5,97	286,42	16,20	302,62	55,18	16,12	21,22	666,10	233,82	899,92
			$\times 2,4$	18	25,72	6,54	11,13	312,34	58,15	370,49	22,18	6,(5	5,61	243,66	298,80	542,46
17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное разделяльное	$4,8 \times$	20	7,71	-2,61	10,80	114,56	76,02	190,59	3,54	-3,21	0,89	8,78	249,53	258,31
			$\times 2,4$	4	0,64	-21,47	0,16	-238,09	-116,19	-354,28	0	-21,57	0	-248,43	-94,84	-343,27
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$3,0 \times$	6	48,64	-9,64	15,96	633,19	-153,52	479,68	12,86	-15,91	3,25	2,33	-132,16	-129,84
			$\times 2,4$	8	25,71	-7,53	6,45	283,83	-166,63	117,19	33,30	-4,75	12,19	469,45	-145,28	324,17
17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное разделяльное	$4,8 \times$	10	22,82	0,41	5,72	324,15	-97,85	226,30	100,58	12,28	29,67	1641,89	-127,47	1514,42
			$\times 2,4$	12	21,21	5,88	5,32	373,46	-58,86	134,60	146,86	24,60	40,16	2437,86	-65,42	2372,44
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$3,0 \times$	14	22,50	9,84	5,64	437,57	-35,01	402,56	127,71	25,87	36,74	2192,57	66,88	2259,44
			$\times 2,4$	16	23,79	10,03	5,97	458,26	13,77	472,02	57,45	16,19	21,22	1097,34	198,75	1296,09
17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное разделяльное	$4,8 \times$	18	25,71	6,54	11,13	499,72	49,73	549,15	22,18	6,05	5,61	389,84	253,98	643,82
			$\times 2,4$	20	7,71	-2,61	10,80	183,29	64,62	247,92	3,54	-3,21	0,89	14,05	212,10	226,14
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$3,0 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-162,19	-511,17	0	-48,47	0	-348,98	-118,41	-467,39
			$\times 2,4$	6	60,27	-20,54	5,01	322,09	-226,54	95,55	14,92	-34,32	1,34	-130,05	-182,76	-312,81
17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное разделяльное	$4,8 \times$	8	37,30	-12,59	2,31	194,57	-249,16	-54,59	39,29	-7,28	4,96	266,17	-205,37	60,80
			$\times 2,4$	10	31,59	4,96	1,96	277,25	-183,46	93,79	118,13	37,48	12,83	1212,80	-176,14	1036,66
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$4,8 \times$	12	30,28	21,09	1,88	383,39	-74,32	309,07	171,88	69,45	17,64	1864,55	-64,67	1799,88
			$\times 2,4$	14	30,72	30,74	1,90	456,16	-29,31	426,86	150,46	71,82	16,02	1715,74	158,69	1874,43
17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное разделяльное	$4,8 \times$	16	35,54	32,01	2,20	502,27	51,42	553,69	56,53	43,05	9,05	782,15	391,97	1174,12
			$\times 2,4$	18	35,10	22,37	4,22	444,18	115,21	559,39	28,52	21,92	2,56	381,61	490,22	871,83
18	Самарканд	Однослойное одинарное	$4,8 \times$	20	6,14	-1,78	2,07	46,31	139,52	185,83	3,51	-2,32	0,31	10,86	411,98	422,84

		4,8×	4 0	-33,42	0	-384,98	-113,96	-498,94	0	-33,42	0	-384,98	-103,41	-488,39
		×2,4	6 53,50	-13,64	2,82	491,75	-145,50	346,25	12,07	-25,12	0,51	-144,50	-134,95	-279,45
			8 37,95	-9,67	1,75	345,96	-156,58	189,39	36,86	-9,76	1,70	331,75	-146,03	185,72
			10 32,03	0,05	1,32	383,61	-140,91	242,70	92,01	18,15	5,18	1328,71	-134,30	1194,42
			12 30,27	9,05	1,25	467,39	-61,94	405,45	141,78	37,52	7,09	2147,15	-83,38	2064,07
			14 30,71	14,64	1,27	537,08	-45,26	491,82	118,66	38,16	6,44	1880,66	0,02	1880,68
			16 36,20	15,91	1,49	617,44	-6,60	610,83	41,59	17,49	3,48	720,65	94,52	815,17
			18 35,32	10,21	2,98	558,83	24,62	583,44	27,42	8,44	1,16	426,54	137,44	563,97
			20 2,85	-6,78	0,26	-42,25	36,96	-5,29	0,88	-7,24	0,04	-72,82	115,01	42,19

20	Семипалатинск		3,0×	4 0	-25,69	0	-184,95	-58,53	-243,48	0	-25,69	0	-184,95	-26,30	-211,25
			×2,4	6 46,84	-13,17	15,47	353,78	-103,07	250,74	11,89	-19,06	3,02	-29,83	-70,80	-100,63
				8 26,68	-8,58	6,55	177,48	-135,97	41,51	31,11	-6,47	11,27	258,51	-103,73	154,78
				10 23,47	0,71	5,76	215,56	-147,54	68,02	94,04	12,51	28,17	969,96	-115,31	854,65
				12 22,18	8,97	5,45	263,46	-109,26	154,20	113,35	26,53	38,46	1284,02	-101,08	1182,94
				14 22,50	13,89	5,52	301,78	-64,43	237,35	117,86	28,74	35,03	1307,64	-50,46	1257,19
				16 25,07	14,25	6,16	327,47	-37,91	289,57	47,81	18,98	20,00	624,91	45,95	670,85
				18 25,72	9,47	11,52	336,29	4,48	340,78	22,18	9,09	5,63	265,67	144,71	410,38
				20 4,82	-1,94	7,97	78,14	37,15	115,29	2,89	-2,20	0,73	10,29	190,30	200,32

			4,8×	4 0	-25,69	0	-295,92	-49,75	-345,67	0	-25,69	0	-295,92	-22,35	-318,27
			×2,4	6 48,74	-12,83	15,47	591,90	-87,58	504,32	11,89	-19,06	3,02	-47,74	-60,18	-107,92
				8 26,68	-8,58	6,55	283,95	-115,27	168,38	31,11	-6,47	11,27	413,59	-88,17	325,42
				10 23,46	0,71	5,76	344,88	-125,41	219,47	94,04	12,51	28,17	1551,92	-98,01	1453,91
				12 22,18	8,97	5,45	421,53	-92,87	328,66	113,35	26,53	38,46	2054,45	-85,92	1968,53
				14 22,50	13,89	5,52	482,83	-54,76	428,06	119,44	28,98	35,03	2113,31	-42,89	2070,43
				16 25,07	14,25	6,16	523,93	-32,22	491,71	50,24	19,52	20,00	1034,11	39,06	1073,16
				18 25,71	9,47	11,52	538,05	3,81	541,86	22,18	9,09	5,63	425,06	123,00	548,06
				20 4,82	-1,94	7,97	125,02	31,58	156,60	2,89	-2,20	0,73	16,47	161,52	177,99

Продолжение табл. 19

22	Уфа	Двухслойное разделяльное	3,0×	4	0,64	-24,27	0,34	-167,66	-80,41	-248,07	0	-24,48	0	-176,22	28,04	-148,18
			×2,4	6	46,51	-2,89	33,71	556,80	-133,41	423,40	12,86	-15,82	6,81	27,74	-24,96	2,78
			8	25,72	-3,83	13,62	255,63	-152,03	103,60	33,31	2,14	25,54	439,12	-43,58	395,54	
			10	22,82	4,34	12,09	282,63	162,72	445,35	100,58	31,87	62,15	1401,11	0,65	1400,46	
			12	21,22	11,70	11,24	317,93	224,56	542,49	146,87	52,36	84,11	2040,04	180,52	2220,56	
			14	22,50	16,67	11,92	367,81	154,74	522,56	126,10	50,94	76,96	1828,79	676,45	2505,23	
			16	23,79	17,08	12,60	384,93	217,52	602,45	55,18	30,25	44,44	935,09	1170,15	2105,24	
			18	25,72	13,14	23,50	448,96	261,68	710,63	22,18	12,01	11,75	330,77	1315,96	1646,74	
			20	7,71	0,48	22,82	216,33	291,35	507,68	3,54	-1,82	1,87	25,84	1049,51	1075,34	
			4,8×	4	0,64	-24,27	0,34	-268,26	-68,35	-336,60	0	-24,48	0	-281,95	23,83	-258,12
			×2,4	6	48,64	-2,03	33,71	925,36	-113,40	811,96	12,86	-15,82	6,81	44,37	-21,21	23,15
			8	25,71	-3,83	13,62	408,99	-129,23	279,76	33,30	2,14	25,54	702,56	-37,04	665,52	
			10	22,82	4,34	12,09	452,19	138,31	590,51	100,58	31,87	62,15	2241,76	0,55	2241,21	
			12	21,21	11,70	11,24	508,68	190,88	699,55	146,86	52,36	84,11	3264,02	153,45	3417,46	
			14	22,50	16,67	11,92	588,48	131,53	720,01	127,71	51,47	76,96	2950,83	574,98	3525,80	
			16	23,70	17,08	12,60	615,87	184,89	800,76	57,45	31,28	44,44	1534,15	994,63	2528,78	
			18	25,71	13,14	23,50	718,31	222,43	940,73	22,18	12,01	11,75	529,22	1118,57	1647,79	
			20	7,71	0,48	22,82	346,12	247,64	593,77	3,54	-1,82	1,87	41,34	892,09	933,43	
23	Хабаровск	Двухслойное разделяльное	3,0×	4	0	-22,05	0	-158,76	-141,07	-299,83	0	-22,05	0	-158,76	-124,16	282,920
			×2,4	6	41,81	-11,20	13,79	319,74	-186,49	133,25	9,96	-16,73	2,45	-31,020	-169,58	-200,600
			8	27,97	-7,38	6,94	198,17	-202,45	-4,28	29,16	-6,99	8,63	221,73	-185,54	36,190	
			10	23,79	0,18	5,90	212,45	-164,81	47,65	85,20	9,39	24,39	856,63	-166,82	689,810	
			12	22,18	6,34	5,50	244,95	-65,64	179,31	118,74	20,91	33,33	1245,44	-95,12	1150,330	
			14	22,50	10,29	5,58	276,25	-41,50	234,75	79,60	20,04	25,26	899,24	35,40	934,640	
			16	26,04	10,80	6,46	311,68	14,71	326,39	31,52	12,48	16,86	438,23	174,68	612,910	
			18	25,72	6,85	12,76	326,30	59,66	385,96	20,25	6,04	4,99	225,22	238,08	463,300	
			20	2,25	-3,28	3,67	19,01	77,98	96,99	1,93	-3,32	0,48	-6,63	201,96	195,330	

Продолжение табл. 19

		$4,8 \times$	4	0	-25,69	0	-295,92	-52,17	-348,03	0	-25,69	0	-295,92	-28,94	-324,860
		$\times 2,4$	6	48,74	-13,14	14,90	581,78	-89,00	491,79	11,89	-19,14	2,88	-50,29	-66,77	-117,060
			8	26,68	-8,73	6,31	279,47	-117,99	161,48	31,11	-6,76	10,76	404,43	-94,76	309,680
			10	23,46	0,58	5,55	341,95	-127,83	213,12	94,04	11,78	26,90	1528,81	-104,59	1424,210
			12	22,18	8,84	5,25	417,81	-98,04	319,76	113,35	25,53	36,72	2022,87	-92,82	1930,060
			14	22,50	13,76	5,32	479,05	-61,06	417,89	119,44	28,09	33,45	2084,88	-51,88	2033,000
			16	25,07	14,11	5,93	519,73	-36,76	482,97	50,24	19,09	19,10	1018,77	23,92	1042,690
			18	25,71	9,33	11,10	531,53	0,52	531,04	22,18	8,93	5,38	420,30	101,45	521,750
			20	4,82	-1,97	7,68	121,36	27,28	143,64	2,89	-2,22	0,70	15,85	138,50	154,350

25	Чита	Двухслойное раздельное	$3,0 \times$	4	0	26,90	0	-193,68	-56,85	-250,53	0	-26,90	0	-193,68	-23,83	-217,510
			$\times 2,4$	6	48,84	-13,88	15,80	351,090	-104,32	246,77	11,89	-19,92	3,06	-35,71	-71,30	-107,020
				8	26,68	-8,82	6,69	176,80	-139,45	37,35	31,11	-6,70	11,43	257,99	-106,43	-151,560
				10	23,47	1,12	5,89	219,36	-151,79	67,57	94,04	13,07	23,57	976,89	-118,78	858,110
				12	22,18	9,93	5,56	271,23	-110,82	160,42	113,74	27,74	39,01	1296,69	-103,66	1193,029
				14	22,50	15,18	5,64	311,91	-62,93	248,93	117,89	30,23	35,53	1322,00	-50,060	1271,940
				16	25,07	15,55	6,29	337,76	-34,74	303,03	47,81	20,32	20,29	636,63	51,61	688,240
				18	25,72	10,44	11,77	315,10	10,47	355,57	22,18	10,02	5,1	273,01	155,74	428,750
				20	4,82	-1,60	8,14	81,84	45,31	127,15	2,89	1,87	0,75	12,76	203,81	216,570

		$4,8 \times$	4	0	-26,90	0	-309,89	-48,32	-358,21	0	-26,90	0	-309,89	-20,26	-330,150
		$\times 2,4$	6	48,74	-13,53	15,80	587,70	-88,67	499,03	11,89	-19,92	3,06	-57,15	-60,61	-117,760
			8	26,68	-8,82	6,69	282,86	-118,53	164,33	31,11	-6,70	11,43	412,76	-90,47	322,300
			10	23,46	1,12	5,89	350,96	-129,02	221,94	94,04	13,07	28,57	1563,03	-100,96	1462,080
			12	22,18	9,93	5,56	433,96	-94,19	339,77	113,35	27,74	39,01	2074,72	-88,11	1986,600
			14	22,50	15,18	5,64	499,03	-53,49	445,54	119,44	30,48	35,53	2136,34	-42,55	2093,790
			16	25,07	15,55	6,29	540,40	-29,53	510,87	50,24	20,87	20,29	1052,95	43,87	1096,820
			18	25,71	10,44	11,77	552,14	8,90	561,04	22,18	10,02	5,71	436,80	132,38	569,180
			20	4,82	-1,60	8,14	130,94	38,52	169,46	2,89	1,87	0,75	20,41	173,24	193,650

Продолжение табл. 19

№ п. п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт, при ориентации											
					северной				южной							
					$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^{B}	$q_{\text{ок. скв}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^{B}
26	Якутск	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4	3,86	-23,91	7,32	-91,69	26,16	-65,53	2,57	-24,10	0,64	-150,39	30,49	-119,900
				6	42,08	-12,71	15,86	325,64	-24,60	301,04	12,86	-18,06	3,21	-14,33	-5,07	-19,400
				8	19,93	-9,12	5,04	114,10	-72,29	41,81	39,18	-3,62	15,66	368,81	-35,90	332,920
				10	18,64	0,21	4,71	166,66	-93,93	72,73	122,36	16,03	34,61	1245,68	-57,54	1188,130
				12	18,32	7,62	4,63	220,12	-101,54	118,58	181,42	30,76	46,98	1866,00	-65,15	1800,860
				14	18,32	12,17	4,63	252,88	-55,42	197,46	153,41	31,96	42,24	1638,83	-53,60	1585,230
				16	19,29	12,31	4,88	262,59	-50,78	211,82	77,50	22,02	26,26	905,62	-22,88	882,740
				18	20,89	7,99	8,54	269,45	-30,74	238,70	19,29	7,72	5,30	232,62	-57,83	290,450
				20	12,86	-1,06	15,28	194,97	-2,11	192,86	6,43	-2,02	1,61	43,32	126,32	169,640

Продолжение табл. 19

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остигания	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт, при ориентации											
					северной				южной							
					q_{OK} , СКВ	$q_{OK} \Delta t$	q_{OK} , р-к	$Q_{\Sigma OK}$	Q_{Σ} гл. ст	q_{OK} , СКВ	$q_{OK} \Delta t$	q_{OK} , р-к	$Q_{\Sigma OK}$	Q_{Σ} гл. ст	Q_{Σ}	
4,8 × 2,4				4	3,86	-23,91	7,32	-146,71	22,24	-124,47	2,57	-24,10	0,64	-240,63	25,92	-214,720
				6	44,59	-12,23	15,85	555,47	-20,91	534,55	12,86	-18,06	3,21	-22,94	-4,31	-27,250
				8	19,93	-9,12	5,04	182,54	-61,44	121,10	39,18	-3,62	15,66	590,08	-30,51	559,570
				10	18,64	0,21	4,71	266,64	-79,84	186,80	122,36	16,03	34,61	1993,08	-48,91	1944,160
				12	18,32	7,62	4,63	352,18	-86,31	265,87	181,42	30,76	46,98	2985,53	-55,38	2930,210
				14	18,32	12,17	4,63	404,59	-47,59	357,49	155,03	32,20	42,24	2643,53	-45,56	2597,970
				16	19,29	12,31	4,88	420,14	-43,16	376,98	80,43	22,53	26,26	1488,58	-19,45	1469,120
				18	20,89	7,99	8,54	431,10	-26,13	404,97	19,29	7,72	5,30	372,18	49,16	421,330
				20	12,86	-1,06	15,28	311,94	-1,79	310,15	6,43	-2,02	1,61	69,31	107,37	176,690

Таблица 20. Теплопоступления в двухэтажные здания через наружные вертикальные ограждения за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением при ($F_{\text{фр. ст}} = 6 \times 6 = 36 \text{ м}^2$)

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Теплопоступления, Вт, при ориентации											
				юго-западной						северо-западной					
				часы суток	$q_{\text{ок}}$, СКВ	$q_{\text{ок}\Delta t}$	$q_{\text{ок р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}, \text{ ст}}$	$Q_{\Sigma}^{\text{в}}$	$q_{\text{ок}}$, СКВ	$q_{\text{ок}\Delta t}$	$q_{\text{ок р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ г.ст}}$
1	Актюбинск	Двухслойное раздельное	$3,0 \times 2,4$	4 0	-24,48	0	-176,22	-36,34	-212,56	0	-24,48	0	-176,22	-50,22	-226,44
				6 10,29	-18,54	2,40	-42,16	-77,88	-120,04	10,29	-18,53	2,41	-42,05	-91,76	-133,81
				8 20,25	-9,32	4,72	112,67	-108,62	4,05	19,93	-9,36	4,67	109,72	-122,50	-12,78
				10 25,39	0,47	5,92	228,84	-119,42	109,42	23,14	0,18	5,42	206,92	-133,30	73,63
				12 64,69	15,60	20,39	724,89	-106,85	618,03	24,11	8,18	5,64	273,13	-120,26	152,87
				14 150,17	29,81	37,25	1564,06	-66,86	1497,20	26,68	13,27	7,15	339,11	-80,35	258,76
				16 177,01	32,60	42,65	1816,23	-20,26	1795,98	102,93	24,77	27,61	1118,21	-34,79	1083,42
				18 108,75	19,58	27,28	1120,42	33,84	1154,26	36,64	26,23	37,40	721,92	7,86	729,79
				20 4,50	-2,34	1,27	24,70	125,62	150,31	7,71	-1,91	7,77	97,07	39,49	136,57
				4,8 \times 2,4	0	-24,48	0	-281,95	-30,89	-312,84	0	-24,48	0	-281,95	-42,69
				6 10,29	-18,54	2,40	-67,47	-66,20	-133,66	10,29	-18,53	2,41	-67,29	-77,99	-145,29
				8 20,25	-9,32	4,72	180,25	-92,32	87,93	19,93	-9,36	4,67	175,53	-104,12	71,41
				10 25,39	0,47	5,92	366,12	-101,50	264,62	23,14	0,18	5,42	331,06	-113,30	217,76
				12 64,69	15,60	20,39	1159,80	-90,83	1068,98	24,11	8,18	5,64	436,99	-102,22	334,77
				14 150,35	29,83	37,25	2504,84	-56,83	2448,01	26,68	13,27	7,15	542,56	-68,30	474,26
				16 178,70	32,82	42,65	2927,92	-17,22	2910,71	102,92	24,77	27,61	1789,00	-29,57	1759,52
				18 110,84	19,86	27,28	1820,03	28,77	1848,79	36,64	26,23	37,40	1155,05	6,68	1161,74
				20 4,50	-2,34	1,27	39,51	106,78	146,29	7,71	-1,91	7,67	155,31	33,57	188,88

2	Александровск-Сахалинский	Двухслойное раздельное	3,0×	4	2,89	-18,02	0,68	-104,02	-106,38	-210,40	0	-18,41	0	-132,57	-112,85	-245,42
			×2,4	6	16,07	-13,31	3,78	47,11	-140,45	-93,34	10,29	-14,00	2,56	-8,32	-146,92	-155,24
			8	17,04	-8,11	4,00	93,08	-152,42	-59,35	11,59	-2,80	5,01	99,52	-158,89	-59,37	
			10	27,00	0,91	6,35	233,55	-127,93	105,62	23,47	-1,19	5,84	202,46	-142,15	60,31	
			12	71,20	12,06	21,98	757,72	-81,73	675,99	24,59	4,04	6,12	250,19	-88,53	161,67	
			14	156,95	24,84	39,28	1591,69	-29,43	1562,26	29,89	7,85	8,20	330,79	-32,95	297,84	
			16	177,67	26,81	43,10	1782,59	40,87	1823,46	103,36	19,91	29,64	1100,99	14,52	1115,52	
			18	96,08	13,55	24,55	966,12	186,46	1152,58	25,39	21,68	37,08	605,93	52,17	658,11	
			20	0	-4,58	0,26	-31,04	255,57	224,53	0	-4,58	6,84	16,31	130,92	147,23	
			4,8×	4	2,89	-18,02	0,68	-166,43	-90,43	-256,86	0	-18,41	0	-212,11	-95,92	-308,04
			×2,4	6	16,07	-13,31	3,78	75,37	-119,38	-44,01	10,29	-14,00	2,56	-13,32	-124,88	-138,21
			8	17,04	-8,11	4,00	148,91	-129,56	19,35	11,59	-2,80	5,01	159,10	-135,06	24,04	
			10	26,00	0,91	6,35	373,65	-108,74	264,91	23,46	-1,19	5,84	323,92	-120,83	203,09	
			12	71,19	12,06	21,98	1212,33	-69,47	1142,85	24,59	4,04	6,12	400,29	-75,25	325,05	
			14	57,11	24,86	39,28	2548,87	-25,02	2523,85	29,89	7,85	8,20	529,23	-28,00	501,23	
			16	79,32	27,03	43,10	2873,65	34,74	2908,39	103,36	19,91	29,64	1761,56	12,35	1773,91	
			18	98,19	13,83	24,55	1573,31	158,49	1731,80	25,39	21,68	37,08	969,48	44,35	1013,82	
			20	0	-4,58	0,26	-49,66	217,23	167,57	0	-4,58	6,84	26,10	111,28	137,39	
3	Алма-Ата	Двухслойное раздельное	3,0×	4	0	-23,26	0	-167,49	-120,38	-287,86	0	-23,26	0	-167,49	-127,33	-294,82
			×2,4	6	8,36	-17,78	2,16	-52,24	-169,58	-221,83	8,68	-17,69	2,32	-48,17	-176,55	-224,72
			8	20,57	-8,63	5,33	124,38	-186,87	-62,49	20,57	-8,52	5,49	126,29	-193,83	-67,54	
			10	23,47	0,26	6,08	214,58	-169,58	45,00	23,14	0,33	6,18	213,47	-176,55	36,93	
			12	28,55	13,45	18,15	577,04	-92,87	484,17	24,11	7,79	6,44	275,00	-96,74	179,25	
			14	123,93	27,48	35,55	1346,08	-16,12	1329,96	26,68	13,56	9,95	361,36	-19,65	341,70	
			16	160,91	32,12	43,96	1706,26	63,32	1769,57	114,21	27,33	34,06	1264,33	49,20	1313,53	
			18	94,55	18,42	26,64	1005,20	248,95	1254,15	36,64	27,45	40,67	754,27	100,77	855,04	
			20	0	-3,28	0	-23,58	355,75	332,17	1,61	-3,02	3,00	11,42	212,76	224,18	

Продолжение табл. 20

			$4,8 \times$	4	0	-31,75	0	-365,71	-88,35	-454,06	0	-31,75	0	-365,71	-103,40	-469,12
			$\times 2,4$	6	10,09	-24,09	0,59	-154,56	-117,31	-271,86	10,97	-24,21	0,43	-147,55	-132,36	-279,92
				8	28,52	-10,61	1,66	225,49	-127,48	98,00	28,96	-11,39	1,14	215,50	-142,54	72,96
				10	32,03	0,39	1,86	394,92	-117,31	277,61	31,59	0,70	1,24	370,11	-132,36	237,75
				12	52,58	19,26	4,75	882,29	-66,69	815,60	32,91	8,33	1,29	489,87	-87,18	402,69
				14	153,94	47,56	10,18	2438,63	-17,62	2421,01	36,42	14,17	1,43	599,19	-43,24	555,95
				16	202,71	58,33	12,56	3151,74	25,12	3176,86	118,77	34,10	5,03	1818,85	-2,61	1816,25
				18	120,67	32,54	7,50	1851,46	157,43	2068,88	70,19	48,19	8,26	1458,91	27,25	1456,16
				20	0	-7,689	0	-90,87	241,16	150,29	0,44	-7,79	2,87	-51,55	56,05	4,50
5	Барнаул	Двухслойное разделяльное	$3,0 \times$	4	0	-24,96	0	-179,71	-12,52	-192,23	0	-24,96	0	-179,71	-32,00	-212,71
			$\times 2,4$	6	10,29	-18,82	2,52	-43,33	-42,14	-85,47	10,29	-18,81	2,54	-43,04	-63,75	-106,78
				8	20,25	-9,31	4,96	114,46	-64,06	50,40	19,93	-9,32	4,93	111,82	-85,67	26,16
				10	25,39	0,78	6,21	233,20	-71,76	161,44	22,18	0,36	5,48	201,74	-93,37	108,37
				12	51,81	13,63	15,46	582,48	-62,06	520,41	22,98	8,57	5,68	268,10	-83,79	184,31
				14	158,94	32,42	41,02	1673,19	-33,07	1640,12	25,39	13,61	6,67	328,85	-54,19	274,66
				16	183,94	35,15	46,10	1909,35	0,73	1910,07	69,99	20,00	19,74	797,22	-21,47	775,75
				18	114,99	21,61	30,25	1201,26	43,50	1244,76	36,16	27,00	39,76	748,22	8,81	757,03
				20	6,11	-1,95	2,05	4,63	116,94	161,57	10,13	-1,37	11,28	144,27	31,19	175,46
			$4,8 \times$	4	0	-24,96	0	-287,54	-10,64	-298,18	0	-24,96	0	-287,54	-28,05	-315,59
			$\times 2,4$	6	10,29	-18,82	2,52	-69,34	-35,82	-105,15	10,29	-18,81	2,54	-68,87	-54,18	-123,35
				8	20,25	-9,31	4,96	183,13	-54,45	128,68	19,93	-9,32	4,93	178,90	-72,82	106,08
				10	25,39	0,78	6,21	373,10	-60,00	312,10	22,18	0,36	5,48	322,76	-79,36	243,40
				12	51,81	13,63	15,46	931,95	-52,75	879,20	22,98	8,57	5,68	428,95	-71,22	357,72
				14	159,07	32,44	41,02	2678,78	-28,11	2650,67	25,39	13,61	6,67	526,13	-46,06	480,07
				16	185,50	35,36	46,10	3075,30	0,62	3075,91	69,98	20,00	19,74	1275,52	-18,25	1257,27
				18	117,12	21,91	30,25	1950,02	36,98	1986,99	36,16	27,00	39,76	1197,14	7,48	1204,62
				20	6,11	-1,95	2,05	71,40	99,40	170,80	10,12	-1,37	11,28	230,82	26,51	257,33

Продолжение табл. 20

7

Братск	Двухстороннее	раздельное	3,0× ×2,4												
			4	0,64	-24,38	0,17	-169,65	84,71	-84,94	0,64	-24,38	0,17	-169,71	95,90	-73,81
			6	10,29	-18,34	2,73	-38,32	4,06	-34,25	11,73	-18,17	3,02	-24,56	-19,23	-43,79
			8	19,61	-9,02	5,20	113,67	-26,84	86,83	19,93	-9,06	5,13	115,20	-55,64	59,57
			10	25,55	0,00	6,78	239,97	-48,49	191,49	20,89	0,18	5,38	190,50	-77,28	113,21
			12	81,75	19,41	26,89	921,96	-56,09	865,87	21,38	8,13	5,51	252,08	-84,89	167,20
			14	170,72	35,15	46,28	1815,46	-44,59	1770,86	22,18	12,80	5,71	292,99	-73,81	219,17
			16	191,19	37,85	51,39	2019,09	-15,64	2003,46	83,08	24,08	26,38	961,50	-44,58	916,93
			18	122,60	23,81	34,73	1304,26	19,98	1324,24	34,23	28,88	41,87	755,87	-12,51	743,36
			20	-7,71	-1,76	4,60	76,03	71,16	147,18	12,86	-1,02	18,43	217,89	17,18	235,06

Братск	Двухстороннее	раздельное	4,8× ×2,4												
			4	0,64	-24,38	0,17	-271,44	72,00	-199,43	0,64	-24,38	0,17	-271,53	81,51	-190,02
			6	10,29	-18,34	2,73	-61,31	3,45	-57,86	11,73	-18,17	3,02	-39,30	-16,35	-55,65
			8	19,61	-9,02	5,20	181,85	-22,81	159,04	19,93	-9,06	5,13	184,31	-47,29	137,02
			10	25,55	0,00	6,78	383,94	-41,21	342,73	20,89	0,18	5,38	304,78	-65,69	239,09
			12	81,75	19,41	26,89	1475,12	-47,68	1427,44	21,37	8,13	5,51	403,32	-72,16	331,16
			14	170,71	35,15	46,28	2904,70	-37,91	2866,79	22,18	12,80	5,71	468,76	-62,74	406,02
			16	192,62	38,06	51,39	3249,51	-13,29	3236,22	83,08	24,08	26,38	1538,40	-37,89	1500,51
			18	124,76	24,15	34,73	2115,48	16,98	2132,47	34,23	28,88	41,87	1209,36	-10,63	1198,73
			20	6,71	-1,76	4,60	121,64	60,48	182,12	12,86	-1,02	18,43	348,61	14,60	363,21

Владивосток	Двухстороннее	раздельное	3,0× ×2,4												
			4	0	-17,20	0	-123,84	-123,28	-247,22	0	-17,20	0	-123,84	-111,45	-235,29
			6	37,51	-8,64	11,77	292,64	-153,57	-139,08	8,68	-13,40	2,07	-19,09	-141,73	-160,82
			8	28,61	-6,14	8,15	220,48	-164,21	56,28	26,68	-6,42	6,83	195,06	-152,38	42,69
			10	23,79	-1,61	5,69	200,68	-151,48	49,20	63,86	5,69	20,41	647,75	-141,73	506,02
			12	22,18	2,68	5,31	217,13	-53,93	163,20	98,70	14,37	28,24	1017,42	-85,36	932,06
			14	22,50	5,31	5,38	239,04	-47,68	191,36	81,33	14,73	25,63	876,17	2,78	878,95
			16	26,68	5,89	6,38	280,49	-12,19	268,30	29,57	6,28	13,58	355,95	108,73	464,68
			18	26,04	3,20	12,77	320,15	17,68	320,15	20,25	2,40	4,83	197,86	153,09	350,95
			20	1,61	-4,68	0,38	-19,34	30,41	11,07	11,07	-4,90	0	-35,28	121,49	86,21

Продолжение табл. 20

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт, при ориентации								
					юго-западной				северо-западной				
					$q_{OK, СКВ}$	$q_{OK, \Delta t}$	$q_{OK, Р-К}$	$Q_{\Sigma OK}$	$Q_{\Sigma ГЛ. СТ}$	Q_{Σ}^B	Q_{Σ}	$q_{OK, СКВ}$	$q_{OK, \Delta t}$
4,8× ×2,4	4 6 8 10 12 14 16 18 20	0 8,36 20,57 23,46 48,55 124,30 162,66 96,46 0	—17,20 —13,37 —7,08 —1,45 8,77 20,99 25,70 13,90 —4,90	0 2,11 5,20 5,93 17,72 34,71 42,92 26,01 0	—198,14 —33,43 215,37 321,92 864,46 2073,59 2664,34 1571,00 —56,45	—83,12 —108,87 —117,91 —108,87 —61,38 —18,49 26,53 160,13 239,95	—281,27 —142,29 97,46 213,05 803,80 2055,09 2690,86 1731,13 183,50	0 8,68 20,57 23,14 24,11 26,68 114,21 36,64 1,61	—17,20 —13,33 —7,09 —1,52 3,13 7,17 20,11 21,59 —4,67	0 2,19 5,18 5,83 6,07 9,39 32,14 38,37 2,83	—198,14 —28,42 214,96 316,28 383,65 498,14 1917,59 1112,87 —2,59	—91,34 —117,08 —126,13 —117,08 —69,46 —27,10 9,37 36,80 113,59	—289,48 —145,50 88,84 199,20 314,19 471,04 1926,97 1149,67 110,00
9	Джезказган Двухслойное раздельное	3,0× ×2,4	0 9,64 19,93 24,43 0,67 15,71 18,00 35,90 1531,72 33,30 41,83 1768,50 26,13 1034,67 19,82 0,83	4 6 8 10 12 14 16 18 20	—25,69 —19,51 —9,69 0,67 5,71 18,00 746,96 —71,44 1460,38 —22,50 1746,01 77,07 32,22 1066,89 36,64 27,11 37,34 5,14	0 2,25 4,66 107,27 221,81 —127,04 —114,36 632,60 24,11 94,77 23,14 0,55 5,49 210,07 —138,02 72,04 280,36 —124,81 155,54 370,89 —81,57 289,31 953,50 —32,85 920,65 727,85 12,82 740,67 64,90 46,69 111,59	—184,95 —82,54 —137,37 —115,47 —8,20 19,93 —9,64 4,72 108,07 —126,45 —18,39 210,07 —138,02 72,04 280,36 —124,81 155,54 370,89 —81,57 289,31 953,50 —32,85 920,65 727,85 12,82 740,67 64,90 46,69 111,59	0 0,29 4,72 0,55 5,49 210,07 —138,02 72,04 280,36 —124,81 155,54 370,89 —81,57 289,31 953,50 —32,85 920,65 727,85 12,82 740,67 64,90 46,69 111,59	—49,02 —54,45 —108,07 —126,45 —126,45 —138,02 72,04 —124,81 155,54 —124,81 —81,57 289,31 —32,85 920,65 740,67 12,82 740,67 64,90 46,69 111,59	—233,97 —93,52 —147,97 —18,39 —18,39 72,04 155,54 —124,81 289,31 289,31 920,65 920,65 740,67 740,67 111,59			

Продолжение табл. 20

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт, при ориентации										
					юго-западной				северо-западной						
					q_{OK}	$q_{OK\Delta t}$	$Q_{\Sigma OK}$	$Q_{\Sigma GL. CT}$	q_{OK}	$q_{OK\Delta t}$	$Q_{\Sigma OK}$	$Q_{\Sigma GL. CT}$			
11	Кишинев	Однослойное одинарное	3,0 × ×2,4	4 0	-40,11	0	-288,78	26,14	-262,64	0	-40,11	0	-288,78	-26,17	-314,95
				6 12,73	-25,81	3,02	-72,49	-23,07	-95,56	12,51	-25,93	2,97	-75,31	-75,39	-150,70
				8 27,21	-5,23	6,46	204,73	-40,37	164,36	27,42	-5,10	6,51	207,56	-92,68	114,88
				10 32,69	12,37	7,76	380,25	-15,34	364,91	31,59	11,76	7,50	366,12	-63,23	302,89
				12 76,46	60,08	25,35	1165,60	137,74	1303,35	32,91	25,09	7,81	473,84	86,53	560,38
			4,8 × ×2,4	14 188,66	120,26	48,78	2575,39	247,34	2822,73	36,42	37,45	11,04	611,36	192,81	804,17
				16 230,64	138,68	57,27	3071,41	400,02	3471,44	149,01	103,06	39,83	2101,63	270,37	2372,00
				18 138,04	83,42	35,45	1849,78	1038,17	2887,95	50,02	123,15	50,71	1611,89	328,42	1940,30
				20 3,07	-3,95	0,89	0,02	1417,89	1417,90	5,48	-2,62	6,61	(8,20	662,83	731,02
				4 0	-40,11	0	-462,04	22,22	-439,83	0	-40,11	0	-462,04	-22,25	-484,29
				6 12,72	-25,81	3,02	-115,99	-19,61	-135,61	12,50	-25,93	2,97	-120,51	-64,08	-184,59
				8 27,20	-5,23	6,46	327,53	-34,31	293,22	27,42	-5,11	6,51	332,06	-78,77	253,28
				10 32,69	12,36	7,76	608,36	-13,04	595,32	31,59	11,76	6,50	585,76	-53,75	532,02
				12 76,45	60,08	25,35	1864,93	117,08	1982,02	32,91	25,09	7,81	758,12	73,55	831,67
			4,8 × ×2,4	14 189,03	120,47	48,78	4127,40	210,24	4337,64	36,42	37,45	11,04	978,14	163,89	1142,04
				16 233,04	139,96	57,27	4956,70	340,02	5296,72	149,01	103,06	39,83	3362,57	229,81	3592,39
				18 140,77	84,94	35,45	3008,58	882,45	3891,03	50,02	123,15	50,71	2578,98	279,15	2858,13
				20 3,07	-3,95	0,89	0,02	1205,21	1205,24	5,48	-2,62	6,61	109,11	563,40	672,52

17	Петропавловск-Камчатский	Двухслойное раздельное	$3,0 \times$	4	0	-21,57	0	-155,27	-96,17	-251,44	0	-21,57	0	-155,27	-132,80	-288,07
			$2,4$	6	10,29	-16,15	2,81	-22,03	-140,08	-162,11	10,29	-16,43	2,37	-27,12	-176,71	-203,83
17			$4,8 \times$	4	0	-21,57	0	-248,43	-81,74	-330,17	0	-21,57	0	-248,43	-112,88	-361,34
			$2,4$	6	10,29	-16,15	2,81	-35,25	-119,07	-154,32	10,29	-16,43	2,37	-43,40	-150,20	-193,61
18	Самарканд	Однослоиное одинарное	$3,0 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	14,04	-35,01	1,00	-143,73	-187,89	-331,62	14,04	-35,20	0,89	-145,99	-211,82	-357,80
18			$4,8 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	27,64	-14,71	1,98	07,37	-210,50	-103,13	26,21	-15,21	1,72	98,74	-234,43	-135,70
18			$3,0 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	34,66	6,31	2,48	312,88	-182,63	130,24	31,59	5,01	1,99	277,91	-206,05	71,87
18			$4,8 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	88,31	43,43	8,54	1009,98	-90,71	919,27	32,91	21,85	2,08	409,22	-118,03	291,20
18			$3,0 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	204,00	80,40	15,61	2167,23	11,35	2178,58	36,42	32,82	2,63	517,50	-20,67	496,83
18			$4,8 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	241,63	88,33	17,87	2504,34	135,74	2640,07	140,50	63,76	10,16	1543,86	69,18	1613,03
18			$3,0 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	148,46	54,74	11,43	1545,28	381,93	1927,20	50,02	70,41	13,76	966,19	135,84	1102,03
18			$4,8 \times$	4	0	-48,47	0	-348,98	-123,53	-472,51	0	-48,47	0	-348,98	-147,47	-496,45
			$2,4$	6	6,14	-1,68	0,53	35,95	506,95	542,90	10,53	0,60	2,82	91,85	233,49	325,34

Продолжение табл. 20

			4,8×	4	0	-33,42	0	-384,98	-97,53	-482,51	0	-33,42	0	-384,98	-105,47	-490,45
			2,4	6	11,85	-25,15	0,52	-147,28	-129,07	-276,35	11,85	-25,19	0,49	-148,13	-137,00	-285,13
				8	27,64	-11,94	1,21	194,79	-140,15	54,65	23,47	-13,01	0,97	131,73	-148,08	-16,36
				10	32,03	0,07	1,40	385,92	-128,40	257,52	31,59	0,15	1,30	377,19	-135,74	241,45
				12	69,74	22,93	4,92	1117,42	-80,44	1036,98	32,91	9,66	1,36	505,96	-89,18	416,77
				14	177,13	50,12	8,47	2715,60	-31,46	2684,15	36,42	18,01	2,04	650,54	-40,88	609,67
				16	226,47	59,57	10,24	3413,25	-20,54	3433,79	152,81	45,71	7,10	2368,63	3,16	2371,79
				18	134,96	33,89	6,25	2017,06	138,71	2155,77	50,02	49,92	8,66	1251,07	25,96	1287,03
				20	2,19	-6,93	0,11	-53,18	205,43	152,25	3,07	-6,73	0,78	-33,20	95,90	62,70
20	Семипалатинск	Двухлонное раз- дельное	3,0×	4	0	-25,69	0	-184,95	-29,29	-214,24	0	-25,69	0	-184,95	-42,69	-227,64
			2,4	6	10,29	-19,38	2,47	-47,67	-73,79	-121,46	10,29	-19,33	2,56	-46,66	-87,20	-133,86
				8	20,25	-9,56	4,87	112,07	-106,72	5,35	19,93	-9,50	4,96	110,83	-120,13	-9,30
				10	25,39	0,91	6,11	233,36	-118,36	115,07	22,50	0,62	5,60	206,82	-131,70	75,12
				12	70,09	17,52	22,27	791,11	-104,26	686,86	23,47	9,20	5,84	277,25	-117,37	159,88
				14	155,42	32,35	39,67	1637,51	-61,45	1576,06	25,72	14,47	6,96	339,45	-73,09	266,36
				16	181,71	35,12	44,85	1884,05	-11,28	1872,77	97,41	26,42	28,32	1095,45	-23,88	1071,57
				18	112,67	21,51	29,15	1175,97	49,76	1225,72	36,32	28,64	39,92	755,19	21,73	776,91
				20	5,46	-1,86	1,62	37,61	152,02	189,63	9,00	-2,33	9,68	124,97	55,49	180,46
			4,8×	4	0	-25,69	0	-295,92	-24,89	-320,81	0	-25,69	0	-295,92	-36,29	-332,21
			2,4	6	10,29	-19,38	2,47	-76,27	-62,72	-138,99	10,29	-19,33	2,56	-74,67	-74,12	-148,79
				8	20,25	-9,56	4,87	179,30	-90,71	88,59	19,93	-9,50	4,96	177,31	-102,11	75,20
				10	25,39	0,91	6,11	373,36	-100,55	272,81	22,50	0,62	5,60	330,90	-111,95	218,95
				12	70,09	17,52	22,27	1265,78	-88,62	1177,16	23,46	9,20	5,84	443,58	-99,76	343,82
				14	155,57	32,37	39,67	2622,05	-52,24	2569,81	25,71	14,47	6,96	543,10	-62,13	480,97
				16	183,33	35,34	44,85	3035,63	-9,58	3026,04	97,40	26,42	28,32	1752,70	-20,30	1732,40
				18	114,78	21,81	29,15	1909,27	42,29	1951,56	36,32	28,64	39,92	1208,26	18,47	1226,72
				20	5,46	-1,86	1,62	60,18	129,99	189,39	8,00	-1,33	9,68	199,94	47,17	247,11

Продолжение табл. 20

№ п.п.	Наименование пунктов	Вид остекления	Теплопоступления, Вт, при ориентации												
			юго-западной						северо-западной						
			Координацион- ный размер ок- на, м	Часы суток	q_{OK} , скв	$q_{OK} \Delta t$	q_{OK} , р-к	$Q_{\Sigma OK}$	$Q_{\Sigma gl. ст}$	Q_{Σ}^B	q_{OK} , скв	$q_{OK} \Delta t$	q_{OK} , р-к	$Q_{\Sigma OK}$	$Q_{\Sigma gl. ст}$
21	Ташкент Однослойное одинар- ное	$3,0 \times 2,4$	4	0	-47,22	0	-339,95	-131,53	-471,48	0	-47,22	0	-339,95	-144,73	-484,68
			6	10,97	-34,98	0,77	-167,37	-193,61	-360,98	11,85	-34,85	0,76	-160,11	-206,81	-366,92
			8	28,52	-14,21	1,99	117,42	-215,43	-98,01	28,52	-14,47	1,83	114,93	-228,62	-114,23
			10	32,03	5,15	2,21	283,81	-193,61	90,20	31,59	4,74	2,03	276,20	-206,81	69,39
			12	54,19	33,79	6,16	677,86	-98,86	579,00	32,91	20,00	2,12	403,34	-112,96	290,38
			14	162,36	68,16	12,79	1751,74	-2,79	1748,95	36,42	24,60	3,44	536,14	-19,65	516,49
			16	211,32	79,55	15,76	2207,78	91,00	2299,77	160,67	67,20	11,42	1722,92	67,18	1790,10
			18	124,10	47,05	9,44	1300,30	308,47	1608,77	50,02	66,14	13,09	930,62	131,03	1061,65
			20	0	-3,74	0	-26,94	430,63	409,70	0,88	-3,51	0,56	-14,86	255,78	240,92
		$4,8 \times 2,4$	4	0	-47,22	0	-543,92	-111,80	-655,72	0	-47,22	0	-543,92	-123,02	-666,94
			6	10,97	-34,98	0,77	-267,80	-164,57	-432,37	11,85	-34,85	0,76	-256,18	-175,79	-431,97
			8	28,52	-14,21	1,99	187,85	-183,11	4,74	28,52	-14,47	1,83	183,01	-194,33	-11,32
			10	32,03	5,15	2,24	454,06	-164,57	289,49	31,59	4,74	2,03	441,89	-175,79	266,11
			12	54,19	33,79	6,16	1084,54	-84,03	1000,52	32,91	20,99	2,12	645,33	-96,02	549,31
			14	163,02	68,35	12,79	2812,66	-2,37	2810,29	36,42	34,60	3,44	857,79	-16,71	841,08
			16	213,76	80,32	15,76	3568,22	78,20	3646,41	160,67	67,20	11,42	2756,66	57,11	2813,76
			18	126,55	47,74	9,44	2116,64	262,20	2378,84	50,02	66,14	13,09	1488,95	111,38	1600,32
			20	0	-3,74	0	-43,10	371,14	328,04	0,88	-3,51	0,56	-23,78	217,42	193,64

22	Уфа	Двухслойное дельное	раз-														
				3,0×	4	0	-24,48	0	-176,22	43,35	-132,87	0	-24,48	0	-176,22	-26,82	-203,04
2,4				6	10,29	-16,64	5,45	-6,50	-9,65	-16,15	10,29	-16,64	5,45	-6,50	-79,82	-86,32	
				8	20,25	-5,58	10,73	182,88	-28,27	154,60	19,93	-5,68	10,56	178,60	-98,44	80,15	
				10	25,39	5,17	13,45	316,87	16,87	333,74	21,86	4,04	11,58	269,79	-57,72	212,07	
				12	75,88	33,66	51,93	1162,57	153,85	1316,42	22,50	12,12	11,92	335,05	85,88	420,93	
				14	162,51	60,00	90,24	2258,97	276,29	2535,27	25,07	17,49	13,79	405,73	192,86	598,59	
				16	186,99	66,93	100,80	2553,99	520,28	3074,27	92,50	43,10	58,40	1396,80	271,11	1667,90	
				18	116,74	42,28	66,40	1623,06	1207,52	2830,58	36,00	55,73	85,48	1275,91	328,52	1604,43	
				20	6,75	0,79	5,28	80,90	1548,79	1629,68	11,25	0,65	27,75	285,47	585,82	871,29	
				4,8×	4	0	-24,48	0	-281,95	36,85	-245,11	0	-24,48	0	-281,95	-22,80	-304,75
				2,4	6	10,29	-16,64	5,45	-10,41	-8,20	-18,62	10,29	-16,64	5,45	-10,41	-67,85	-78,26
23	Хабаровск	Двухслойное дельное	раз-	8	20,25	-5,58	10,73	292,58	-24,03	268,55	19,93	-5,68	10,56	285,73	-83,68	202,06	
				10	25,39	5,16	13,45	506,97	14,34	521,32	21,86	4,03	11,58	431,65	-49,06	382,59	
				12	75,88	33,66	51,93	1860,10	130,77	1990,87	22,50	12,12	11,92	536,06	72,00	609,06	
				14	162,60	61,03	90,24	3615,84	234,85	3850,69	25,07	17,49	13,79	649,14	163,93	813,08	
				16	188,49	67,32	100,80	4108,93	442,24	4551,16	92,50	43,10	58,40	2234,87	230,44	2465,31	
				18	118,87	42,96	66,40	2629,25	1026,40	3655,65	35,00	55,73	85,48	2041,43	279,24	2320,67	
				20	6,75	0,79	5,28	129,43	1316,47	1445,90	11,25	0,65	27,75	456,75	497,94	954,69	
				3,0×	4	0	-22,05	0	-158,76	-121,55	-280,31	0	-22,05	0	-158,76	-127,94	-285,700
				2,4	6	9,64	-16,82	2,31	-35,020	-166,98	-202,00	9,64	-16,73	2,44	-33,49	-172,37	-205,86
				8	19,93	-8,64	4,77	115,61	-182,94	-67,32	19,93	-8,47	5,04	118,78	-188,33	-69,550	

Продолжение табл. 20

			4,8×	4	0	-25,69	0	-295,92	-27,16	-323,08	0	-25,69	0	-295,92	-41,63	-337,550
			2,4	6	10,29	-19,40	2,44	-76,95	-64,99	-141,93	10,29	-19,41	2,43	-77,05	-79,46	-156,510
				8	20,25	-9,60	4,80	177,98	-92,98	84,00	19,93	-9,65	4,71	-172,70	-107,45	65,240
				10	25,39	-0,85	6,02	371,70	-102,81	268,89	22,50	0,45	5,32	325,69	-117,29	208,400
				12	70,09	17,34	21,95	1259,94	-90,99	1168,95	23,46	9,02	5,55	438,15	-105,48	332,670
				14	155,57	32,03	39,090	2611,52	-55,030	2556,48	25,71	14,27	6,61	536,78	-69,39	467,39
				16	183,33	34,95	44,20	3023,70	-12,62	3011,08	97,40	25,58	26,92	1726,79	-28,20	1698,590
				18	114,78	21,56	28,73	1901,52	38,54	1940,06	36,32	27,42	37,94	1171,33	10,42	1181,750
				20	5,46	-1,88	1,60	59,77	122,48	182,25	8,00	-1,39	9,20	193,59	39,00	232,590
25	Чита	Двухслойное раздельное	3,0×	4	0	-26,90	0	-193,68	-19,010	212,69	0	-26,90	0	-193,68	-38,26	-231,940
			24	6	10,29	-20,18	2,61	52,44	-66,48	-118,92	10,29	20,16	2,65	-51,00	-87,78	-137,780
				8	20,25	-9,71	5,14	112,92	-101,61	11,31	19,33	-9,71	5,13	110,52	-120,86	-10,330
				10	25,39	1,45	6,45	239,70	-113,95	125,75	22,50	1,07	5,80	211,46	-133,20	78,260
				12	70,09	19,12	23,51	811,56	-98,66	712,90	23,47	10,22	6,05	286,040	-117,73	168,260
				14	155,42	34,87	41,89	1671,61	-51,73	1619,18	25,72	15,82	7,21	350,96	-70,02	280,940
				16	181,71	37,81	47,36	1921,45	2,52	1923,97	97,41	23,73	29,32	1115,63	-17,32	1098,320
				18	112,67	23,35	30,78	1200,93	69,75	1270,67	36,32	30,39	41,33	777,88	-31,39	809,270
				20	5,46	-1,49	1,71	40,94	157,74	228,67	9,00	0,95	10,02	130,11	67,44	197,550
			4,8×	4	0	-26,90	0	-309,89	-16,16	-226,04	0	-26,90	0	-309,89	-32,52	-342,410
			2,4	6	10,29	-20,18	2,61	-83,91	-56,51	-140,41	10,29	20,16	2,65	-83,21	-72,87	-156,080
				8	20,25	-9,71	5,14	180,66	-86,37	94,29	19,93	-9,71	5,13	176,83	-102,73	74,100
				10	25,39	1,45	6,45	383,50	-96,86	286,64	22,50	1,07	5,80	338,32	-113,22	225,110
				12	70,09	19,12	23,51	1298,48	-83,86	1214,63	23,46	10,22	6,05	457,64	-100,11	357,530
				14	155,57	34,89	41,89	2676,64	-43,97	2632,67	25,71	15,82	7,21	561,53	-59,52	502,010
				16	183,33	38,04	47,36	3095,64	2,14	3097,79	97,40	28,23	29,32	1784,98	-14,72	1770,270
				18	15,46	23,66	30,78	1949,40	59,29	2008,68	36,32	30,39	41,33	1244,58	-26,68	1271,260
				20	5,46	-1,49	1,71	65,50	159,58	225,07	8,00	0,95	10,02	208,16	57,32	265,490

Продолжение табл. 20

№ п.п.	Наименование пунктов	Координационный размер окна, м	Часы суток	Теплопоступления, Вт, при ориентации											
				юго-западной						северо-западной					
				$q_{\text{ок. СКВ}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B	$q_{\text{ок. СКВ}}$	$q_{\text{ок. } \Delta t}$	$q_{\text{ок. р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ ок}}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. ст}}$	Q_{Σ}^B
26	Якутск	Двухслойное раздельное	3,0× 2,4	4 2,57	-24,11	0,63	-150,55	66,87	-83,68	3,21	-24,02	0,79	-144,07	90,19	-53,880
			6 10,61	-18,42	2,60	-37,57	-2,73	-40,30	12,21	18,18	3,01	-21,30	-10,41	-31,700	
			8 17,36	-9,59	4,25	86,52	-37,70	48,82	17,68	-9,53	4,35	90,06	-59,42	30,630	
			10 23,14	0,33	5,66	209,80	-59,34	150,46	19,29	0,20	4,75	171,65	-81,07	90,580	
			12 95,58	19,33	27,85	1032,17	-66,95	965,22	19,29	7,68	4,75	228,35	-88,67	139,680	
			14 181,02	34,08	44,44	1868,68	-55,29	1813,39	19,29	12,23	4,75	261,11	-76,55	184,560	
			16 201,39	36,73	49,48	2070,69	-29,41	2041,28	71,17	21,79	22,33	830,04	-50,01	780,030	
			18 130,91	23,34	34,14	1356,43	3,72	1360,15	30,86	27,44	39,59	704,79	-18,88	685,910	
			20 11,25	-1,35	10,23	144,88	59,13	204,01	16,07	0,66	27,71	310,52	10,37	320,890	
			4,8× 2,4	4 2,57	-24,11	0,63	-240,88	56,88	56,84	184,04	3,21	24,02	0,79	-76,66	-153,850
			6 10,61	-18,42	2,60	-60,11	-2,32	-62,44	12,21	18,18	3,01	-34,08	-8,85	-42,930	
			8 17,36	-9,59	4,25	138,42	-32,04	106,38	17,68	-9,53	4,35	144,08	50,51	93,570	
			10 23,14	0,33	5,66	335,66	-50,44	285,22	19,29	0,20	4,75	274,63	-68,91	205,720	
			12 95,58	19,93	27,85	1651,47	-56,91	1594,56	19,29	7,68	4,75	365,35	-75,37	289,720	
			14 181,01	34,08	44,44	2989,87	-46,00	2942,87	19,29	12,23	4,75	417,76	-65,07	352,700	
			16 202,80	36,92	49,48	3331,58	-24,99	3306,59	71,17	21,79	22,33	1328,04	-42,51	1285,54	
			18 133,18	23,66	34,14	2200,11	3,16	2203,27	30,86	27,44	39,59	1127,63	-16,05	1111,59	
			20 11,25	-1,35	10,23	231,80	50,26	282,06	16,07	0,66	27,71	496,82	8,82	505,630	

Таблица 21. Теплопоступления в помещения через покрытия и зенитные фонари за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением при ($F_{\text{фр. покр}} = 24 \times 12 = 288 \text{ м}^2$)

№ п. п.	Наименование пунктов	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi} \Delta t$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
1	Актюбинск	1,5×1,35	Двухслойное	4	0	-24,48	0	-1125,85	-955,060	-2080,910
				7	106,04	12,81	29,52	6829,52	-1375,19	5454,330
				10	274,41	66,07	70,25	18893,40	2472,28	21365,700
				13	338,67	0,97	84,71	23660,30	13037,80	36698,100
				16	233,85	68,34	59,92	16656,70	19430,90	36087,600
		2,7×2,7		19	34,78	16,78	15,84	3100,47	16721,70	19822,100
				4	0	-24,48	0	-1125,85	-955,060	-2080,91
				7	106,01	12,80	29,62	6827,87	-1375,19	5452,680
				10	274,37	66,05	70,25	18890,90	2472,28	21363,200
				13	338,63	90,96	84,71	23657,60	13037,80	36695,400
2	Александровск	1,5×1,35	Двухслойное	16	233,81	68,33	59,92	16654,40	19430,90	36085,300
				19	34,76	16,78	15,84	3099,33	16721,70	19821,000
				4	0	-18,41	0	-846,98	-430,52	-1277,490
				7	107,28	5,70	20,47	6138,70	-700,61	5438,090
				10	270,42	39,40	47,76	16448,50	1284,49	17733,000
				13	333,84	55,38	57,64	20555,10	6447,55	27002,600

Продолжение табл. 21

№ п. п.	Наименование пунктов	Размер светового просма, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
3	Алма-Ата	2,7×2,7	Двухслой- ное	4	0	-18,41	0	-846,98	430,52	-1277,49
				7	107,26	5,70	20,47	6137,28	-700,61	5436,670
				10	270,38	39,40	47,76	16446,30	1284,49	17730,800
				13	333,79	55,37	57,64	20552,60	6447,55	27000,100
				16	231,46	41,10	40,93	14420,40	9645,61	24066,000
		1,5×1,35		19	51,14	8,50	11,29	3263,17	8415,040	11678,200
				4	0	-24,48	0	-1125,85	-1061,51	-2187,360
				7	93,63	9,42	26,17	5944,21	-1521,17	4423,040
				10	288,15	69,46	73,70	19839,80	1873,080	21712,800
				13	352,74	94,36	88,16	24621,90	14573,60	39195,500
4	Баку	2,7×2,7		16	239,34	69,69	61,30	17035,30	22057,30	39092,600
				19	36,99	13,40	12,40	2888,21	19093,30	21981,500
				4	0	-24,48	0	-1125,85	-1061,51	-2187,36
		1,5×1,35	Однослой- ное	7	93,60	9,42	26,17	5942,0	-1521,17	4421,430
				10	288,11	69,44	73,70	19837,20	1873,080	21710,200
				13	352,69	94,35	88,16	24619,10	14573,60	39192,700
				16	239,30	69,68	61,30	17032,90	22057,30	39090,200
				19	36,97	13,40	12,40	2887,20	19093,30	21980,500

			19	30,36	4,95	2,80	1356,67	9142,93	10499,600	
		$2,7 \times 2,7$	4	0	-31,75	0	-1130,14	-1725,66	-2855,80	
			7	98,82	15,07	7,20	4310,51	-1854,030	2456,480	
			10	330,30	97,01	21,79	15987,90	2151,91	18139,800	
			13	412,17	128,21	26,59	20184,20	10027,20	30211,400	
			16	271,94	86,69	17,99	13407,60	13078,70	26486,300	
			19	30,34	4,95	2,80	1355,90	9142,93	10493,800	
5	Барнаул	$1,5 \times 1,35$	Трехслойное	4	0	-11,79	0	-648,37	425,37	-223,010
				7	94,96	6,20	109,73	11598,70	79,64	11678,400
				10	234,37	30,53	250,62	28353,70	1078,30	29432,000
				13	282,68	41,91	301,75	34448,40	7366,090	41814,500
				16	187,08	31,35	215,71	23877,60	12669,40	36547,000
				19	16,96	7,93	64,84	4934,78	13015,10	17949,800
		$2,7 \times 2,7$		4	0	-11,79	0	-648,37	425,37	-223,010
			Трехслойное	7	94,93	6,20	109,73	11597,20	79,64	11676,900
				10	234,33	30,53	250,62	28351,50	1078,30	29429,800
				13	282,64	41,91	301,75	34445,90	7366,094	41812,000
				16	187,04	31,35	215,71	23875,50	12669,40	36544,900
				19	16,94	7,92	64,84	4933,72	13015,10	17948,800
6	Бодайбо	$1,5 \times 1,35$		4	0,71	-15,00	5,82	-521,04	627,91	106,870
				7	100,37	4,30	114,71	12065,90	-6,10	12059,800
			Трехслойное	10	226,31	30,72	241,89	27440,90	90,66	27531,500
				13	271,74	44,08	284,29	33005,70	4335,15	37340,900
				16	190,94	34,85	204,49	23665,20	9511,80	33177,000
				19	59,02	11,80	74,81	8009,93	11608,10	19618,100
		$2,7 \times 2,7$		4	0,71	15,00	5,82	-521,08	627,91	106,840
				7	100,35	4,29	114,71	12064,40	6,10	12058,300
				10	226,28	30,72	241,89	27438,70	90,66	27529,300
				13	271,70	44,07	284,29	33003,30	4335,15	37338,50
				16	190,91	34,85	204,49	23663,20	9511,80	33175,00
				19	59,00	11,80	74,81	8008,83	11608,10	19617,00

Продолжение табл. 21

№ п. п.	Наименование пунктов	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi} \Delta t$	$b_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
7	Братск	1,5×1,35	Трехслойное	4	0,71	-13,58	5,82	-388,12	283,84	-104,280
				7	99,27	5,38	113,47	11996,30	-181,51	11814,800
				10	228,56	30,40	244,39	27683,90	1300,88	28984,700
				13	262,62	40,68	274,94	31802,60	7107,51	38910,100
				16	150,56	27,26	165,21	18867,00	12451,60	31318,600
		2,7×2,7	,	19	27,60	6,51	44,060	4299,020	11822,10	16121,100
				4	0,71	-13,58	5,82	-388,16	283,84	-104,320
				7	99,25	5,38	113,47	11994,80	-181,51	11813,300
				10	228,52	30,40	244,39	27681,80	1300,88	28982,600
				13	262,68	40,67	274,94	31800,20	7107,51	38907,700
8	Владивосток	1,5×1,35	Двухслой- ное	16	150,53	27,26	165,21	18864,90	12451,60	31316,500
				19	27,58	6,50	44,060	4297,94	11822,10	16120,000
				4	0	-14,70	0	676,20	-286,82	-963,020
				7	93,63	5,39	16,94	5333,88	-549,49	4784,390
				10	288,15	41,01	47,69	17334,9	946,85	18281,700
		2,7×2,7	,	13	352,74	55,64	57,050	21409,60	6456,19	27865,700
				16	239,34	40,80	39,67	14711,20	9772,29	24483,400
				19	36,99	7,28	8,020	2405,60	8595,62	11001,200
				4	0	-14,70	0	-676,20	-286,82	-963,020
				7	93,60	5,39	16,94	5332,41	-549,49	4782,920

9	Джезказган	1,5×1,35	Трехслойное	4	0	-15,06	0	-828,20	-1407,72	-2235,91
				7	90,61	-1,57	95,090	10127,70	-1841,12	8286,50
				10	242,51	18,91	233,20	27204,00	-108,00	27095,000
				13	298,80	29,79	280,74	33513,00	5033,57	38546,500
				16	204,62	23,53	196,97	23381,60	8382,80	31764,400
				19	37,67	5,26	47,54	4976,11	7517,59	12493,700
				4	0	-15,06	0	-828,20	-1407,72	-2235,91
				7	90,59	-1,57	95,090	10126,10	-1841,12	-8284,90
				10	242,48	18,90	233,20	27201,70	-108,00	27092,700
				13	298,76	29,78	280,74	33510,50	5033,57	38544,000
10	Иркутск	1,5×1,35	Трехслойное	16	204,58	23,53	196,97	23379,50	8382,80	31762,300
				19	37,65	5,26	47,54	4975,080	7517,59	12492,600
				4	0	-15,06	0	-828,20	-100,42	-928,620
				7	94,96	4,52	109,73	11506,00	-691,10	10814,900
				10	235,56	31,58	251,87	28545,00	359,57	28904,500
				13	290,89	45,17	304,24	35216,50	8204,40	43420,900
				16	202,56	34,78	216,95	24986,40	14649,10	39635,500
				19	46,51	9,28	62,34	6497,21	15440,90	21938,100
				4	0	-15,06	0	-828,20	-100,42	-928,620
				7	94,93	4,51	109,73	11504,40	-691,10	10813,30
11	Кишинев	1,5×1,35	Однослой- ное	10	235,52	31,57	251,87	28542,70	359,57	28902,200
				13	290,85	45,16	304,24	35213,90	8204,40	23418,300
				16	202,53	34,78	216,95	24984,20	14649,10	39633,300
				19	46,49	9,28	62,34	6496,16	15440,90	21937,100
				4	0	-40,11	0	-1427,83	-1872,11	-3299,940
				7	113,71	39,71	17,36	6079,66	-2057,56	4022,100
				10	314,90	153,28	44,030	18234,50	7236,00	25470,500
143				13	387,34	197,23	52,92	22694,30	21586,30	44280,600
				16	264,62	139,49	37,040	15705,00	27031,00	42736,000
				19	47,07	24,29	8,68	2849,51	19513,60	22363,100

Продолжение табл. 21

№ п. п.	Наименование пунктов	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi} \Delta t$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
12	Киев	2,7×2,7	—	4	0	-40,11	0	-1427,83	-1872,11	-3299,94
				7	113,68	39,69	17,36	-6077,88	-2057,56	4020,320
				10	314,85	153,26	44,030	18231,80	7236,00	25167,800
				13	387,29	197,20	52,92	22691,50	21586,30	44277,800
				16	264,58	139,47	37,040	15702,60	27031,00	42733,600
		1,5×1,35	Двухслой- ное	19	47,05	24,28	8,68	2848,39	19513,60	22362,000
				4	0	-19,63	0	-902,75	625,60	-277,160
				7	106,04	15,31	29,62	6944,52	325,52	7270,040
				10	274,41	64,77	70,25	18833,60	4052,95	22886,600
				13	338,67	86,62	84,71	23460,20	14324,50	37784,700
13	Комсо- мольск	2,7×2,7	—	16	233,85	63,49	59,92	16433,60	20423,80	36857,400
				19	34,78	14,28	15,84	2985,47	17594,60	20580,000
				4	0	-19,63	0	-902,75	625,60	-277,160
				7	106,01	15,30	29,62	6942,87	325,52	7268,390
				10	274,37	64,75	70,25	18831,10	4052,95	22884,100
		1,5×1,35	Трехслойное	13	338,63	86,61	84,71	23457,50	14324,50	37782,000
				16	233,81	63,48	59,92	16431,30	20423,80	36855,100
				19	34,76	14,28	15,84	2984,33	17594,60	20578,900
				4	0	-12,22	0	-671,83	1361,59	689,760
				7	92,79	5,65	107,23	11311,90	960,76	12272,700

			$2,7 \times 2,7$	4	0	-12,22	0	-671,83	1361,59	689,760
				7	92,76	5,65	107,23	11310,30	960,76	12271,100
				10	240,07	31,13	254,36	28006,10	895,050	29801,200
				13	296,30	42,94	306,73	35528,20	4202,53	40430,700
				16	204,58	31,94	216,95	24940,90	10476,80	35417,700
				19	30,41	7,16	57,36	5220,94	12683,90	17904,800
14	Курск	$1,5 \times 1,35$	Двухслой- ное	4	0	-20,60	0	-947,37	-530,61	-1477,980
				7	67,15	-2,26	13,020	3583,43	-854,74	2728,690
				10	269,21	40,43	48,11	16456,30	1307,52	17763,800
				13	332,45	57,91	58,11	20629,50	6659,67	27289,100
				16	231,50	43,85	41,44	14572,20	10026,60	24598,800
				19	53,15	10,23	11,91	3463,10	8806,64	12269,700
			$2,7 \times 2,7$	4	0	-20,60	0	-947,37	-530,61	-1477,98
				7	67,12	-2,27	13,020	3581,86	-854,74	2727,120
				10	269,17	40,42	48,11	16454,00	1307,52	17761,500
				13	332,40	57,90	58,11	20627,00	6659,67	27286,600
				16	231,46	43,84	41,44	14570,00	10026,60	24596,600
				19	53,13	10,22	11,91	3462,030	8806,64	12268,600
15	Москва	$1,5 \times 1,35$	Двухслой- ное	4	0	-22,05	0	-1014,30	15,00	-999,290
				7	112,19	4,93	21,57	6379,78	-475,82	5903,960
				10	263,78	40,27	47,46	16169,40	423,33	16592,800
				13	318,90	57,41	56,090	19890,40	4364,56	24254,900
				16	223,64	44,27	40,27	14176,40	8002,38	22178,700
				19	62,42	12,39	13,42	4058,79	8493,18	12551,900
			$2,7 \times 2,7$	4	0	-22,05	0	-1014,30	15,00	-999,290
				7	112,17	4,92	21,57	6378,26	-475,82	5902,440
				10	263,74	40,27	47,46	16167,20	423,33	16590,600
				13	318,86	57,40	56,090	19888,00	4364,56	24252,500
				16	223,61	44,27	40,27	14174,50	8002,38	22176,800
				19	62,40	12,39	13,42	4057,74	8493,18	12550,900

Продолжение табл. 21

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma\phi}$	$Q_{\Sigma\text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
16	Оренбург	1,5×1,35	Двухслойное	4	0	-24,48	0	-1125,85	-1360,37	-2486,220
				7	67,15	-4,61	12,71	3461,37	-1780,52	1680,850
				10	269,21	40,19	46,97	16392,80	377,21	16770,100
				13	332,45	59,85	56,73	20655,10	5714,95	26370,000
				16	231,50	46,63	40,46	14654,80	9176,20	23831,000
		2,7×2,7		19	53,15	11,91	11,63	3527,57	8136,74	11664,300
				4	0	-24,48	0	-1125,85	-1360,37	-2486,22
				7	67,12	-4,61	12,71	3459,79	-1780,52	1679,270
				10	269,17	40,19	46,97	16390,60	377,21	16767,900
				13	332,40	59,84	56,73	20652,70	5714,95	26367,600
17	Петропавловск-Камчатский	1,5×1,35	Двухслойное	16	231,46	46,63	40,46	14652,70	9176,20	23828,900
				19	53,13	11,91	11,63	3526,52	8136,74	11663,200
				4	0	-21,57	0	-991,99	515,75	-476,240
				7	109,58	14,99	30,30	7124,38	167,63	7292,010
				10	266,49	63,94	68,87	18367,90	4290,81	22658,700
		2,7×2,7		13	327,24	86,33	82,65	22826,30	14183,20	37009,500
				16	228,78	64,75	59,23	16227,00	20102,00	36329,000
				19	59,01	17,00	18,60	4397,61	17469,80	21867,400
				4	0	-21,57	0	-991,99	515,75	-476,240
				7	109,56	14,98	30,30	7122,68	167,63	7290,310

6*

18	Самарканд	5,1×1,35	Однослой- ное	4	0	-48,47	0	-1725,52	-2369,69	-4095,21
				7	119,30	40,40	18,20	6333,28	-2612,19	3721,090
				10	308,71	154,66	43,18	18033,30	7360,37	25393,600
				13	381,010	202,66	52,070	22632,10	21322,70	43954,800
				16	263,08	146,26	36,83	15883,40	23115,60	42999,000
			2,7×2,7	19	39,12	30,19	9,74	2814,29	19963,30	22777,600
				4	0	-48,47	0	-1725,52	-2369,69	-4095,21
				7	119,26	40,38	18,20	6331,50	-2612,19	3719,310
				10	308,66	154,64	43,18	18030,60	7360,37	25390,900
				13	380,95	202,63	52,070	22629,20	21322,70	43951,900
19	Севастополь	1,5×1,35	Однослой- ное	16	263,03	146,23	36,83	15881,00	27115,60	42996,600
				19	39,10	30,13	9,74	2813,090	19963,30	22776,400
				4	0	-33,42	0	-1189,68	-1737,55	-2927,230
				7	108,12	22,77	10,010	5016,00	-1877,31	3138,690
				10	321,080	109,75	27,20	16305,90	3563,41	19869,300
			2,7×2,7	13	393,67	141,92	32,59	20227,20	12844,00	33071,200
				16	267,71	99,04	22,71	13865,00	16272,60	30137,600
				19	43,66	12,61	4,88	2176,97	11689,90	13866,800
				4	0	-33,42	0	-1189,68	-1737,55	-2927,23
				7	108,09	22,76	10,010	5014,44	-1877,31	3137,130
20	Семипала- тинск	1,5×1,35	Трехслойное	10	321,03	109,73	27,20	16303,40	3563,41	19866,800
				13	393,62	141,90	32,59	20224,60	12844,00	33068,600
				16	267,67	99,03	22,71	13862,90	16272,60	30135,500
				19	43,64	12,61	4,88	2176,00	11689,90	13865,900
				4	0	-15,06	0	-828,20	-100,42	-928,620
				7	94,96	4,52	109,73	11506,00	-691,10	10814,900

Продолжение табл. 21

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma} \phi$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
21	Ташкент	2,7×2,7	Однослоиное	4	0	-15,06	0	-828,20	-100,42	-928,620
				7	94,93	4,51	109,73	11504,40	-691,10	10813,300
				10	235,52	31,57	251,87	28542,70	359,57	28902,200
				13	290,85	45,16	304,24	35213,90	8204,40	43418,300
				16	202,53	34,78	216,95	24984,20	14649,10	39633,300
		2,7×2,7	Двухслойное	19	46,49	9,28	62,34	6496,16	15440,90	21937,100
				4	0	-47,22	0	-1680,87	-2456,91	-4137,780
				7	101,61	22,25	11,68	4825,080	-2690,86	2134,220
				10	327,26	134,49	34,090	17651,50	4030,18	21681,700
				13	405,89	178,75	41,34	22285,10	16595,30	38880,400
22	Уфа	1,5×1,35	Двухслойное	16	271,99	125,91	28,40	15176,30	21516,80	32693,100
				19	38,07	16,63	5,37	2138,37	15521,50	17659,800
				4	0	-47,22	0	-1680,87	-2456,91	-4137,78
				7	101,58	22,24	11,68	4823,44	-2690,86	2132,580
				10	327,21	134,47	34,090	17649,00	4030,18	21679,200

			2,7×2,7	4	0	-24,48	0	-1125,85	-952,34	-2078,190
				7	109,56	13,48	30,30	7053,68	-1372,51	5681,170
				10	266,45	64,71	68,87	18401,40	2822,68	21224,100
				13	327,20	88,93	82,65	22943,90	12891,40	35835,300
				16	228,74	67,65	59,23	16358,60	18986,60	35345,200
				19	58,99	19,49	18,60	4465,47	16426,40	20891,800
23	Хабаровск	Трехслойное	1,5×1,35	4	0	-12,93	0	-710,92	1346,02	635,100
				7	90,61	4,96	107,74	11017,10	908,77	11925,800
				10	242,51	31,66	256,86	29206,40	837,10	30043,500
				13	298,80	43,91	309,22	35856,60	4786,64	40643,200
				16	204,62	32,65	216,95	24982,20	10578,30	35560,500
				19	37,67	6,87	52,37	5330,00	12821,90	18151,900
			2,6×2,7	4	0	-12,93	0	-710,92	1346,02	635,100
				7	90,59	4,96	104,74	11015,50	908,77	11924,200
				10	242,48	31,65	256,86	29204,10	837,10	30041,200
				13	298,76	43,91	309,22	35854,60	4786,64	40640,600

Продолжение табл. 21

№ п. п.	Наименование пунктов	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплоизлучения, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
24	Целиноград	1,5×1,35	Трехслойное	4	0	-15,06	0	-828,20	-772,66	1600,850
				7	94,96	-1,42	99,16	10598,40	-1363,33	9235,100
				10	235,56	17,92	227,62	26460,60	-862,66	25597,900
				13	290,89	28,68	274,95	32698,60	2773,50	35472,100
				16	202,56	23,08	196,70	23191,10	5954,18	29145,300
		2,7×2,7		19	46,51	5,91	56,34	5981,58	6626,36	12607,900
				4	0	-15,06	0	-828,20	-772,66	-1600,850
				7	94,93	-143	99,16	10596,90	-1363,33	9233,600
				10	235,52	17,92	227,62	26458,40	-862,66	25595,700
				13	290,85	28,67	274,95	32696,20	2773,50	35469,700
25	Чита	1,5×1,35	Трехслойное	16	202,53	23,02	196,07	23189,00	5954,18	29143,20
				19	46,49	5,91	56,34	5980,59	6626,36	12606,90
				4	0	-15,77	0	-867,29	-142,29	-1009,590
				7	94,96	4,15	109,73	11485,90	-772,37	10713,500
				10	235,56	31,77	251,87	28555,50	286,66	28842,100
		2,7×2,7		13	290,89	45,81	304,24	35251,60	8182,60	43434,200
				16	202,56	35,49	216,95	25025,40	14691,10	39716,500
				19	46,51	9,65	62,34	6517,34	15522,30	22039,700
				4	0	-15,77	0	-867,29	-142,29	-1009,590
				7	94,93	4,15	109,73	11484,30	-772,37	10711,900

Продолжение табл. 21

№ п. п.	Наименование пунктов	Размер светового проема, м	Вид остекления	Часы суток	Теплопоступления, Вт					
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
26	Якутск	1,5×1,35	Трехслойное	4	2,83	-12,16	16,26	400,90	1350,70	1751,600
				7	102,57	5,87	117,21	12400,80	365,55	12776,300
				10	210,19	27,78	224,44	25432,70	160,89	25593,600
				13	253,84	39,30	264,34	30661,10	2616,17	33277,200
				16	184,58	31,46	197,00	22717,30	6602,15	29319,500
		2,7×2,7		19	62,26	10,89	77,31	8275,030	9063,50	17338,600
				4	2,82	-12,16	16,62	400,72	1350,70	1751,430
				7	102,55	5,87	117,21	12409,20	365,55	12774,700
				10	210,17	27,78	224,44	25430,90	160,89	25591,800
				13	253,81	39,29	264,34	30659,30	2616,17	33275,400
				16	184,55	31,46	197,00	22715,70	6602,15	29317,900
				19	62,25	10,88	77,31	8273,98	9063,50	1737,500

Таблица 22. Теплоизступления в помещения через покрытия
разности температур наружного и внутреннего воздуха
($F_{\text{фр.ст}} = 24 \times$)

№ пп.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления, северной			
					q_{Φ} , скв	$q_{\Phi} \cdot \Delta t$	q_{Φ} , к	$Q_{\Sigma\Phi}$
1	Актюбинск	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-42,20	0	-1822,96
				7	44,09	-14,69	3,14	1405,66
				10	31,60	2,46	1,46	1534,12
				13	30,28	20,55	1,40	2256,15
				16	35,55	24,82	1,64	2678,81
				19	24,58	8,02	3,72	1569,06
2	Александровск-Сахалинский	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-31,75	0	-1371,41
				7	39,01	-11,82	3,18	1312,48
				10	31,82	0,18	1,53	1432,94
				13	30,28	11,28	1,46	1858,46
				16	34,89	14,33	1,68	2199,13
				19	26,11	3,09	3,81	1426,13
3	Алма-Ата	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-40,11	0	-1732,65
				7	50,83	-9,28	4,68	197,02
				10	32,48	3,07	2,09	1625,82
				13	30,28	19,57	1,95	2237,82
				16	36,43	24,02	2,34	2712,57
				19	19,75	6,38	4,32	1315,16
4	Баку	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-31,75	0	-1371,41
				7	54,13	-7,38	2,57	2130,88
				10	32,48	0,76	1,11	1418,17
				13	30,72	10,68	1,05	1834,23
				16	36,43	13,87	1,25	2227,03
				19	16,24	0,33	1,91	798,33
5	Барнаул	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0,88	-42,81	0,05	-1809,62
				7	35,11	-19,63	3,34	813,09
				10	31,60	3,07	1,70	1571,03
				13	28,97	21,34	1,55	2240,42
				16	33,36	25,55	1,79	2621,88
				19	26,99	9,36	4,64	1770,93

и светоаэрационные фонари за счет солнечной радиации
и лучистого тепла, поглощаемого остеклением при
 $12=288 \text{ м}^2$)

Вт, при ориентации

		южной						
$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\Phi \text{ скв}}$	$q_{\Phi \Delta \tau}$	$q_{\Phi \text{ р-к.}}$	$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	
-1751,88	-3574,84	0	-42,20	0	-1822,96	-1691,66	-3514,62	
-2193,55	-787,89	28,53	-21,15	1,35	376,99	-2133,29	-1756,30	
-389,59	1144,53	126,13	28,95	6,77	6991,66	-1432,95	5558,71	
-70,86	2185,28	182,11	59,75	9,30	10850,60	1139,59	11990,20	
921,61	3600,42	70,19	37,79	4,78	4870,80	3879,49	8750,29	
1385,50	2954,56	14,92	5,75	0,71	923,40	3392,96	4316,36	
-1386,76	-2758,17	0	-31,75	0	-1371,41	-1234,64	-2606,05	
-1670,69	-358,21	29,41	-15,67	1,32	650,71	-1518,57	-867,86	
-86,77	1546,17	132,04	26,58	6,62	7138,58	-978,48	6160,10	
-75,08	1783,38	192,18	50,81	9,07	10888,90	1174,29	12063,20	
538,63	2737,75	70,93	28,02	4,69	4477,03	3471,36	7948,39	
849,70	2275,83	15,58	0,46	0,70	723,11	2860,47	3583,58	
-1815,81	-3548,46	0	-40,11	0	-1732,65	-1773,56	-3506,21	
-2264,51	-267,49	27,65	-19,90	1,54	401,26	-2222,23	-1820,98	
-70,85	1554,97	94,55	23,60	6,51	5385,49	-1507,39	3878,10	
229,33	2467,16	145,03	51,56	9,01	8881,60	1069,72	9951,30	
1168,20	3880,77	47,80	28,65	4,33	3489,70	4051,01	7540,71	
1673,92	2989,08	11,85	4,09	0,66	717,27	3494,23	4211,50	
-2017,19	-3388,60	0	-31,75	0	-1371,41	-1985,66	-3357,07	
-2146,58	-15,70	27,65	-16,06	1,25	554,65	-2115,08	-1560,43	
-308,56	1109,62	54,16	6,93	2,86	2762,66	-900,97	1861,70	
-22,75	1811,48	117,92	35,97	6,29	6919,47	861,51	7780,97	
737,82	2964,85	39,94	15,37	4,38	2578,25	3305,06	5883,31	
960,72	1759,05	10,09	0,84	0,46	419,73	2511,18	2930,93	
-1031,06	-2840,68	0	-43,03	0	-1859,08	-910,71	-2769,79	
-1553,70	-740,61	30,28	-21,04	1,50	464,08	-1433,34	-969,27	
-720,04	850,99	142,07	32,81	7,74	7888,67	-1262,56	6626,11	
-263,07	1977,36	205,72	64,91	10,51	12145,30	173,37	12381,70	
511,33	3133,21	83,66	42,16	5,51	5673,15	2701,06	8374,21	
1033,97	2804,90	16,90	6,72	0,84	1056,38	3223,68	4280,06	

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления, северной			
					$q_{\phi, \text{СКВ}}$	$q_{\phi} \Delta t$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma\phi}$
6	Бодайбо	12,0×12,0	1,8	4	1,32	-48,33	0,64	-2003,36
				7	32,48	-14,42	3,08	913,43
				10	28,09	12,97	1,57	1841,24
				13	26,33	30,14	1,47	2503,28
				16	30,28	27,40	1,69	2564,86
				19	26,33	3,52	4,77	1495,80
7	Братск	12,0×12,0	1,8	4	1,10	-41,40	0,55	-1717,39
				7	32,70	-19,24	3,61	737,26
				10	28,75	2,63	1,85	1435,26
				13	27,21	20,62	1,75	2141,92
				16	30,72	24,58	1,97	2474,42
				18	27,43	9,52	5,60	1838,01
8	Владивосток	12,0×12,0	1,8	4	0	-29,66	0	-1281,10
				7	50,83	-5,85	3,36	2088,12
				10	32,48	0,70	1,50	1437,60
				13	30,28	9,30	1,40	1770,15
				16	36,43	12,49	1,68	2185,66
				19	19,75	0,40	3,10	1004,32
9	Джезказган	12,0×12,0	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	46,64	-14,66	3,46	1522,45
				10	32,48	3,25	1,51	1608,52
				13	30,28	22,44	1,41	2338,54
				16	35,55	26,93	1,65	2770,75
				19	22,82	8,69	3,53	1514,00
10	Иркутск	12,0×12,0	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	35,11	-19,74	4,04	838,73
				10	32,04	4,01	2,02	1644,69
				13	30,28	23,26	1,91	2395,76
				16	34,23	27,55	2,16	2762,27
				19	27,65	10,60	5,43	1886,90
11	Кишинев	12,0×12,0	1,8	4	0	-40,11	0	-1732,65
				7	47,74	7,24	16,87	3104,04
				10	32,04	12,01	7,60	2231,13
				13	30,28	28,13	7,18	2833,82
				16	35,77	33,95	8,49	3378,68
				19	21,29	12,81	17,28	2219,46

Продолжение табл. 22

Вт, при ориентации

$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\phi \text{ СКВ}}$	$q_{\phi \Delta t}$	$q_{\phi \text{ р-к}}$	южной		
					$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-694,66	-2698,02	1,76	-48,85	0,11	-2029,83	-481,91	-2511,74
-1386,88	-473,45	28,09	-15,04	1,76	640,12	-1174,14	-534,03
-1359,92	481,32	162,58	51,64	10,61	9712,10	-1264,32	8447,70
-286,41	2216,87	203,59	85,02	14,35	13087,80	-364,22	12723,60
241,15	2806,01	102,82	51,12	7,66	6980,94	2454,23	9435,17
911,78	2407,57	17,56	1,41	1,05	864,67	3973,90	4837,76
-617,11	-2334,50	1,76	-41,72	0,12	-1721,26	-400,82	-2122,47
-1174,08	-436,82	28,97	-19,88	1,98	478,19	-957,77	-479,59
-1143,52	291,74	160,30	41,19	11,32	3193,10	-1023,60	8169,50
-36,29	2105,63	196,55	75,46	15,30	12411,90	-180,12	12231,70
267,04	2741,45	98,97	47,96	8,15	6699,28	2582,29	9281,57
802,14	2640,14	17,56	6,90	1,15	1106,28	4022,14	5128,42
-1456,26	-2737,36	0	-29,66	0	-1281,10	-1341,09	-2622,19
-1732,38	355,74	26,65	-14,97	1,26	602,38	-1617,21	-1014,83
-216,93	1220,67	94,55	18,91	5,34	5132,16	-1124,29	4007,87
-107,93	1662,23	145,03	39,59	7,38	8294,58	756,21	9050,78
454,69	2640,36	47,80	17,27	3,55	2964,23	2965,89	5930,12
771,31	1775,63	11,85	-1,49	0,54	470,98	2423,00	2893,97
-1831,08	-3744,35	0	-44,29	0	-1913,27	-1776,33	-3689,60
-2304,28	-781,83	27,65	-22,44	1,31	281,60	-2249,56	-1967,96
-538,77	1069,75	124,75	27,61	6,40	6858,35	-1540,48	5317,87
-67,46	2271,08	167,77	58,78	8,74	10164,50	1002,80	11167,30
1001,45	3772,20	46,49	37,19	4,42	3805,98	3743,85	7549,83
1512,00	3026,00	13,61	6,51	0,64	896,70	3357,31	4254,01
-1227,83	-3141,10	0	-44,29	0	-1913,27	-1081,06	-2994,33
-1872,76	-1034,03	30,28	-20,84	2,02	495,48	-1726,03	-1230,55
-866,73	777,97	136,90	36,28	10,12	7918,95	-1506,63	6412,32
-184,52	2211,25	163,12	70,50	13,82	10689,30	507,00	11197,30
746,53	3508,80	79,10	45,02	7,19	5672,77	4207,29	9889,00
1391,47	3278,37	16,24	7,66	1,09	1079,32	4852,22	5931,54
-2331,66	-4064,31	0	-40,11	0	-1732,65	-2114,24	-3846,89
-2518,53	585,51	27,43	-11,83	6,51	955,28	-2301,15	-1345,87
6745,09	8976,22	111,92	65,82	31,18	9025,70	1812,35	10838,00
3558,98	6392,80	165,71	108,08	42,48	13663,00	15500,00	29163,00
4492,09	7870,77	57,50	54,70	21,34	5769,18	22256,10	28025,30
5325,99	7545,45	12,95	8,21	3,07	1046,74	11935,70	12982,40

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остигления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления, северной			
					q_{Φ} , скв	$q_{\Phi \cdot \Delta t}$	$q_{\Phi \cdot p-k}$	$Q_{\Sigma \Phi}$
12	Киев	12,0×12,0	1,8	4	0	-33,84	0	-1461,72
				7	44,09	-9,80	3,56	1635,31
				10	31,60	0,54	1,66	1460,00
				13	30,28	13,36	1,59	1953,92
				16	35,55	16,83	1,86	2343,12
				19	24,58	3,96	4,23	1415,85
13	Комсомольск-на-Амуре	12,0×12,0	1,8	4	0	-35,93	0	-1552,03
				7	44,09	-11,42	3,16	1548,07
				10	31,60	0,79	1,47	1462,93
				13	30,28	14,94	1,41	2014,54
				16	35,55	18,57	1,65	2409,52
				19	24,58	4,89	3,75	1431,48
14	Курск	12,0×12,0	1,8	4	0	-35,51	0	-1533,97
				7	35,11	-15,89	3,28	972,06
				10	32,04	1,04	1,64	1499,80
				13	30,28	14,80	1,55	2014,70
				16	34,23	18,10	1,75	2336,78
				19	27,65	5,54	4,41	1624,17
15	Москва	12,0×12,0	1,8	4	0,88	-37,51	0,28	-1570,13
				7	33,80	-17,60	2,88	823,88
				10	29,41	0,98	1,46	1375,82
				13	28,09	16,44	1,39	1983,72
				16	31,16	19,77	1,55	2267,20
				19	75,46	21,65	4,40	4385,28
16	Оренбург	12,0×12,0	1,8	4	0	-42,20	0	-1822,96
				7	35,11	-19,49	3,12	809,61
				10	32,04	2,70	1,56	1567,90
				13	30,28	20,67	1,47	2265,05
				16	34,23	24,65	1,67	2615,78
				19	27,65	8,87	4,19	1758,59

Продолжение табл. 22

Вт, при ориентации

		южной						
$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	СКВ	q_{Φ}	$q_{\Phi \Delta t}$	$q_{\Phi \text{ р-к.}}$	$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-1454,51	-2916,23	0	-33,84	0	-1461,72	-1249,71	-2711,43	
-1769,99	-134,68	28,53	-16,48	1,57	588,22	-1565,15	-976,94	
100,76	1560,76	126,13	28,48	7,87	7019,31	-947,49	6071,82	
2,51	1956,43	182,11	54,68	10,82	10696,90	1567,06	12264,00	
673,46	3016,57	70,19	30,55	5,55	4591,60	4277,15	8868,75	
1014,29	2430,14	14,92	1,62	0,82	750,26	3508,20	4258,47	
-622,38	-2174,40	0	-35,93	0	-1552,03	-459,39	-2011,41	
-1059,99	488,08	28,53	-18,05	1,27	507,83	-897,01	-389,17	
-1131,73	331,20	126,13	26,64	6,38	6875,06	-968,75	5906,31	
-100,40	1914,14	182,11	53,27	8,77	10547,50	-352,67	10194,80	
73,12	2482,65	70,19	31,12	4,50	4570,87	1312,40	5883,27	
497,31	1828,78	14,92	2,45	0,67	779,13	2273,47	3052,59	
-1515,16	-3049,13	0	-35,51	0	-1533,97	-1304,43	-2838,40	
-1855,86	-883,80	30,28	-16,00	1,61	643,28	-1645,15	-1001,87	
-103,65	1396,25	136,90	30,54	8,03	7580,43	-987,91	6592,52	
-36,78	1977,92	163,12	58,04	10,96	10027,30	1625,71	11653,00	
723,05	3059,83	79,10	34,04	5,70	5133,84	4393,28	9527,10	
1096,79	2720,96	16,24	2,77	0,86	858,23	3656,06	4514,29	
-1137,99	-2708,12	0	-38,02	0	-1642,35	-842,53	-2484,88	
-1653,07	-830,07	29,84	-18,46	1,55	558,59	-1358,47	-799,88	
-609,70	766,13	154,00	35,19	8,73	8593,22	-1150,34	7442,88	
-370,32	1613,41	221,67	64,62	11,80	12877,60	530,92	13408,50	
403,48	2670,68	44,84	23,43	6,28	3220,32	3578,16	6798,48	
919,43	5304,71	17,56	4,35	0,91	985,78	4094,11	5079,89	
-1747,09	-3570,05	0	-42,20	0	-1822,96	-1682,68	-3505,64	
-2188,75	-1379,14	30,28	-20,68	1,46	477,74	-2124,37	-1646,63	
-211,92	1355,98	136,90	31,16	7,30	7575,51	-1395,74	6179,77	
-54,84	2210,21	163,12	62,44	9,97	10174,50	1298,71	11473,20	
955,99	3571,77	79,10	39,96	5,18	5367,29	4132,72	9500,00	
1428,00	3187,58	16,24	6,09	0,78	998,31	3597,19	4595,50	

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления, северной			
					$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$
17	Петропавловск-Камчатский	12,0×12,0	1,8	4	0,88	-36,96	0,05	-1556,75
				7	35,11	-16,62	3,25	939,37
				10	31,16	1,39	1,67	1478,52
				13	28,97	16,09	1,55	2013,62
				16	32,48	19,47	1,74	2319,51
				19	26,33	6,18	4,66	1606,01
18	Самарканд	12,0×12,0	1,8	4	0	-48,47	0	-2093,89
				7	44,09	-16,47	4,22	1375,45
				10	31,60	4,96	1,96	1663,03
				13	30,28	26,96	1,88	2553,95
				16	35,55	32,02	2,20	3014,08
				19	24,58	11,89	5,01	1791,79
19	Севастополь	12,0×12,0	1,8	4	0	-33,42	0	-1443,66
				7	49,75	-8,59	2,98	1906,55
				10	32,04	0,05	1,32	1439,06
				13	30,28	12,43	1,25	1809,16
				16	36,21	15,91	1,49	2315,94
				19	19,75	2,19	2,82	1069,52
20	Семипалатинск	12,0×12,0	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	35,11	-20,48	3,21	770,86
				10	32,04	3,33	1,61	1597,53
				13	30,28	22,62	1,52	2351,19
				16	34,23	26,82	1,72	2711,88
				19	27,65	10,02	4,31	1813,57
21	Ташкент	12,0×12,0	1,8	4	0	-47,22	0	-2039,71
				7	52,71	-12,62	4,60	1930,73
				10	32,48	4,85	2,01	1699,70
				13	30,28	25,83	1,88	2505,35
				16	36,87	31,11	2,29	3035,35
				19	18,43	9,62	3,92	1381,14

Продолжение табл. 22

Вт, при ориентации

		южной					
$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\phi, \text{скв.}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к.}}$	$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-1565,76	-3122,51	0	-37,18	0	-1606,22	-1326,37	-2932,59
-1931,71	-992,34	30,28	-17,76	1,67	612,97	-1692,30	-1079,33
-149,24	1328,28	145,97	33,71	8,82	8142,89	-970,82	7172,07
-28,85	1984,77	210,72	62,77	11,93	12329,90	1889,54	14219,40
797,81	1317,32	87,83	38,30	6,30	5721,06	4856,52	10577,50
1207,07	2813,98	17,56	4,02	0,97	973,59	4075,82	5049,41
-2988,21	-5082,10	0	-48,47	0	-2093,89	-2867,93	-4961,82
-3232,63	-1857,18	28,53	-22,41	2,56	374,91	-3112,36	-2737,45
-25,81	1638,12	126,13	40,42	12,83	7749,17	705,09	7044,08
729,75	3283,70	182,11	78,74	17,64	12030,60	6205,98	18236,50
2180,91	5194,99	70,19	50,23	9,05	5593,06	10059,00	15652,00
2584,63	4376,42	14,92	10,01	1,34	1135,01	6082,60	7217,61
-2111,58	-3555,24	0	-33,42	0	-1443,66	-2077,46	-3521,12
-2252,47	-345,92	27,43	-17,11	1,16	495,92	-2218,37	-1722,46
-156,73	1282,33	99,62	20,56	5,18	5415,21	-995,95	4419,26
116,76	2015,93	151,89	43,50	7,09	8747,10	2010,89	10757,90
941,41	3257,35	51,04	22,17	3,48	3313,02	3793,56	7106,58
1199,96	2269,48	12,07	0,44	0,51	562,33	2191,19	2753,52
-1262,66	-3175,93	0	-44,29	0	-1913,27	-1059,89	-2973,16
-1907,86	-1136,74	30,28	-21,39	1,69	457,19	-1704,84	-1247,65
-1084,15	513,38	136,90	38,57	8,44	7728,91	-1499,39	6229,52
-369,40	1981,80	163,12	66,82	11,53	10431,00	315,03	10746,00
585,15	3297,03	79,10	43,25	5,00	5544,67	3562,66	9107,30
1230,09	3043,66	16,24	7,36	0,91	1058,80	4207,62	5266,42
-2917,66	-4957,37	0	-47,22	0	-2039,71	-2871,24	-4910,95
-3153,44	-1222,71	27,21	-23,12	1,86	256,98	-3107,03	-2850,05
198,70	1898,40	83,85	25,05	7,29	5019,06	-1089,62	3929,44
729,36	3234,72	131,06	58,02	10,25	8611,18	3356,52	11967,70
2101,34	5136,69	40,38	32,46	4,77	3352,35	6246,58	9598,93
2536,29	3917,43	11,41	7,88	0,78	866,99	3798,93	4665,92

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления, северной			
					$q_{\text{ф. скв}}$	$q_{\phi \Delta t}$	$q_{\text{р-к.}}$	$Q_{\Sigma \Phi}$
22	Уфа	12,0×12,0	1,8	4	0,88	-41,71	0,21	-1755,16
				7	35,11	-8,67	14,37	1762,94
				10	31,16	12,08	7,39	2187,53
				13	28,97	29,28	6,87	2813,11
				16	32,48	34,23	7,70	3214,69
				19	26,33	16,66	20,62	2748,12
23	Хабаровск	12,0×12,0	1,8	4	0	-38,02	0	-1642,35
				7	46,64	-10,90	3,64	1700,91
				10	32,48	1,85	1,68	1555,56
				13	30,28	17,08	1,57	2113,86
				16	35,55	20,97	1,84	2521,34
				19	22,82	5,66	3,93	1400,38
24	Целиноград	12,0×12,0	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	35,11	-20,82	2,84	739,88
				10	32,04	3,02	1,42	1576,01
				13	30,28	22,33	1,34	2330,86
				16	34,23	26,49	1,52	2688,89
				19	27,65	9,75	3,81	1780,11
25	Чита	12,0×12,0	1,8	4	0	-46,38	0	-2003,58
				7	35,11	-21,36	3,44	742,68
				10	32,04	4,08	1,72	1634,51
				13	30,28	24,67	1,63	2444,25
				16	34,23	29,11	1,84	2815,84
				19	27,65	11,25	4,62	1879,97
26	Якутск	12,0×12,0	1,8	4	5,27	-38,69	2,17	-1349,99
				7	28,53	-20,79	2,54	443,75
				10	25,46	1,36	1,40	1218,98
				13	25,02	19,65	1,38	1989,29
				16	26,33	23,01	1,45	2194,04
				19	26,33	8,82	4,71	1722,27

Продолжение табл. 22

Вт, при ориентации

южной							
$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\text{СКВ}}$	$q_{\Phi A}$	q_{Φ}^r	$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-1511,03	-3266,19	0	-42,20	0	-1822,96	-1148,87	-2971,83
-1952,72	-189,78	30,38	-11,33	7,18	1129,10	-1590,55	-461,45
6562,93	8750,46	145,97	82,23	38,00	11500,30	737,46	12237,80
2864,26	5677,37	210,72	130,69	51,44	16970,50	10549,80	27520,30
3479,98	6694,67	87,83	75,03	27,18	8209,64	20603,70	28813,40
3828,10	6576,22	17,56	11,83	4,16	1449,30	15704,10	17153,40
-634,11	-2276,45	0	-38,02	0	-1642,35	-474,63	-2116,97
-1111,89	589,02	27,65	-1906	1,40	431,87	-952,40	-520,54
-1190,21	365,35	124,75	26,66	6,85	6837,09	-1030,72	5806,37
-20,09	2393,77	167,77	54,15	9,37	9991,50	-353,86	9637,60
144,10	2665,44	46,49	31,34	4,74	3567,16	1442,08	5009,24
596,83	1997,20	13,61	3,35	0,69	762,26	2473,64	3235,90
-1263,40	-1376,67	0	-44,29	0	-1913,27	-1156,17	-3069,44
-1908,31	-1168,43	30,28	-21,76	1,46	431,19	-1801,11	-1369,92
-1168,16	407,85	136,90	31,72	7,30	7699,74	-1605,19	5994,55
-438,57	1892,29	163,12	64,13	9,97	10255,40	73,17	10328,60
526,70	3215,58	79,10	42,05	5,18	5457,58	3013,87	8471,45
1171,63	2951,74	16,24	7,16	0,78	1044,86	3658,81	4703,67
-1291,38	-3294,96	0	-46,38	0	-2003,58	-1161,84	-3165,42
-1979,31	-1236,63	30,28	-22,35	1,76	418,92	-1849,80	-1430,88
-1097,28	537,23	136,90	34,72	8,81	7794,23	-1632,19	6162,04
-335,54	2108,72	163,12	69,49	12,02	10567,90	281,33	10849,20
682,18	3468,02	79,10	45,73	6,25	5662,70	3696,17	9358,90
1370,12	3250,09	16,24	8,51	0,94	1109,79	4384,12	5493,91
68,44	-1281,55	3,51	-41,32	0,19	-1625,33	-113,48	-1738,80
-883,55	-439,80	26,33	-20,81	1,54	305,15	-695,28	-390,13
-1107,04	111,94	175,14	41,81	10,03	9805,40	-918,77	8886,60
-6,46	1982,83	258,03	76,66	13,61	15046,60	-522,12	14524,50
-66,50	2127,54	120,57	50,26	7,61	7708,39	1267,49	8975,88
467,18	2189,46	17,56	6,54	0,93	1081,30	2931,55	4012,85

Т а б л и ц а 23. Теплопоступления в помещения через покрытия разности температур наружного и внутреннего воздуха
 $(F_{\text{фр ст}} = 24 \times$

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема форточка, м	Высота остекления форточка, м	Часы суток	Теплопоступления юго-западной			
					q_{Φ} , скв	$q_{\Phi \Delta t}$	$q_{\Phi, p-k}$	$Q_{\Sigma \Phi}$
1	Актюбинск	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-42,20	0	-1822,96
				7	21,94	-22,93	0,92	-2,48
				10	34,67	2,96	1,46	1688,72
				13	166,20	54,33	7,51	9851,50
				16	253,34	73,37	10,50	14567,70
				19	25,46	19,77	3,29	2095,63
2	Александровск-Сахалинский	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-31,75	0	-1371,41
				7	21,94	-17,49	0,95	233,31
				10	34,67	0,23	1,50	1572,46
				13	169,79	46,03	7,86	9663,00
				16	255,92	63,98	10,91	14291,00
				19	26,11	15,27	3,52	1940,13
3	Алма-Ата	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-40,11	0	-1732,65
				7	22,38	-21,12	1,32	111,53
				10	32,04	2,68	1,89	1581,51
				13	135,64	50,52	8,99	8430,48
				16	231,44	73,38	13,68	13759,50
				19	20,19	15,25	3,32	1674,19
4	Баку	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-31,75	0	-1371,41
				7	21,07	-17,19	1,23	220,58
				10	32,04	0,39	1,86	1481,45
				13	115,78	38,27	7,84	6993,56
				16	211,56	60,62	12,56	12300,40
				19	17,56	7,46	2,48	1187,69
5	Барнаул	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-43,03	0	-1859,08
				7	21,94	-23,08	1,09	-2,13
				10	34,67	3,61	1,72	1728,38
				13	178,65	59,69	9,36	10700,60
				16	262,52	79,13	12,77	15311,10
				19	27,65	23,52	4,38	2399,78

тия и светоаэрационные фонари за счет солнечной радиации,
и лучистого тепла, поглощаемого остеклением
 $12=288 \text{ м}^2$)

Вт, при ориентации							
северо-западной							
$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\phi, \text{р-к}}$	$Q_{\Sigma \phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-1688,57	-3511,53	0	-42,20	0	-1822,96	-1724,04	-3547,00
-2130,24	-2132,72	22,38	-22,80	0,95	23,22	-2165,68	-2142,46
-1473,13	215,59	31,60	2,28	1,35	1521,73	-1505,45	16,28
-115,77	9735,70	34,23	21,30	1,46	2461,96	-171,37	2290,59
2305,38	16873,00	145,39	53,64	6,87	8894,70	950,93	9845,60
4706,30	6801,93	34,23	37,92	6,55	3399,85	2301,11	5700,96
-1202,84	-2574,25	0	-31,75	0	-1371,41	-1264,48	-2635,89
-1486,75	-1253,44	22,38	-17,06	1,17	280,83	-1548,42	-1267,59
-980,91	591,52	31,16	0,13	1,63	1411,14	-993,99	417,15
-140,17	9522,80	33,58	12,30	1,76	2057,97	9,66	2067,63
2129,06	16420,00	141,54	45,03	8,29	8417,83	751,28	9169,11
4410,07	6350,20	34,67	36,28	8,33	3424,94	2108,68	5533,62
-1735,72	-3468,37	0	-40,11	0	-1732,65	-1760,39	-3493,04
-2184,41	-2072,89	22,82	-20,82	1,47	150,09	-2209,09	-2059,00
-1463,90	117,61	31,60	2,83	2,03	1575,29	-1452,46	122,83
94,64	8525,11	34,23	20,63	2,20	2465,21	136,48	2601,68
2740,42	16499,90	161,30	60,72	11,20	10075,00	1292,03	11367,00
6273,19	7947,38	27,21	33,92	7,87	2980,76	3611,10	6591,86
-1939,87	-3311,28	0	-31,75	0	-1371,41	-1988,59	-3360,00
-2069,32	-1848,75	23,70	-17,24	0,93	319,27	-2118,01	-1798,73
-864,23	617,22	31,60	0,70	1,24	1388,39	-1062,87	325,52
430,11	7423,67	34,23	11,73	1,34	2043,63	69,56	2113,19
4129,34	16429,80	122,01	34,89	5,03	6995,16	908,56	7903,72
6559,34	7747,03	23,70	36,28	6,82	2885,51	2809,24	5694,75
-887,83	-2746,91	0	-43,03	0	-1859,08	-968,87	-2827,95
-1410,47	-1412,60	22,38	-22,92	1,15	26,48	-1491,47	-1464,99
-1236,83	491,55	30,28	2,62	1,55	1488,49	-1321,66	166,83
-263,43	10437,20	32,26	22,04	1,65	2417,09	-338,48	2078,61
1049,87	16360,90	98,31	43,97	5,59	6388,16	559,40	6947,56
3706,28	6106,06	35,55	44,34	8,67	3825,77	1158,25	4984,02

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплоотделение юго-западной			
					q_{ϕ} , скв	$q_{\phi \Delta t}$	q_{ϕ} , р-к.	$Q_{\Sigma \text{ок}}$
6	Бодайбо	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0,88	-49,09	0,05	-2080,52
				7	20,63	-17,48	1,12	184,39
				10	35,11	14,67	1,91	2233,02
				13	199,24	74,24	11,04	12291,40
				16	273,97	85,98	14,47	16174,90
				19	28,97	21,06	5,39	2393,82
7	Братск	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0,88	-41,96	0,06	-1772,56
				7	20,85	-22,46	1,32	-12,94
				10	34,89	4,21	2,20	1784,36
				13	196,48	66,76	12,77	11923,10
				16	272,03	85,92	16,70	16184,90
				19	28,97	27,66	6,23	2715,49
8	Владивосток	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-29,66	0	-1281,10
				7	22,38	-15,88	1,23	334,06
				10	32,04	0,33	1,76	1445,84
				13	135,64	40,16	8,38	7956,49
				16	231,44	61,44	12,75	13203,20
				19	20,19	9,50	3,09	1416,25
9	Джезказган	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	21,94	-23,99	0,93	-48,30
				10	33,36	3,23	1,41	1641,56
				13	165,33	54,04	7,16	9786,10
				16	244,46	74,32	10,35	14218,40
				19	23,26	19,18	2,99	1962,74
10	Иркутск	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	21,94	-24,46	0,64	-80,84
				10	34,67	2,80	1,02	1662,65
				13	174,27	53,82	5,42	10087,70
				16	259,65	71,39	7,46	14623,40
				19	26,77	20,61	2,48	2154,05

Продолжение табл. 23

Вт, при ориентации

		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\Phi, \text{ скв}}$	$q_{\Phi, \Delta t}$	$q_{\Phi, \text{ р-к}}$	$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-498,36	-2578,87	0,88	-49,08	0,05	-2080,28	-607,81	-2688,09
-1190,58	-1006,19	22,38	-16,96	1,27	289,08	-1300,05	-1010,98
-1293,55	939,47	28,09	13,00	1,59	1843,69	-1402,56	441,13
-523,52	11767,90	28,97	30,85	1,64	2654,84	-600,81	2054,03
512,51	16687,40	114,24	54,12	7,67	7604,19	332,86	7937,04
3219,12	5612,94	35,99	46,12	10,92	4018,76	1036,04	5054,80
-391,29	-2163,85	0,88	-41,97	0,05	-1773,04	-545,74	-2318,78
-948,27	-961,21	22,38	-22,23	1,30	62,71	-1102,71	-1040,00
-1027,30	757,06	28,53	2,28	1,66	1402,77	-1182,73	220,04
-619,12	11604,00	29,63	20,97	1,72	2260,31	-477,19	1783,12
571,06	16756,00	117,88	52,19	8,13	7698,46	295,72	7994,17
3467,65	6183,14	35,99	50,73	10,95	4219,47	866,79	5086,26
-1208,12	-2489,22	0	-29,66	0	-1281,10	-1302,23	-2583,33
-1484,26	-1150,20	22,82	-15,80	1,24	357,03	-1578,36	-1221,33
-955,27	490,57	31,60	0,48	1,72	1418,51	-1043,10	375,41
148,64	8105,13	34,23	10,70	1,86	2021,48	45,63	2067,12
2263,93	15467,10	161,30	47,46	9,47	9427,10	769,64	10196,70
5408,87	6825,12	27,21	26,54	6,65	2609,56	2619,81	5229,37
-1770,13	-3683,40	0	-44,29	0	-1913,27	-1798,18	-3711,45
-2243,35	-2291,65	22,38	-23,81	0,00	18,36	-2271,41	-2289,78
1566,70	74,86	31,60	2,94	1,41	1552,98	-1583,48	-30,50
-136,88	9649,30	34,23	23,28	1,53	2550,58	-145,83	2404,76
2262,68	16481,00	108,06	57,28	7,38	7461,46	1055,67	8517,13
4729,63	5692,37	30,72	36,38	6,26	3169,48	2545,11	5714,59
-1217,56	-3130,83	0	-44,29	0	-193,27	-1184,30	-3097,57
-1862,49	-1943,33	22,38	-23,45	1,22	6,40	-1829,21	-1822,81
-1686,46	-23,81	30,72	3,22	1,67	1538,42	-1618,23	-79,81
-643,66	9444,10	32,92	23,49	1,79	2514,18	-397,57	2116,61
698,14	15321,50	137,74	57,35	8,44	8792,20	719,08	9511,20
2791,07	4945,12	35,11	44,57	8,92	3827,54	1474,68	5302,22

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления юго-западной			
					q_{ϕ} , скв	$q_{\phi \Delta t}$	$q_{\phi, p-k}$	$Q_{\Sigma ok}$
11	Кишинев	12,0×12,0	1,8	4	0	-40,11	0	-1732,65
				7	22,16	-14,73	5,26	548,52
				10	32,70	12,37	7,76	2282,00
				13	149,59	101,20	39,10	12523,20
				16	242,41	144,99	57,27	19209,60
				19	22,16	36,76	15,83	3229,05
12	Киев	12,0×12,0	1,8	4	0	-33,84	0	-1461,72
				7	21,94	-18,17	1,19	214,38
				10	34,67	1,41	1,88	1640,33
				13	166,20	50,38	9,71	9775,40
				16	253,34	69,94	13,57	14551,90
				19	25,46	16,98	4,24	2016,65
13	Комсомольск-на-Амуре	12,0×12,0	1,8	4	0	-35,93	0	-1552,03
				7	21,94	-19,45	1,07	153,71
				10	34,67	1,65	1,69	1642,22
				13	166,20	50,62	8,69	9742,20
				16	253,34	69,76	12,16	14483,00
				19	25,46	17,36	3,80	2013,80
14	Курск	12,0×12,0	1,8	4	0	-35,51	0	-1533,97
				7	21,94	-19,11	1,15	172,35
				10	34,67	1,75	1,82	1652,10
				13	174,27	52,85	9,68	10229,70
				16	259,65	72,07	13,34	14906,60
				19	26,77	19,18	4,44	2177,07
15	Москва	12,0×12,0	1,8	4	0	-38,02	0	-1642,35
				7	21,07	-20,62	1,10	67,12
				10	34,67	2,43	1,82	1681,15
				13	188,63	57,98	10,28	11097,60
				16	267,42	76,39	13,78	15447,70
				19	28,97	7,21	5,15	1785,49

Продолжение табл. 22

Вт, при ориентации

		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\Phi, \text{ скв}}$	$q_{\Phi, \Delta t}$	$q_{\Phi, \text{ р-к}}$	$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{ гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-2026,61	-3759,26	0	-40,11	0	-1732,65	-2170,36	-3903,01
-2213,54	-1665,12	22,38	-14,61	5,31	565,36	-2357,27	-1791,92
1278,84	3560,84	31,60	11,76	7,50	2197,23	1166,98	3358,21
3941,64	16464,90	34,23	30,31	8,12	3138,96	3668,49	6807,45
20661,60	39871,20	154,07	106,19	39,83	12964,00	5119,18	18083,10
29880,60	33109,60	29,19	76,10	32,33	5944,84	21067,00	27011,90
-1194,71	-2656,43	0	-33,84	0	-1461,72	-1341,70	-2803,42
-1510,18	-1295,80	22,38	-18,13	1,17	234,28	1657,18	-1422,91
-913,99	726,34	31,60	0,54	1,66	1460,00	-1071,23	388,77
218,06	9993,40	34,23	14,34	1,79	2175,98	13,89	2189,87
2736,17	17288,10	145,39	47,83	8,44	8711,60	836,97	9548,50
5604,53	7621,18	34,23	36,05	8,05	3384,10	2276,63	5660,73
-383,44	-1935,47	0	-35,93	0	-1552,03	-547,86	-2099,89
-821,07	-667,35	22,38	-19,56	0,96	163,64	-985,48	-821,85
-892,81	749,42	31,60	0,61	1,36	1450,21	-1057,22	392,99
-320,84	9421,30	34,23	15,69	1,47	2220,15	-509,61	1710,54
360,58	14843,60	145,39	47,45	6,92	8629,38	122,27	8751,64
2338,40	4352,20	34,23	34,76	6,60	3265,53	584,64	3850,17
-1259,19	-2793,16	0	-35,51	0	-1533,97	-1421,79	-2955,76
-1599,90	-1427,55	22,38	-19,11	1,10	188,75	-1762,51	-1573,76
-988,70	663,40	30,72	0,61	1,51	1418,64	-1168,61	250,03
192,01	10421,70	32,92	15,34	1,62	2154,58	-49,61	2104,97
2843,45	17750,00	137,74	47,26	7,64	8321,70	824,11	9145,80
5593,16	7770,23	35,11	38,66	8,07	3535,37	2122,18	5657,55
-796,18	-2438,53	0	-38,02	0	-1642,35	-1014,63	-2656,98
-1312,14	-1245,02	22,38	-20,41	1,10	132,90	-1530,57	-1397,68
-1095,75	585,40	28,97	0,85	1,42	1349,63	-1327,66	21,97
-92,03	11005,50	30,28	16,95	1,49	2104,70	-338,64	1766,05
1453,08	16900,80	123,37	46,83	7,03	7656,25	528,93	8185,18
4648,75	6434,24	35,99	8,77	9,02	2323,09	1078,15	3401,24

№ п.п	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления юго-западной			
					q_{ϕ} , скв	$q_{\phi \Delta t}$	$q_{\phi, P-K}$	$Q_{\Sigma \phi}$
16	Оренбург	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-42,20	0	-1822,96
				7	21,94	-22,72	1,05	11,78
				10	34,67	3,28	1,66	1711,23
				13	174,27	57,46	8,82	10392,00
				16	259,65	76,83	12,16	15062,30
				19	26,77	22,01	4,05	2282,06
17	Петропавловск-Камчатский	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-37,18	0	1606,22
				7	21,94	-19,40	1,50	174,80
				10	34,67	3,10	2,37	1734,20
				13	183,07	61,16	13,13	11118,00
				16	266,58	81,76	17,75	15815,00
				19	28,53	24,05	6,27	2541,88
18	Самарканд	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	48,47	0	-2093,89
				7	21,94	-25,10	1,57	-68,48
				10	34,67	6,31	2,48	1877,71
				13	166,20	68,48	12,78	10690,00
				16	253,34	91,48	17,87	15668,40
				19	25,46	26,66	5,59	2492,84
19	Севастополь	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-33,42	0	-1443,66
				7	22,38	-18,24	0,98	221,12
				10	32,04	0,08	1,40	1447,70
				13	140,69	41,70	6,82	8173,96
				16	235,87	61,72	10,24	13298,40
				19	20,63	11,17	2,59	1485,72
20	Семипалаатинск	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	21,94	-23,83	1,03	-36,93
				10	34,67	3,79	1,63	1732,04
				13	174,27	59,08	8,67	10455,00
				16	259,65	78,59	11,94	15128,00
				19	26,77	22,97	3,97	2320,50

Продолжение табл. 23

Вт, при ориентации

		северо-западной					
$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\Phi, \text{СКВ}}$	$q_{\Phi, \Delta t}$	$q_{\Phi, p-k}$	$Q_{\Sigma \Phi}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-1667,97	-3490,93	0	-42,20	0	-1822,96	-1712,16	-3535,12
-2109,66	-2097,88	22,38	-22,58	1,09	38,56	-2153,83	-2115,27
-1422,20	289,03	30,72	2,38	1,50	1494,43	-1461,51	32,92
-25,97	10366,10	32,92	21,31	1,60	2411,99	-98,23	2313,76
2706,69	17769,00	137,74	53,83	7,56	860,29	1022,26	9624,55
5337,36	7619,42	35,11	41,98	7,99	3675,39	2411,64	6087,03
-1179,57	-2785,79	0	-37,18	0	-1606,22	-1528,59	-3134,81
-1545,56	-1370,76	22,38	-20,30	0,90	129,28	-1894,54	-1765,26
-824,56	909,64	29,84	0,42	1,21	1359,35	-1321,79	37,56
526,28	11644,30	31,60	16,07	1,28	2114,47	-199,63	1914,83
3996,16	19811,10	131,07	45,62	6,09	7895,71	715,71	8611,41
7457,58	9999,46	35,99	39,49	7,04	3565,05	1792,57	5357,62
-2882,00	-4975,89	0	-48,47	0	-2093,89	-2947,79	-5041,68
-3126,43	-3194,91	22,38	-25,29	1,41	-64,35	-3192,22	-3256,57
-1208,86	668,85	31,60	5,01	1,99	1667,89	-1353,89	314,00
1094,63	11784,60	34,23	28,07	2,16	2784,62	787,64	3572,26
7628,72	23297,10	145,39	65,26	10,16	9539,10	2359,74	11898,90
10364,00	12856,80	34,23	46,28	9,69	3896,77	6511,39	10408,10
-2058,43	-3502,09	0	-33,42	0	-1443,66	-2084,12	-3527,78
-2199,34	-1978,22	22,60	-18,28	0,93	227,14	-2225,03	-1997,88
-1066,07	381,63	31,60	0,15	1,30	1414,92	-1113,99	300,93
207,98	8381,93	34,23	13,34	1,41	2116,18	135,52	2251,70
3685,77	16984,10	158,03	47,06	7,10	9166,30	1047,31	10213,60
5479,87	6965,59	27,43	26,92	5,24	2574,10	3928,88	6502,98
-1078,68	-2991,95	0	-44,29	0	-1913,27	-1163,05	-3076,32
-1723,60	-1760,53	22,38	-23,52	1,17	1,52	-1807,97	-1806,45
-1523,00	209,04	30,72	3,12	1,61	1531,70	-1599,67	-67,97
-349,99	10105,00	32,92	32,39	1,72	2506,97	-393,02	2113,95
1181,00	16309,00	137,74	56,86	8,14	8758,30	720,94	9479,20
4190,37	6510,87	35,11	44,06	8,60	3791,61	1472,50	5264,11

№ п.п.	Наименование пунктов	Размер проема фонаря, м	Высота остекления фонаря, м	Часы суток	Теплопоступления			
					юго-западной			
					q_{Φ} , скв	$q_{\Phi \Delta t}$	$q_{\Phi, p-k}$	$Q_{\Sigma \Phi}$
21	Ташкент	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-47,22	0	-2039,71
				7	22,38	-24,39	1,56	-19,19
				10	32,04	5,15	2,24	1703,26
				13	125,80	57,22	10,06	8340,88
				16	223,07	82,78	15,76	13893,70
				19	19,31	18,10	3,46	1766,01
22	Уфа	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-42,20	0	-1822,96
				7	21,94	-15,93	5,21	484,90
				10	34,67	14,02	8,23	2458,77
				13	183,07	118,21	45,60	14985,40
				16	266,58	157,50	61,64	20982,80
				19	28,53	51,20	21,76	4384,49
23	Хабаровск	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-38,02	0	-1642,35
				7	21,94	-20,63	1,01	100,71
				10	33,36	1,75	1,54	1583,14
				13	165,33	49,44	7,79	9614,60
				16	244,46	69,52	11,27	14050,50
				19	23,26	16,37	3,26	1852,64
24	Целиноград	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-44,29	0	-1913,27
				7	21,94	-23,91	0,98	-42,66
				10	34,67	3,66	1,55	1722,98
				13	174,27	58,39	8,24	10407,00
				16	259,65	77,65	11,35	15062,10
				19	26,77	22,66	3,78	2298,76
25	Чита	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	0	-46,38	0	-2003,58
				7	21,04	-24,59	1,22	-61,36
				10	34,67	4,87	1,93	1791,20
				13	174,27	63,60	10,03	10721,00
				16	259,65	84,31	14,19	15472,40
				19	26,77	25,24	4,72	2450,87
26	Якутск	$12,0 \times 12,0$	1,8	4	3,51	-41,34	0,17	-1626,69
				7	19,75	-23,19	0,98	-106,19
				10	31,60	2,64	1,57	1546,91
				13	212,93	64,94	10,57	12460,50
				16	285,77	82,99	13,71	16522,50
				19	30,72	28,16	5,45	2779,24

Продолжение табл. 23

Вт, при ориентации

северо-западной							
$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r	$q_{\phi, \text{скв}}$	$q_{\phi, \Delta t}$	$q_{\text{ок, р-к}}$	$Q_{\Sigma \text{ок}}$	$Q_{\Sigma \text{гл. покр}}$	Q_{Σ}^r
-2837,37	-4877,08	0	-47,22	0	-2039,71	-2873,61	-4913,32
-3073,16	-3092,35	23,70	-24,24	1,52	42,34	-3109,40	-3067,06
-1199,66	503,60	31,60	4,74	2,03	1657,58	-1257,19	400,39
922,51	9263,39	34,23	27,01	2,20	2740,60	782,86	3523,46
6187,14	20080,80	166,06	68,78	11,42	10638,30	2303,88	12942,10
9213,94	10979,90	26,33	34,76	7,19	2950,01	7044,97	9994,90
-1097,74	-2920,70	0	-42,20	0	-1822,96	-1332,06	-3155,02
-1539,40	-1054,50	22,38	-15,68	5,31	518,81	-1773,75	-1254,94
475,32	2934,09	29,84	11,36	7,08	2085,81	240,97	2326,78
3238,41	18223,80	31,60	30,73	7,50	3016,54	2769,12	5785,66
13253,10	34235,90	131,07	98,71	35,71	11469,30	3815,62	15284,90
24331,80	28716,20	35,99	98,04	41,34	7575,68	8275,76	15851,40
-450,08	-2092,43	0	-38,02	0	-1642,35	-500,88	-2143,22
-927,86	-827,15	22,38	-20,19	1,23	147,85	-978,66	-830,81
-1006,18	576,96	31,60	1,80	1,74	1517,85	-1056,98	460,87
-415,95	9198,70	34,23	18,24	1,88	2348,20	-416,86	1931,34
294,82	14345,30	108,06	53,81	9,11	7386,03	290,41	7676,43
2145,25	3997,89	30,72	35,54	7,73	3186,35	800,19	3996,53
-1147,94	-3061,21	0	-44,29	0	-1913,27	-1214,76	-3128,03
-1792,89	-1835,55	22,38	-23,82	0,99	-19,24	-1859,70	-1878,94
-1595,47	127,51	30,72	2,71	1,36	1503,21	-1662,78	-159,57
-439,47	9967,60	32,92	22,95	1,46	2476,45	-515,31	1961,14
1066,83	16128,90	137,74	54,81	6,88	8614,86	587,27	9202,12
3956,58	6255,34	35,11	41,87	7,26	3639,54	1321,76	4961,30
-1142,91	-3146,49	0	-46,38	0	-2003,58	-1218,46	-3222,04
-1830,84	-1892,21	22,38	-24,39	1,30	-30,40	-1906,38	-1936,78
-1608,73	182,47	30,72	3,97	1,79	1576,02	-1680,90	-104,88
-314,31	10406,70	32,92	25,57	1,91	2609,51	-376,61	2232,90
1381,49	16853,80	137,74	60,40	9,04	8949,90	814,92	9764,80
4895,52	7346,39	35,11	46,67	9,55	3945,58	1621,54	5567,12
-32,00	-1658,69	4,39	-41,12	0,22	-1577,10	164,15	-1412,96
-704,58	-810,77	21,94	-22,62	1,11	19,10	-817,01	-797,92
-928,08	618,83	26,33	1,40	1,33	1255,59	-1040,50	215,09
571,08	11889,40	26,33	19,80	1,33	2050,70	-659,95	1390,75
103,59	16632,10	100,99	46,58	6,27	6646,14	-21,85	6624,29
1821,82	4601,06	36,87	54,35	10,77	4405,88	525,33	4931,21

СОДЕРЖАНИЕ

Предисловие	3
1. Расчет теплопоступлений в помещения от солнечной радиации	3
2. Экономическая оценка снижения теплопоступлений в помещения от солнечной радиации	36
<i>Приложение 1. Расчетные величины теплопоступлений в помещения через ограждающие конструкции за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением в теплый период года для административно-бытового здания</i>	39
<i>Приложение 2. Расчетные величины теплопоступлений в помещения через ограждающие конструкции за счет солнечной радиации, разности температур наружного и внутреннего воздуха и лучистого тепла, поглощаемого остеклением в теплый период года для производственных зданий</i>	40