



83

**26254-84**

-  
( )

( )

-

( )

· , , · ( ) ; · ,  
· ; · ,  
· ; · > · ,  
; · , ; ·

-  
( )

· ·

-  
2

1984 . 127

!

**26254-84**

2                      1934 .                      127

**01.01.85**

-  
-  
,  
  
,  
  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-  
-

1.1.

 $R$  ,

1.

1.2.

$$\left( \begin{array}{c} \text{ } \\ \text{ } \\ \text{ } \end{array} \right)$$

1.3.

(1) (2)

**2.**

2.1.

2.2.

1500X1000 .

2.3.

2.4.

2.5.

2.6.

( ,

2.7. . .),

, -

.

3-

3.1.

-

-

,

,

.

-

:

3,5

7475—77

-

10890—75,

-

,

17645—78,

-

;

16617—80 ,

10688—75,

17083—81

18476—81

-

22787—77

-

.

;

9987—77,

7164—78

-

23125—78

-

.

,

,

,

,

-

,

-

,

.

3.2.

,

-

.

,

. 3.1.

. 4 26254—34

3.3.

25380—82.

3.4.

3044—77

1790—77 (

),  
6651—78

10688—75 (

).

9245—79,  
9736—80.

8711—78

7105—78.

( .

1).

70 ° ),  
2045—71 (

215—73 (

112—78 (

35 ° ).

^  
30 ° )

3.5.

6416—75.

3.6.

11161—71.

3.7.

6353—52,

3.8.

25336—82,

13474—79,

200

24104—80,

25336—82.

3.9.

6376—74

7193—74.

3.10.

1—2( 2-° )/ ,

[ ,

3.11.

1.

4.

4.1,

$$),$$

4.2,

3.1,

4.3,

4.4,

500

\*

4.5.

2.

4.6.

/? »

4.7.

(

,

)

4.8.

4.6

50—70

w

4.9.

500

4.10.

100, 250, 750

1500

100 250 \



5000

1000 .

100

100

(

\*

4.11.

:

2

,

.

50

20

30 80%.

 $(25 \pm 10)^\circ$ 

0° .

,

4.12.

: 25380—82.

4.13.

1000

4.14.

1500

4.15.

·  
·  
·

5.

5.1.

^

± 1 °

± 5%.  
5.2.

1,5 ·, 4 7— 7 1,5 1,5 4— 4 ·, \*

10  
5.3.

1 .

3).

15% ( .

5.4.

15 .

25380—82.

5.5.

5.6.

3 (0; 3; 6; 9; 12; 15; 18; 21 ).

6 (0; 6; 12; 18 ).

5.7. 4.

( )

1,0—1,5

—

24816—81.

25611—83.

21718—76.

( 25891—83.

3

1,5 2 4 (0, 6, 12, 18 )  
9

6.

6.1. Ro

$$R_0 = R^* + R_K + R_{\text{«}} \quad \wedge [- \quad | - \quad \text{«} | \quad \wedge < 7 \quad , \quad \wedge < ? \quad (1)$$

$$R \quad R \quad -$$

$$, ( \quad ^{\circ} ) / ;$$

$$* \quad -$$

$$, ( \quad ^{\circ} ) / ;$$

$$-$$

$$, ^{\circ} ;$$

$$\wedge \quad -$$

$$-$$

$$, ^{\circ} ;$$

$$q \quad -$$

$$, \quad / ^2,$$

$$(5) \quad (6).$$

$$R''p$$

6.2.

$$_0 = -\mathcal{E} - > \quad R / \quad (2)$$

$$F -$$

$$F_t -$$

$$, \quad ^2;$$

$$, \quad ^2;$$

$$R_0 j -$$

$$( \quad ^{2*} ) / , \quad (3) \quad (4).$$

6.3.

:

$$\wedge \quad / \quad \mathcal{E} \quad - \frac{j - \mathcal{E}}{1} \quad \underline{ij} \quad \mathcal{E} \quad (3)$$

$$R_B j \quad R_{hi} -$$

$$, ( \quad ^{2-} ) / ;$$

$$R_K j -$$

$$( \quad ^{2*} ) / ;$$

$$t_B j \quad t_{,,l} -$$

$$100$$

$$, ^{\circ} ;$$

$$( \quad / -$$

$$, ^{\circ} ;$$

$q \quad l \quad —$

(5) (6). , / <sup>2</sup>, ,

at ,

$R_{01} \quad l \quad -R_t$  (4)

1 i

&Ki

1 —

\* , / ( <sup>2\*o</sup> ), 7.

6.4.

$\pm \quad 1,5^\circ$

1  
1,5 3

6.5. j  
0°

3044—77.

6.6.

:

$\frac{(\wedge \wedge)}{/ \gg - * ) \times ? ( + )} \frac{(- \text{---})}{. - ' \wedge - \wedge + )}$  / \

^ , -

<7 = <7(1+ + ^+ ?5 . (6)

$t, t_H \ll$  , - , (I);  
 $q$  — , / 2;  
 $R_T$  — ,  
 $R_c$  — , ( 2\*° )/ ;  
 $R_B$  — ( 2-° )/ ;  
( 2\*° ) / ,  
, q.  
 $R \setminus$  — 0,115 ( 2-° )/ ;  
( , ( 2-° )/ ,  
; . —  
 $Re.t i$  — , ° ,  
, ( 2\*° )/ 5;  
 $R^{\wedge}, n$   
 $R . \frac{0,85}{d_K 4r^{\wedge} a^*}$  (?>  
= 5,5-4-5,71/;  
 $v$  — , / ;  
— ,  
6:7. , / ( 2-° ).  
~ , (8>  
— , ° ; .  
— , (5) (6).  
, ,  
,

$\wedge($ : 5 (9>

6.8.  $R_{iK[i}$  -

$R_0$ — ( ,

$( , (2), ( 2^\circ )/$  ;  
3\*  
 $( 2^\circ )/$  .

6.9.

15%.

6.10.  $R_0$  - ,

6.11. 6. , - -  
7  $t_H$   $t_B$ , - -  
12.1.00|5—76

7.

7.1.

12.1.013—78.

. 14 16254—84

7.2.

( , .

1

0,3 1790—77 25000 6616—74. 3044—77,  
<\*325.013 -11 -7 10 2.

— (-7—23—78.) 7076—78.  
-4 -34 -16 6353—52.  
21 6416—75.  
4—1 ( 32 30 20 ° ),  
215—73.  
-8 -9 112—78.  
-13 112—718. -49 6376—74  
7193—74.

11161—71.  
24104—80.  
25336\*—82.  
15  
13474—79.  
4 ..  
-1—2— .  
10000 ; -10.  
25336—82.

-09 24 -4 12 -  
5 5 . 12 , -

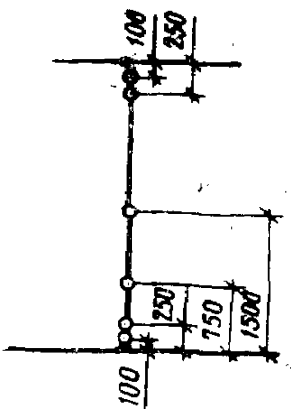
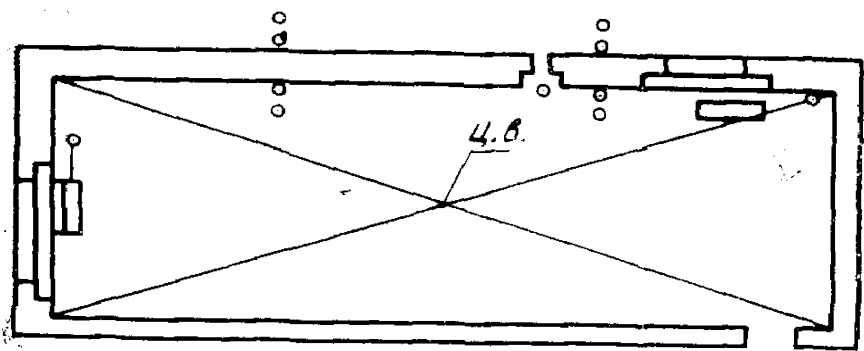


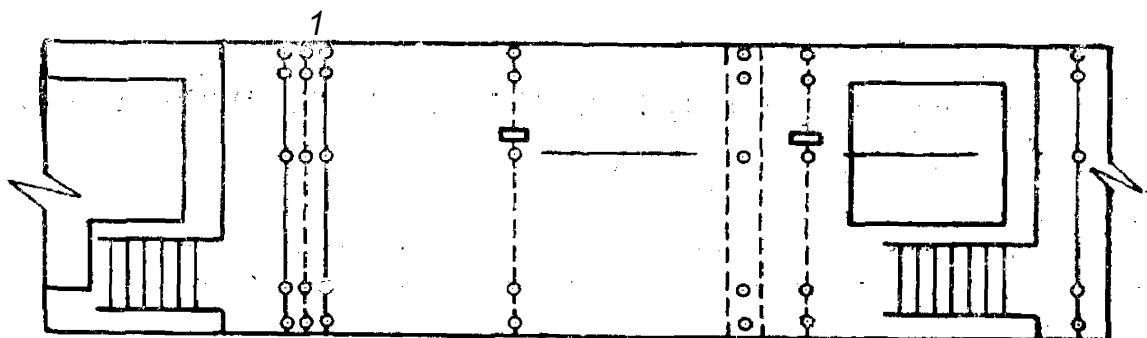
« 0 10 12 , ,

-7—21. -63, -59, -306, -305  
20 —

2

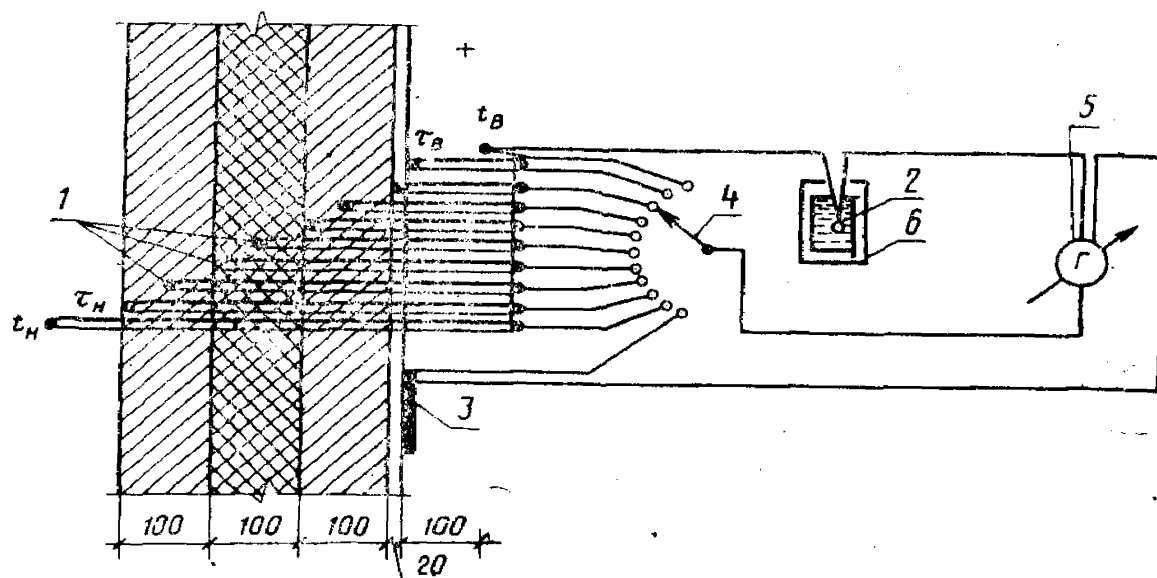
( . . )





1—наружный угол; 2—стык наружных панелей; 3—стык наружной и внутренней панелей

### Сечение стены и подключение датчиков



1— ; 2— ; 3—  
; 4— ; 5—  
; 6— ( )

1.

$$o - 1 \quad (2^{\circ}) / R_0$$

$$R - = -^{\wedge} \wedge$$

$$t_B, t_H - < 7$$

$$*7 \quad \sim "$$

$$, / 2.$$

$$25380^{-82} \quad q$$

2.

$$AR_2$$

$$TM /$$

$$^2$$

$$(\frac{2}{\phantom{x}})$$

$$AtM3M$$

(2)

$$\{ \wedge ) - / 2;$$

$$-11 \text{ Sg}$$

$$e, = \pm(3.5+J^{\wedge}),$$

$$<?$$

(3).

$$< 7, \wedge$$

$$, / 2;$$

$$, / 2.$$

$$-11 \text{ Aq}$$

$$\wedge = \pm 0,01(3,5-1- \wedge 2_-)$$

(4)

$$(\ast) = 0,5-0,2=0,1^{\circ}$$

$$(\text{£}) \text{ At}$$

. ^

$R_{03}$  -

$$R_0, \quad \wedge \quad (*4) \quad (2),$$

$$2 \text{ " } \cdot [^{\circ}.01(3,5+ \quad (5>$$

$$(5) \quad , \quad \overline{\wedge} \quad , \quad -$$

$$-11 \quad \cdot \quad q_{np} = 50 \quad / \quad 2 \quad <5 \quad \% \quad *$$

(3)

$$<7 \quad \wedge \quad \overline{-3,5} \wedge \quad 5-3,5 \quad >33 \quad / \quad 2.$$

(5)

&gt;'

$$R_{01} = 1 ( \quad 2^{\circ} \quad :$$

$$^{\text{TM}} = 1 \times 0,01 (3,5 \quad 50 \quad = 0,050 ( \quad 2 \quad ) / \quad ;$$

$$\ll 2^1 = 1 \times \cdot 01 (3.5+-50) = 0.045 ( \quad . ' \quad ) ; \quad .$$

$$-11 \quad ' \quad -$$

$$, \quad 33-50 \quad / \quad 2. \quad -$$

(U)

$$\wedge \quad = \wedge \quad \wedge \quad .$$

$$, \quad R_0 \wedge \quad 0, \quad :$$

$$= \wedge 33^* 1 = 33^{\circ} ;$$

$$/ \quad = 50^* 1 = 50' .$$

 $\therefore$ 

$$(f_B - Af^{\max}) = (18-50) - 32^{\circ} ;$$

$$* = (* - Af^{\min}) = (18-33) = -15^{\circ} .$$

-  
»

$$15 \quad 32 \quad ^{\circ} .$$

$$50 \quad / \quad 2) \quad -11 \quad ( \quad 33$$

,  $R_0 = 1,04 ( 2^{\circ} ) /$  ,  
-

. =  $R_{Q\text{т}9} - AR_z = 1,044 = 0,05 = 0,99 - 1,09 ( \text{ }^{\circ} - 0 ) /$  , (6>  
#2 —'

, \*

, (I) — (6), ,

—5° , ?  
-,  
0,98—1,1 ( 2-° )/ .

Характеристика ограждающей конструкции	Номера термиче- ских однород- ных зон конст- рукций	Номера установ- ленных термодат- чиков
--	--	--

paivv HOREO

U

4

$M_{>1} tVC$  at-

» Soil II  
4 O'v « ? a i  
jl. Offlb 8MS  
q« \* 5RJ \*8\*!  
®\* si  
“ &!! 3^5, 5«S  
41 0) h S  
y U :2f<u ?«em 2  
ftc °MS° ^ so 0 wfl) 0  
Uig : hsiffl Uhs& \*

-	$R, (m^{\circ}C)/B_t$			
0,01	0,13	0,15	0,14	0,15
0,02	0,14	0,15	0,15	0,19
0,03	0,14	0,16	0,16	0,21
0,05	0,14	0,17	0,17	0,22
0,1	0,15	0,18	0,18	0,23
0,15	0,15	0,18	0,19	0,24
0,2—0,3	0,15	0,19	0,19	0,24

&

, , -

0,85—0,90

0,75—0,85

0,70—0,80;

1

0,50—0,65

, -

6 12

0,90—0,95

0,85—0,95

0,65—0,80

0,55—0,85

-

0,50—0,75



7

1.

$$\sqrt{\frac{1}{\rho}} = \Lambda \quad (\Lambda) \quad (1)$$

t —

12.1.005—76

— — —

 $t_B = \xi_{\text{„}}$ 

$$s_i = e^{-\langle r^n \rangle_{Kcn}} \quad \Lambda \quad \Lambda \quad (2)$$

= + “—

, / ( 2° );

( , — + “\* > ' , / ( 2° );

\*^\*® —

.1

1,3,

 $At - t_B = ' , / ( 2^{*o} ),$ 

0,7;

/ — ( 4-

 $\Lambda \quad * - - / ( '^\circ ),$ 

l .2

;

 $\Lambda$  —

—

—

—

, ° ;  
; ° ; \*

, ° .

2.

 $\Lambda^{\circ} = 20,7^\circ \quad t_{\text{„KcnTM}} = 10,5^\circ$ 

— " .

 $\xi_B = 1'8^\circ \text{C} \quad f_H = 30^\circ ?$ 

18+30  
V-18-(20.7- 13.2)- 2077+1; 5—'5'5° -

.1

:

$$\Delta t = t_B - t_{\text{ср}} = 20,7 - 13,2 = 7,5^\circ \dots = 3,21 \quad / (2^\circ);$$

$$\Delta t = t_B - t_{\text{ср}} = 18 - 6,5 = 11,5^\circ \dots = 3,76 \quad / (^\circ).$$

. 2 :

$$\Delta t_{\text{ср}} = \frac{2 t_B - t_{\text{ср}}}{2} = \frac{2 \cdot 20,7 - 13,2}{2} = 16,95^\circ \dots = 4,84 \quad / (3^\circ);$$

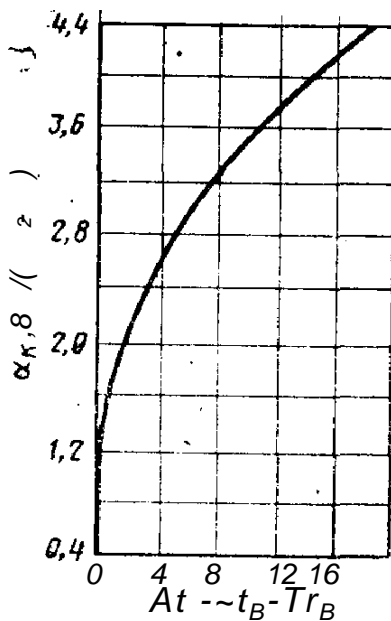
$$\Delta t_{\text{ср}} = \frac{t_B + t_{\text{ср}}}{2} = \frac{20,7 + 13,2}{2} = 16,95^\circ \dots = 4,84 \quad / (2^\circ).$$

$$= 3,21 + 4,84 = 8,05 \quad / (2^\circ);$$

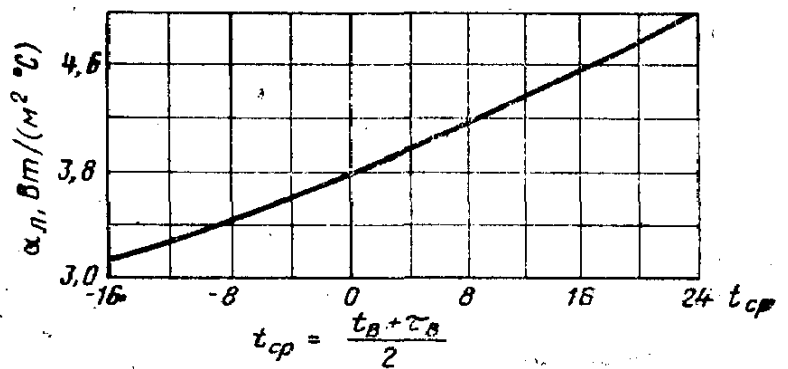
$$\Delta t_{\text{ср}} = -3,76 + 4,84 = 1,08 \quad / (3^\circ).$$

£1)

$$\Delta t_{\text{ср}} = (18 - 6,5) - 8,05 = 3,45^\circ$$



. 1



. 2

. .  
 . .  
 . .  
 . 06.03.84 . 25-12.84 1,75 . . 1,75 . . - . 1,45 - . .  
 . 20000 10 .  
 « » , 123840, , ,  
 . 3, , 256. . 2813  
 , .

V			4000-I -
	»*-		
		-	
” --	—	Hz	-1
		N	N -2
		”1	”2
		J	2 -2
		W	2 ”3
		V	2 -3 -1
		F	“3 ” 4 2
		, ft-	2 -3 ”2
		S	”2 “ 3 2
		Wb	2 “2 ”1
		4	“2 -1
		1	2 -2 -2
1	”2		
Bq	““		
Gy	2 -2		
Sv	2 2		