



88

26254-84

. 2 26254—84

1.2.

(, , , .)

1.3.

, , , , ,

(1) (2)
1.4.

, - , .

2.

2.1.

2.2.

2.3.

1500X1000 .

2.4.

2.5.

2.6.

- , - , ,

2.7.

.), (,

3-

3.1.

7475—77

10890—75,

3,5

17645—78,

17083—81

10688—75,

22787—77

18476—81

16617—80 ,

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 (^ 30 °)
35 °).

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

20

30

80%.

0°

(25±:10)°

4.12.

: 25380—82.

4.13.

1000

4.14.

1500

4.15.

3*

5.

5.1.

^

± 1 °

± 5%.
5.2.

1,5 7— 7,5 4 7— 7 1,5 4— 4 1,5 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).

4.

5.7.

()

()

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

$q \quad l \quad -$

$$(5) \quad (6) \quad , \quad / \quad ^2, \quad ,$$

at,

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

1 \quad i

&Ki

$$* \quad 1 \quad - \quad , \quad / (\quad ^{2*0}), \quad 7.$$

. 1 \quad 2

6.4.

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

$$1 \quad 1,5 \quad 3$$

6.5. 0°

3044—77.

6.6.

$$\frac{(\wedge \wedge)}{/ \gg - *) \rightarrow ? (+)} \quad \frac{(- \quad -)}{. \quad - \wedge - \wedge +)}$$

\wedge

$$\langle 7 \quad = \langle 7(1 + \quad + \quad \wedge + \quad ? 5 \quad . \quad (6)$$

$$t, t_H \ll \dots, \dots (I);$$

$$R_T = \dots / 2;$$

$$R_C = \dots (2^{*0}) / \dots;$$

$$R_B = \dots (2^{-0}) / \dots;$$

$$\dots (2^{*0}) / \dots, \dots q.$$

$$R_l = \frac{0,115 (2^{-0})}{\dots};$$

$$\dots (2^{-0}) / \dots;$$

$$Re.ti = \dots (2^{*0}) / 5;$$

$$R = \frac{R^{*,n} \cdot 0,85}{d_K 4r^{*a} *} \quad (?>$$

$$v = 5,5-4-5,71/;$$

$$\dots / \dots;$$

$$\dots / (2^{-0}).$$

6:7.

$$\dots \sim, \dots (8>$$

$$\dots (5) (6).$$

Λ: 5

(9>

6.8. $R_{iK[i}$

R_0

(, (2), (2-°)/ ;

^

(2-°)/ .

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, -11 -7 10 2.

<*325.013 - -7—23—78. () 7076—78.

-4 -34 -16 6353—52. 6416—75. 21 32 . 4—1 (30 20 °),

215—73. -8 -13 112—718. -9 112—78. -49 6376—74

7193—74. 11161—71. 24104—80. 25336*—82.

15 13474—79. 4 .. -1—2— . 10000 ; -10. 25336—82.

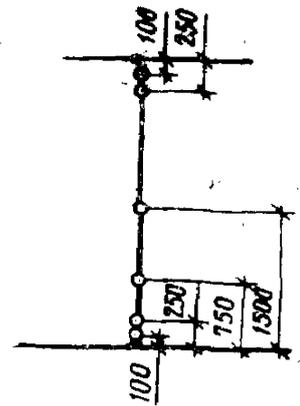
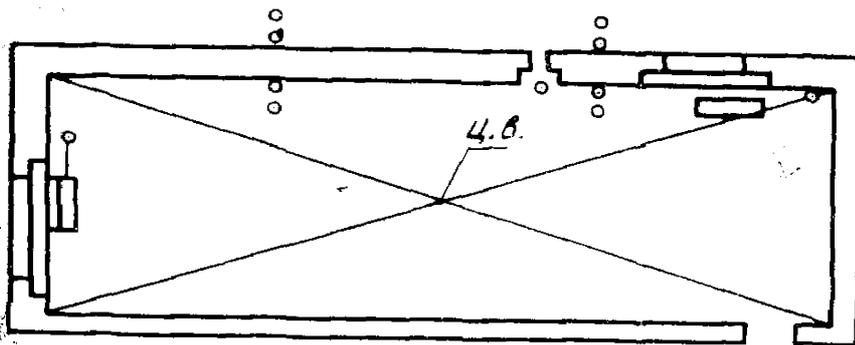
-09 24 -4 12 - 12 , - 5 5 .

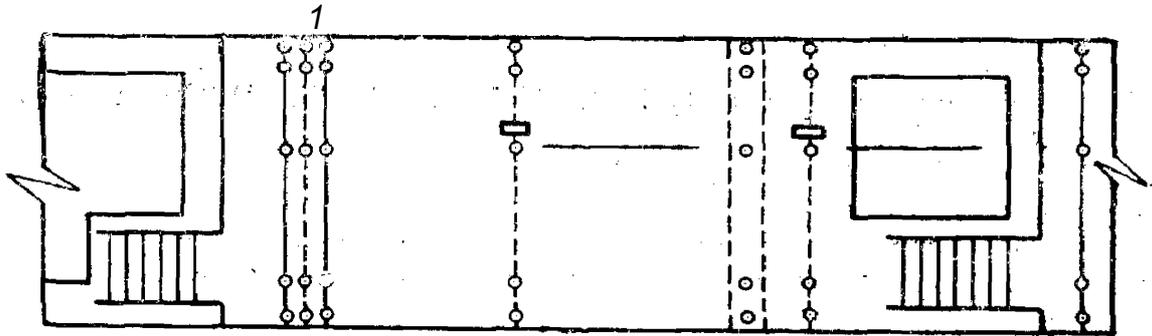
« 0 10 . 12 , ,

-7—21. -63, -59, -306, -305
20 —

2

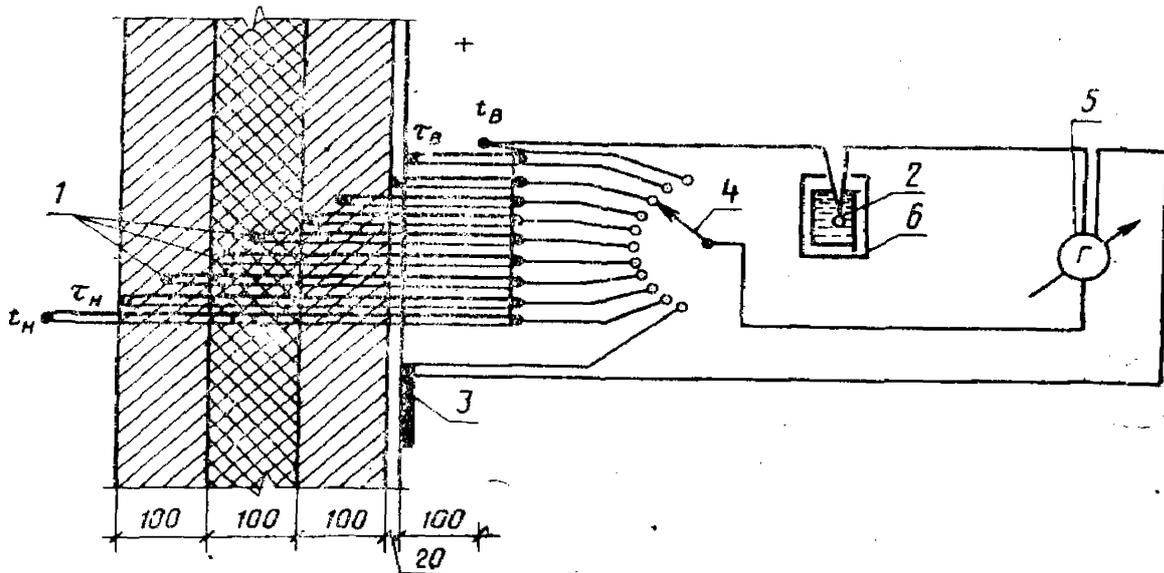
(. .)





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

Сечение стены и подключение датчиков



^ ; 2— ; 3—
; 4— ; 5—
; 6— ()

1.

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

$$R = \dots = \dots$$

$$t_B, t_H < 7$$

$$*7 \dots$$

$$/ 2$$

$$25380 \cdot 82 \text{ q}$$

$$0,2^{\circ} \dots 50 \dots / 2$$

2.

$$AR_2$$

$$TM / \dots \frac{(\dots)^2}{AtM3M} \quad (2)$$

$$\{ \dots \} / 2;$$

$$-11 \text{ Sg}$$

$$e, = \pm(3.5+J^{\wedge}), \quad (3).$$

$$<7, \dots$$

$$/ 2;$$

$$/ 2. \dots -11 \text{ Aq}$$

$$\wedge = \pm 0,01(3,5-1- \dots) \quad (4)$$

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

$$(\dots) \text{ At}$$

R_{03} -

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

$$2 \text{ " } \cdot [\cdot 01(3,5+ \quad \quad \quad) \quad \quad \quad] \quad \quad \quad (5>$$

$$(5) \quad \quad \quad \wedge \quad \quad \quad ,$$

$$-11 \quad \quad \quad q_{np} = 50 / 2 \quad \quad \quad *$$

$$(3)$$

$$<7 \wedge \frac{50}{-3,5 \wedge 5-3,5} > 33 / 2 .$$

$$(5)$$

$$R_{01} = 1 (2-\circ$$

$$TM = 1 \times 0,01 (3,5 \quad \quad \quad 50 \quad \quad \quad = 0,050 (\quad \quad \quad) / ;$$

$$\ll 21 = 1 \times \cdot 01 (3.5+-50) = 0.045 (\quad \quad \quad) ; \quad \quad \quad .$$

-11 ' -

$$33-50 / 2 .$$

(U)

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

$$R_0 \wedge 0 ,$$

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

$$/ = 50 * 1 = 50' .$$

∴

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

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

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

$$50 / 2)$$

$$-11 (33$$

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

$$. = R_{Qt9} - ARz = 1,044 = 0,05 = 0,99 - 1,09 (\text{ }^{*-0}) / , \quad (6>$$

#2 —'

$$(I) = (6),$$

$$-5^{\circ} , \quad 0,98 - 1,1 (\text{ }^{2^{\circ}}) / .$$

	$R, (m^{\circ}C)/Bt$			
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;

0,50—0,65

1

, -
6 12 -

0,90—0,95

0,85—0,95

0,65—0,80

0,55—0,85

0,50—0,75

1.

$$t = \frac{12.1.005-76}{\dots} \quad (1)$$

$t_B = \dots$

$$s = e^{-\dots} \quad (2)$$

$$= + \dots / (2^\circ);$$

$$+ \dots / (2^\circ);$$

$$\dots 1,3,$$

$$At - t_B = \dots / (2^\circ),$$

$$\dots 0,7;$$

$$/ \dots 4- \dots / (^\circ),$$

$$\dots 2 \dots ; \dots ;$$

$$\dots ; \dots ; \dots ;$$

2. $\dots = 20,7^\circ \quad t_{KcnTM} = 10,5^\circ$

$\dots = 1'8^\circ C \quad f_H = 30^\circ ?$

18+30
V-18-(20.7- 13.2)- \dots **5-15'50**

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

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

. 2 :

$$\alpha_{\text{к}} < \frac{2ft_{\text{в}} - 13,2}{2} = 16,95^\circ \dots \alpha_{\text{к}} = 4,84 \quad / (3^\circ);$$

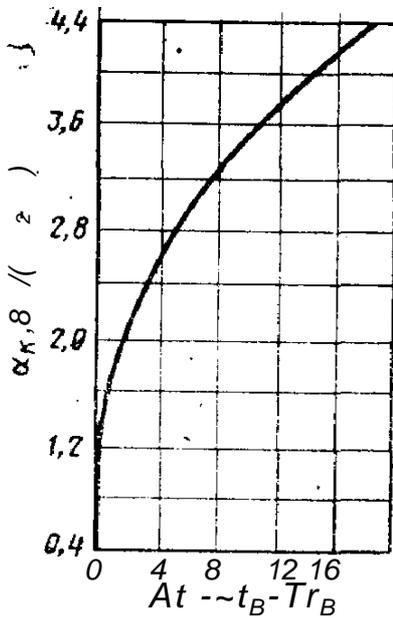
$$\alpha_{\text{в}} = \frac{t_{\text{в}} + t_{\text{ср}}}{2} = 12,25^\circ \dots = 4,64 \quad / (2^\circ).$$

$$\alpha_{\text{к}} + \alpha_{\text{в}} = 3,21 + 4,84 = 8,05 \quad / (2^\circ);$$

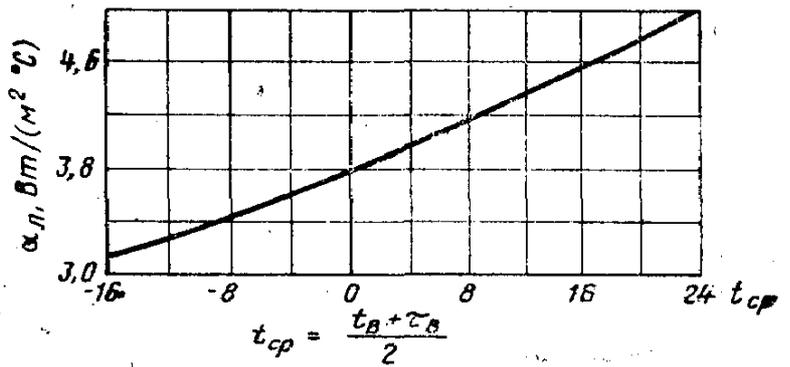
$$\alpha_{\text{к}} - \alpha_{\text{в}} = -3,76 + 4,64 = 0,88 > 4 \quad / (3^\circ).$$

£1)

$$\alpha_{\text{к}} = (18 - 6,5) \cdot 0,874 = 8,05$$



. 1



. 2

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

*	«		i	
		^		
	1	»		
			kg S	A
			mol cd	
			rad sr	

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