



ОБОРУДОВАНИЕ И ИНСТРУМЕНТ ДЛЯ КОНТАКТНОЙ СВАРКИ

**297-80
(СТ СЭВ 3238-81,
СТ СЭВ 4439-83)**

» (,) , ; — ; 50%; () ; — ;

(2.1 . , . 1,2,4).

(2.2. , . 3),

, .1.

12 3 5 6 7 8 9 IQ fi
 £ -£ 5, , , , ,

1— () ;
 2— ,
 — (П—) ; 3— ()
 — ; — ; F —
) ; 4 —
 ()
 () ; 5 —
 ; 6 —
 15150—69; 7 —
 : — ; 9 —
 ; 10 — ” () ;
 11 —
 , — ,
 : , 1

1.

()

3*5.

15

5 %

60 %

(
3.6.

80 %

3.7.

0,15—0,30

(1,5—3,0 / 2),
2874—82,

3.8.

0,15 (1,5 / 2),

3.9.

15150—69,

5—25°

4 04

(
3.10.

12.1.005—88.

10

3.11.

MI

17516—72.

3.12.

9

17516—72.

3.13.

5
10

10 %—
10 %—

3.3

± 3 %
± 5 % —

3.14.

,

5

3,5 %

,

3.15.

,

100—50 %.

3.16.

6 %

3.17.

()

2,0 —

1,4

1,8

3.18.

+1

20 % —

30 % —

(
3.19.

1).

100-40 %.

3.20.

50 —

2500

32 —

.2500 5000

20 —

,5000 .

3.28.

: 32, 36, 40, 45,
50, 56, 63, 70, 80, 90, 100, 110, 125, 140, 160, 180, 200, 220, 250,
280, 320, 360, 400, 450, 500, 560, 630, 710, 800 900 .

3.29.

± 2 % —

± 10 % —

3.30.

550 25 65 0,15 0,05 — —

3.31.

100 — :
150 ” ” 200 ;
200 ” ** ” 250 500 ;
500 .

3.32.

10 % 1000 1000 100 —

3.33.

5 10 %.

3.34.

5 : 1,

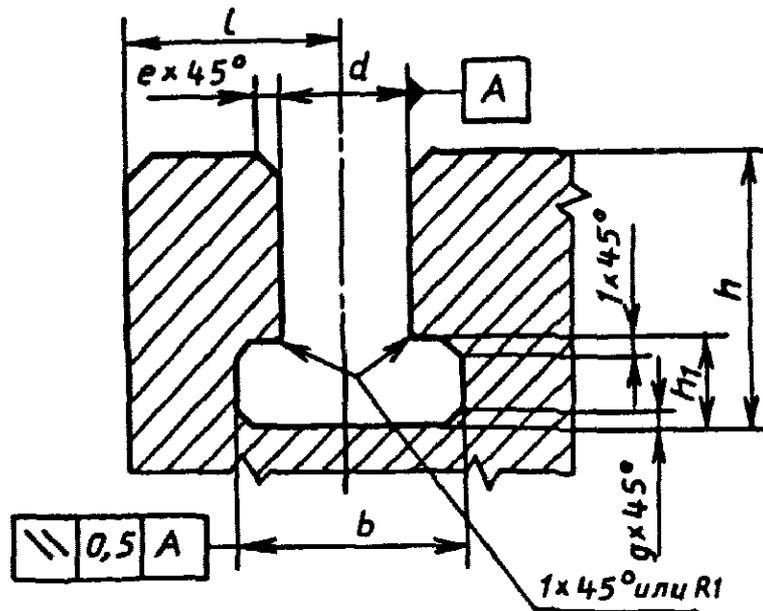
(1,25. , . 1).
3.35.

± 10 %.

3.36.

. 3.3

± 10 %.



.1

1

	12	+2	h				€	/	S	/
			-	-	-	-				
<5000	12	19	25	20	8	+1	1,0	0,6	1,0	20
>5000	14	23	28	23	9	+2	1,6		1,6	22

, l, g

R1,

3.396.

3.39 .

(63*0,5)

3.39 .

90°

3.396—3.39 . (3.40.

, . 3).

0,5

3.41.

0,012

.2

, (;
 ,)
 (3,4).
3.42. 1000 (~ 1000)
 —

5 25	0,5	100 115	1,7
. 26 " 48 "	0,7	. 120 " 150 "	2,0
" 50 " 58 "	1,0	" 160 " 200 "	2,5
" 60 " 78 "	1,1	" 210 " 250 "	3,0
" 80 " 95 "	1,3		

3.43.

3.44.

3.45.

3.46.

3.47.

3.48.

1000

3.49.

470

3.50.

3.51.

.3.

3

-	-	, ° , 8665—87				
					<i>F</i>	
	*	60	75	85	105	130
		55	70	80	100	120
		60	75	85	110	135
		70	85	95	115	140
		65	80	90	110	130
		70	85	95	120	145

(40° 25° 3°)

, — 8865—87.

70° 100° —

(, . 1, 2).

3.52.

30 %

3.53.

3.54.

.4.

-
-
-
-
4

220 .
.220 380 .
"380" 500"
"500" 600 "

1700
2000
2250
2500

3.55.

1,0
3.56.

8-72).
(
3.57.

, . 1).

, ;

7 ;

— 6 ;

4 .

(
3.58. , . 3).

,

.

3.59.

3.60.

4.

4.1.

12.4.040-78

12.3.003-86.

12.2.007.8—75,

— 01

12.2.007.0—75.

01 |

12.2.007.0-75.

(4.2.

IX-

. 4.3, - IP00

14254-80.

4.3.

, - IP20

14254-80.

4.4.

23941—79

80

12.1.003—83.

4.4.

, —

12.1.035—81.

(

, . 4).

4.5.

12.1.012—78.

4.6.

12.3.019—

-80.

(

, . 1).

6.1.

(
5.2.

2.601—68).

1),

)

)

(

);

(

;

() -
(-

);

;

,

,

,

;

—

—50%;

()

—

;

(;

);

;

(

,

)

14254—80

12.2.007.0-75;

(

, . 1,4).

6.1.

-

6.2.

. 3.1, 3.2, 3.17, 3.18,

3.19, 3.20, 3.25, 3.40, 3.44, 3.45, 3.52-3,55, 4.1, 5.1, 8.1-8.6.

,

,

,

,

,

,

(, . 1).
6.3.

3.24, 3.33, 3.35, 3.37—3.39, 3.41, 3.50, 3.51, 3.56, 5.2, 2.1, 2.2, 3.3—3.8, 3-12—3.15, 3.22, -

(, . 1,3,4).
6.4.

6.5.

8-16, 3.21, 3.23, 3.26—3.32, 3.34, 3.36, 3.39 —3.39 , 3.42, 3.43, 3.9—3.11, -
8.46-3.49, 3.56, 3.57, 4.2-4.5, 8.7 8.8.

(, . 1,3).

6.6. 3.3, 3.4, 3.9, 3.10, 3,15, 3.16, 3.19, -
8.56, 4.4, 4.5, 8.7 8.8

6.5, 6.6. (, . 1).

7.

7.1,

3.39 —3.39 , 3.42—3.49, 3.1, 3.2, 3.25, 3.27, 3.28, 3.30-3.33, -
5.1, 8.1—8.6

(, . 3).

7.2.

0,5,
8.401—80.

20—95 %

8.326—78.

7.3.
(. 3.3)

15

15

7.4.
(. 3.4)

1,25

5

7.5.

(. 3.5)

15

15

7.6.

(. 1).

(. 3.6, 3.22 3.24)
()

1

7.7.

5

$$L = 0,012F + 76,$$

$F =$, , .
 ' 5 .
 7.13.

()

$$L = 1,5 \text{ — } + 2,$$

$S =$,
 2;
 —
 7 4.

(. 3.13; 3.14)

(. 3.13)

7.16.

(. 3.15 3.16)

7.14, 7.15. (

, . 1).

7.16*

3.18)

(. 3.17

(. 3.19)

7.17.
(. 3.20)

7.18.

(. 3.21)
(. 3.51)

(I_2)

$$I_2 = I_{дл} \sqrt{\frac{100}{ПВ}} \gg$$

I_2 —

()

$$= \dots \cdot 100$$

$$I_2 = I \quad (= 100\%),$$

7 —

—

, ° ;

, ° .

0,15 (1,5 / 2),

(. 3.8)

*

3° ,

;

—

, ()

30

15

()

$$= \kappa_j (235 + Tj) + (7\lambda - \dots)$$

2 —

1

i —

—

, ;
, ;
, 0 ;

, 0 .

(, . 2,3).
7.19.

(. 3.23)

80 %

7.20.

(. 3.22 3.24)

0,16

0,63

0,08

1,05

7.21.

(. 3.26)

5

7.22.

(. 3.29)

(. 1).
7.23.

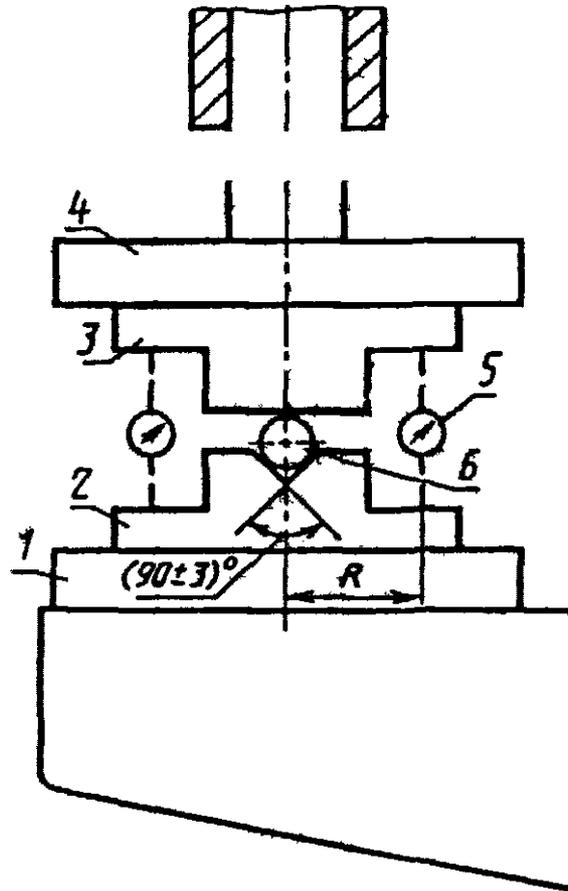
—1—10 %

5 %.

7,27.

(. 3.39)

.2.



1 4— ; 2 3— ;
5— ; 6—
.2

100
6.
25
(« 2000 »).
7,28.

6 2000 (**2000)

2000

90°

(. 3.41)

360°

100

tga

$$tga = \frac{\Delta_2 - \Delta_1}{2l} *$$

A_t —

2 ~ ~

l —

$$= \frac{Al}{2} tga,$$

1 —

A_i

2

At

tga

(
7.29.

3, 4).

. 3,50

(
)

. 7.10—7.13.

7.30.

(. 3.52—3.54) —

2933—83.

. 3.52 —

5

. 3.53—3.54 — 1

,

,

. 3.54.

. 3.54

80 %
2).

. 4.

(
7.31.

. 3.55

500

,

500

7.32.

()

7.33.

,

,

2

15878—79

. 7.32

,

20

,

. 7.32

7.32

(
7.34.

15 ()

3

(),

(
7.35.

, 1).

6

7.33

1

).

5 (

20

0,9

7.36.
(3.56), —

16842—82

(8—72).

(, 1).

7.37. (. 3.57 3.60)
 ,
 .

7.38. (. 4.2
 4.3) — 14254-80.
 7.39. (. 4.4) —
 12.1.028-80.
 7.40. (. 4.5),
 12.1.012—78.
 7.41. , -
 , —
 16962.1—89.
 (. 1,4),
 7.42. (. 2.1) -
 , — -
 (. 2,4).
 8. , ,
 8.1. ,
 12971—67, ,
 16962.1—89, : ,
 , - (,
 ,) ;
 ;
 ;
 ;
 (, ,) ;
 (,) ;
 (, , -
 , ,
 — 50%);
 (, -
) ;

8.4.
2991—85,

26014—83

10198—78,

8828—75,

2697—83,

24634-81.

,

, —

, -

.

.

..

,

.

-

(
8.5. , . 4).

. 5.1.

-

,

,

-

8.6.

—

14192—77.

(
8.7. , . 1,4).

.

6 (0 2)

15150—69.

7(1), 4(2), 9(0 1)

—

23216—78.

-

8.8.

—

1()

-

()

0

15150—69.

(
8.9. , . 2,4).

,

-

,

”

(
8.9. , . 4).

	9.			
9.1.		—	12.3.003-86	-
	,			
9.2.		—	12.1.005—88.	
9.3.				—
	12.1.004-85.			
	10.			
10.1.				-
	,			-
	,			-
10.2.			—	
		.		
	,	—	,	-
	.			

1. (.), , ,
2. -
29.12.80 5903
3. 1992 .
5 .
4. 3238-81 4439—83
669—81
5. 297-73, 25446—82
6. -

2.601-68 8.326-78 8.401-80 12.1.004-85 12.1.005-88 12.1.012-78 12.1.035 -81 12.2.007.0-75 12.2.007.8-75 12.3.003-86 12.3.019-80 12.4.040-78 2697-83 2874-82 2933-83 2991-85 8828-75 8865-87 10198-78 10594-80 12971-67 13109-87 14192-77 14254-80 15150-69	5.1 7.2 7.2 9.3 3.10, 9.2 4.5, 7.40 4.4, 7.39 4.1,5.2 4.1 4.1, 9.1 4.6 4.1 8.4 3.7 7.30 8.4 8.4 3.51 8.4 3,21 8.1 3.3 8.6 4.2, 4.3,5.2,7.38,8.1 2.2, 3.9, 8.7,8.8

15878-79- 1	7.33
16842-82	7.36
16962-71	7.9
16962.1-89	3.1, 7.8, 741,8.1
17433-80	3.4
17516-72	.
22990-^78	
23216-78	8.3, 8.7
24634-81	8.4
8-72	3.56, 7.36

7. (1988 .) 1,2,3, ^ -
 1983 ., 1984 ., 1987 .
 1989 .(7-83, 2-86, 9-87,12-89)
8. 1987 . 01.01.93 (-
 16.06.87 2092)