



2199—78

2199.78**

Rubber solution
Speculations

2199—66

25 1312

29	1978 . 857	01.01.79
		<hr/>
	1983 .	04>11,83 N9 5314
		<hr/>
		01.01.89

443—76.

1»

1.1.

1.2.

*

— . 8 12%,
-- 6 8%

1.3.

* (198/)
1983 . (1,
\$ 2—84).
& , 1985

, %,

8 12

6 8

20°, ,

7—14
10—30

(),

9,8(1,0)

1

4—7

14—30

2

14

30

3.

1.2, 1.3 (

10,8 / (1,1 /)
- 1).

2

2.1.

1

1

1

■

1

(

1).

2.2.

,

2.3.

(
10%, , ,) 30

2.4.

2

2.5.

,

3.

3.1.

3.1.1. ()

3.1.2.

,

3.2.

3.2.1.

150—200 , 40—50 1—4
25336—82 23932—79. 400 600

3.2.2.

70—100 (23—2) °

10 20

,

3.3.

3 3 1.

$100 \pm 10^\circ$

2

24104—80

0,001

25336—82

23932—79

35—65

43—58

50

10

3 3.2.

0,001
1—2

$(100 \pm 10)^\circ$

$(1,5 \pm 0,5)$

(18zfc2)

0,001

(110 ± 10)
 (4 ± 1)

33 3

(X)

100

mi —

, , ,

\ 0,5%

3 2 1—33 3 (

3 4.

1).

3.4.1

,

3 4 1.1

380-^500

60—70 ,

17,463 3722—81, (21,8+
 801—78.) >

(3.4 .2. , . . 1).

) 25 (. . ,
 20+2° .

3.4.2.

3.4.2 .

(. . 1)
 (220+1) (5,0+0,1)
 (51,0+0,1)

6,5

50

(34,25+0,10) .

3.4.2.2.

100

250

50 5 4,

3.4.2.3.

30°

20°

15

.2.

30° ,

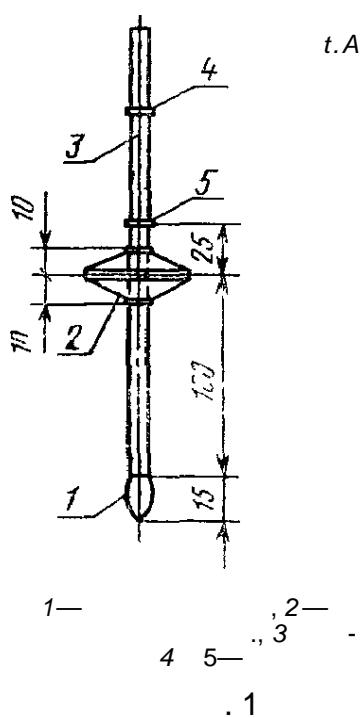
20° 10

13,5 .

3.4.2.1—3.4.2.3. (

3.5.

1).



3.5.1.

7762—74

200 ± 20 /

(240^2)
 (50 ± 1)

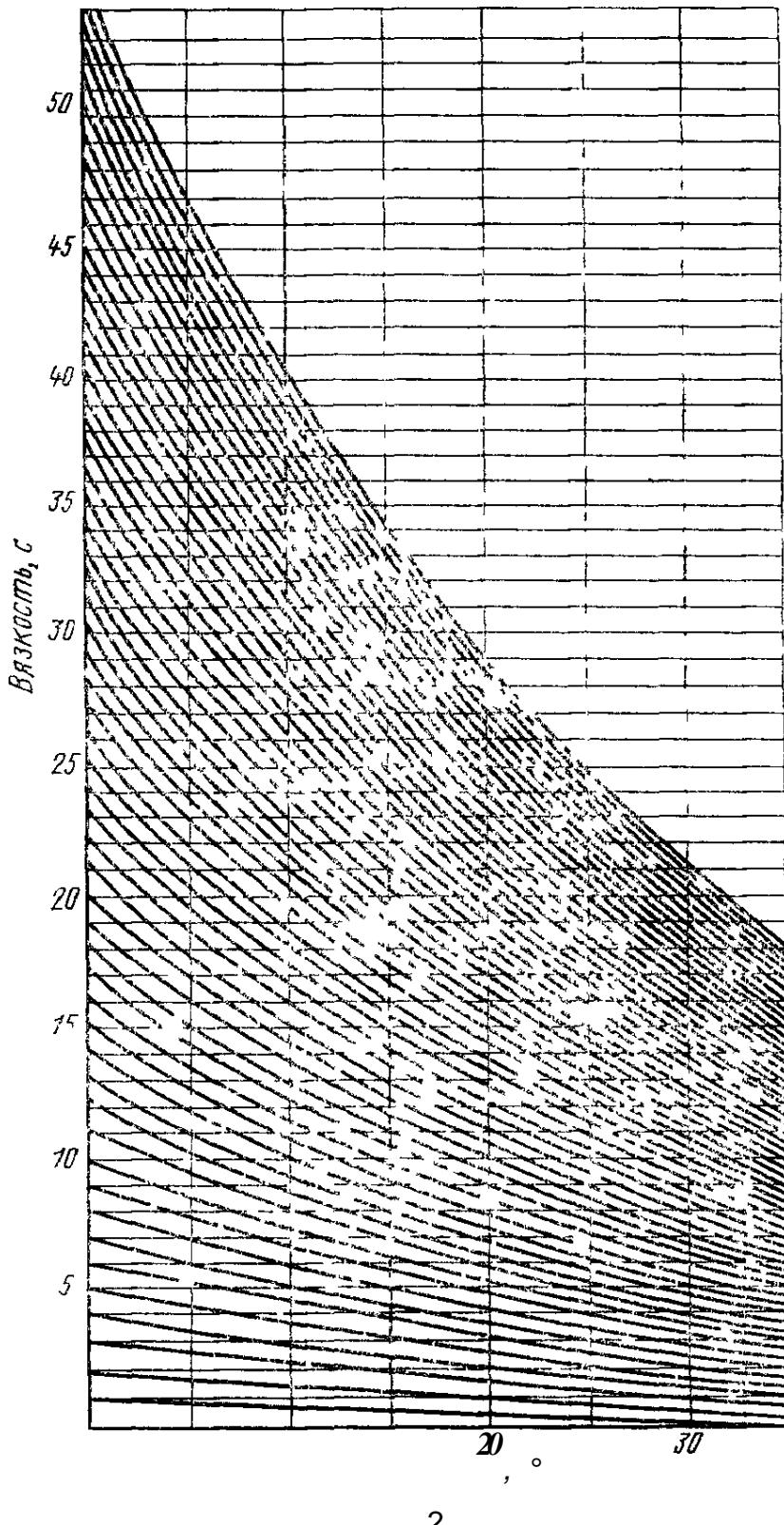
| 9858—75.

9—10

3.5.2.

(1.2 ± 0.1)

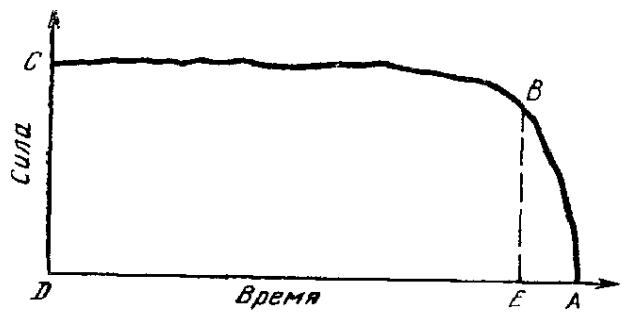
$(23 \pm 5)^\circ$



25—30

20—25

3.5.3.



3.5.2,

10

24
(23 ± 5)°

0,5

Черт. 3

40—60

3.5.4.

(/)

() /

F,

F— , ();

(F)

3.5.1—3.5.4. (, . 1).

4.

4.1.

()

, ,

,

,

30	500	2%,	100	— 1%
100,				,
(1).		
4.2.	,			
18573—78,	16511—77, 2991—76, 50		13357—81, 9395—76,	5959-80, 15841—77
2228—81			8273—75, 515—77.	
,	,	,	,	,
7933—75, 9421—80	7376—77	9142—77,	13841 —79,	
4.3.	,		15	
4.4.	,	,	,	,
:	-	,	,	;
;	;	;	,	;
);	(,	,	,
;	(,	,	,
) ;	(,	,	,

(, ,); (;
; , 19—67;
« »
,) (, ,); 14192—77
14192—77 19433—81 (3),
« ,
»
4 5 ,
- ;
,
(, ,);
; , 19—67;
« »
44, 45 (, . 1).
46.

4 7. (, . 1).

$20\pm5^\circ$

443—76

5.

5.1.

$$\left(\begin{matrix} 5 & 2 \\ 1 & 1 \end{matrix} \right) = 6$$

6.

6.1.

— 17° ,
1,1% (),
5,4% ()

(6 2 100 / 3. 1).

, (« »,
15 1972)

6.3

),
6 4
-2
6 5

6 6

6 7.

6 8

-1 (30%-

0,02%

(, . 1).

~ 2)

36

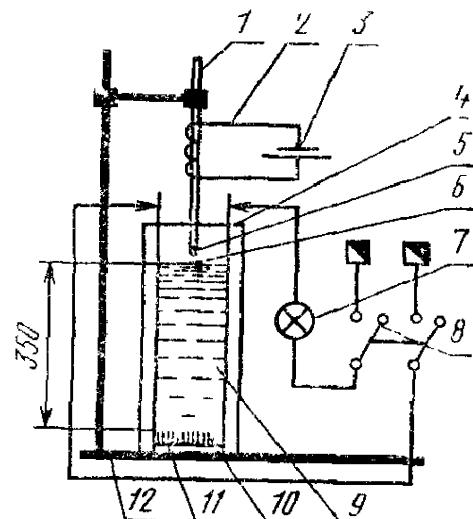
350db5

25

(. ,).

5

1,5



1—	;	3—	;
2—	;	4—	;
5—	;	6—	;
8—	;	7—	;
10—	;	;	;
;			
; 12—			

04 07.84

01 S5 0 73
10000 5 . 0,75

0,74

< >

, 123840,
, 3. , j i , 12/ . . 3956

03.06.88 * 1613

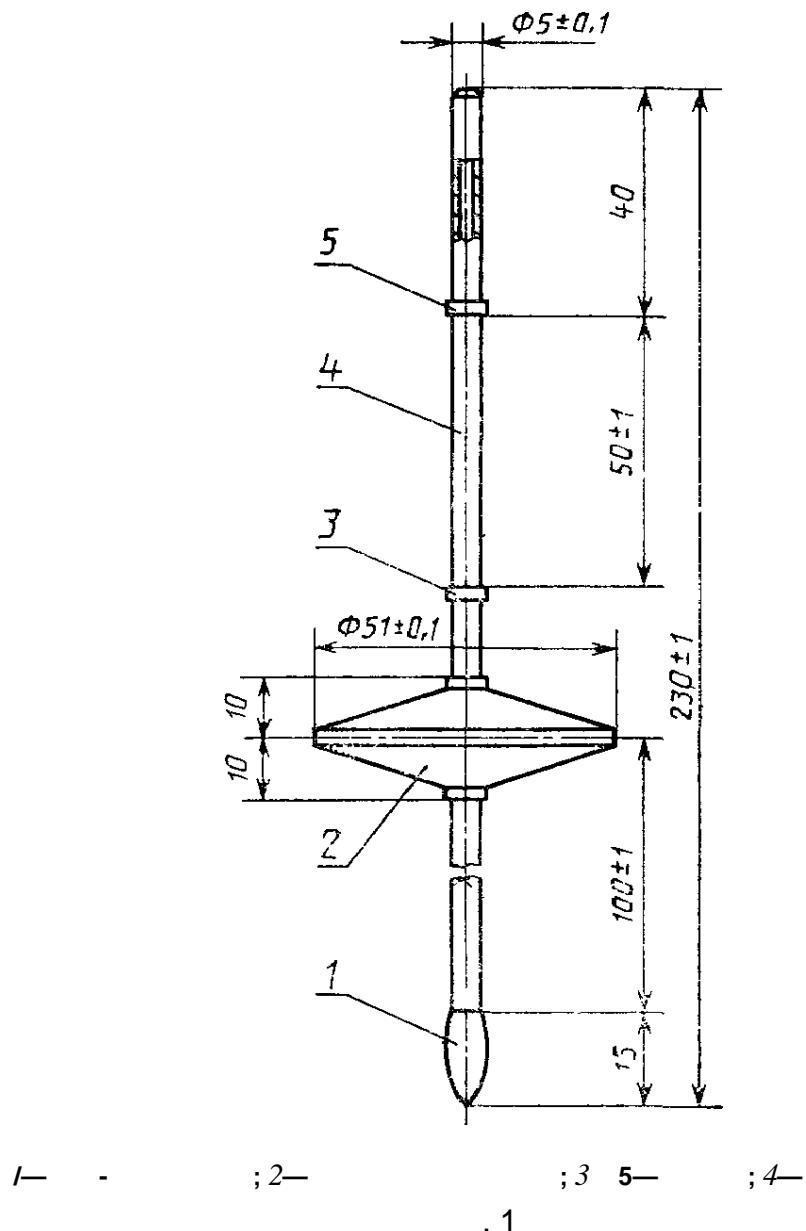
01.11.88

(

2199-78)

rrpi

>	»	3 3 2	>	«3 3 2	°
,	1 2				
(100 ± 10) $(15 + 0 5)$ $(18 + 2)$ $0,003$					
$(110+10)^\circ$ $\begin{array}{c} 33 3 \\ 34 1 \\ 34 11 \\ \hline 500 \end{array}$ $\begin{array}{c} \text{»}, 60-70 \\ \text{»} 60 \quad 70 \quad \text{»}, \end{array}$ $\begin{array}{c} (4 \pm 1) \\ \text{»} \\ (350 \pm 5) \end{array}$ $\begin{array}{c} 380-500 \\ \text{»} \end{array}$ $\begin{array}{c} 355 \\ \text{»} \end{array}$					
$\begin{array}{c} 34 11 \\ 427-75 \\ \text{»} \\ 34 12 \\ (23 + 5) \end{array}$ $\begin{array}{c} 5072-79 2 \\ (\text{»} 321) \end{array}$ $\begin{array}{c} \text{»} \\ \text{»} \end{array}$					
$\begin{array}{c} 3 42 1 \\ 3 42 1 \\ \text{»} \\ (50+1) \end{array}$ $\begin{array}{c} 6,5 \\ \text{»} \\ 3 2 1 \end{array}$ $\begin{array}{c} (6,5 + 0,1), 50 \\ \text{»} \end{array}$					
$\begin{array}{c} \text{», } 1 \\ 3 422 \\ , 50 \\ 35 1 \\ \text{»} \end{array}$ $\begin{array}{c} (250+3) \quad (50+1) \quad , \text{»} 5 4 \\ \text{»} \end{array}$ $\begin{array}{c} 256 \\ 100 \\ \text{»} \\ 0,5 \end{array}$ $\begin{array}{c} (100+2), 250 \\ 7762-74 \\ \text{»} \end{array}$ $\begin{array}{c} 9-10 \quad \text{»} \quad \text{»} \\ \text{»} \end{array}$					
$\begin{array}{c} \text{», } 3 5 1 \\ (34 11) \\ (3 3 1) \end{array}$ $\begin{array}{c} \text{»} \\ \text{»} \end{array}$ $\begin{array}{c} 3 \\ 10 \end{array}$ $\begin{array}{c} (256) \\ \text{»} \end{array}$					



1— ; 2— ; 3— 5— ; 4— . 1

3.5.2. « (40 ± 1) ».	3.5.3. : « 0,5 »;	« 40—60 »	» 60 »;
: « 3 4.1. : « 50 4.2.		« ±4 % ».	»
16511—86, 18573—86;	13357—81	13357—87,	16511—77 18573—78
7376—77 4.4, 4.5.	7376—84.		9142—77
« ;			9142—84,
4.4.	».		

(. . . 257)

4.5.
 5 . : « » »
 5.2.
 6
 «6.
 6.1. -,
 -
 — 17° ,
 — 1,1 % ()
 — 5,4 % ()
 100 / 3
 12.1.007—76—IV.

, , ,
6 2. , ,

(
6.3* , , (), > .
6.4. , ,
12.1.004—85 12.1.005—76.
30 15
6 5.
6.6.
6.7. -1 (36 %-
0,02 % : 25) (25±5) — 2
(9 1988 .)
21C*i*—78)