



,

20418—75

1218—78J

30 06 81

19 10 81 0,5

0,39 -

6000

3

« »

,

, -557,

, 12/14.

. 3280' 3,

20418—75\*

Rubber. Methods for the determination of heat generation compression set and fatigue life for repeated compression

[CT 1218—78)

16 1975 . 77

1980 .

01,01 1976 .

01.01 1986 .

30—85

( , , ).

0,5°

25

1218—78.

( , . 1).

1.

1.1.

\*

1981 .  
1980 . ( 2—1981 ).

©

, 1981

1800 / 1% ( 5%) -

$\pm 0,1$  ;  
 0,6 2,0 ( 6 20 / <sup>2</sup>)  
 3%;

1.2. -

40 100° .  
 $\pm 1^\circ$  .

1.1, 1.2.( 1).  
 1.3. -

1.4.

2.

2.1.

2.1.1.

(25 $\pm$ 0,2) 17,8 $\pm$ 0,2 .  
 ( 1).

2.1.2. , -

2.1.3. - , -

2.1.4. 16

2.1.5.

3.

3.1.

: (4,5 $\pm$ 0,1); (5,7 $\pm$ 0,1);

(6,3 $\pm$ 0 ) .  
 3.2. -

; (0,644-0,02) (6,4  $\pm$ 0,2) / <sup>2</sup>;  
 (1,00  $\pm$ 0,03) (10,0 $\pm$ 0,3) / <sup>2</sup>, (2,00 $\pm$ 0,06)

(20 $\pm$ 0,6) / <sup>2</sup>.

3,1, 3,2. (( 1).

3.3. : 1800, 1500, 1040, 870 / . -  
 , -

3.4. , ° :  $23 \pm 2$ ;  $40 \pm 1$ ;  
 $70 \pm 1$ ;  $100 \pm 1$ .

3.5. 0,01 .

**3.6. ( , . 1).**

3.7. 30 , -  
 -

3.8. -

3.9. 1, 2, 3, 4, 5, 7, 9, 12, 15, 18,  
 $21, 25$  , 5  
 0,5

$23 \pm 2^\circ$  . -

3.9.1. 0,01 1 24 . -  
 $25 \pm 5$  -

$23 \pm 2^\circ$  . 3.9.1.

6 25  $\pm 5$  , -

( , . 1).

3.11. -

-

#### 4.

4.1.

4.2.  $(\text{ } /_9)^\circ$  -

Atfs— **1**—**to**,

$t_8$ —  
\* — , ° ;

4.3.  $(\text{ } ^*25)^0$  -

$^{*25} = ^{*25}$ —**to**,

$^{*25}$ —  
\* —  $25 \pm 5$  , ° ;

(  
4.4. , . **1**).  $(A^{*n})^\circ\text{C}$  -

$A^{*n} \sim ^{*n}$ —

$^{*n}$  —  
\* — , ° ;

4.5. (et)

fto—  
 $h_x$ — 1 , 24 « » -

4.6. ,  
(N) -

$N = vt$ ,

v— 1 ;

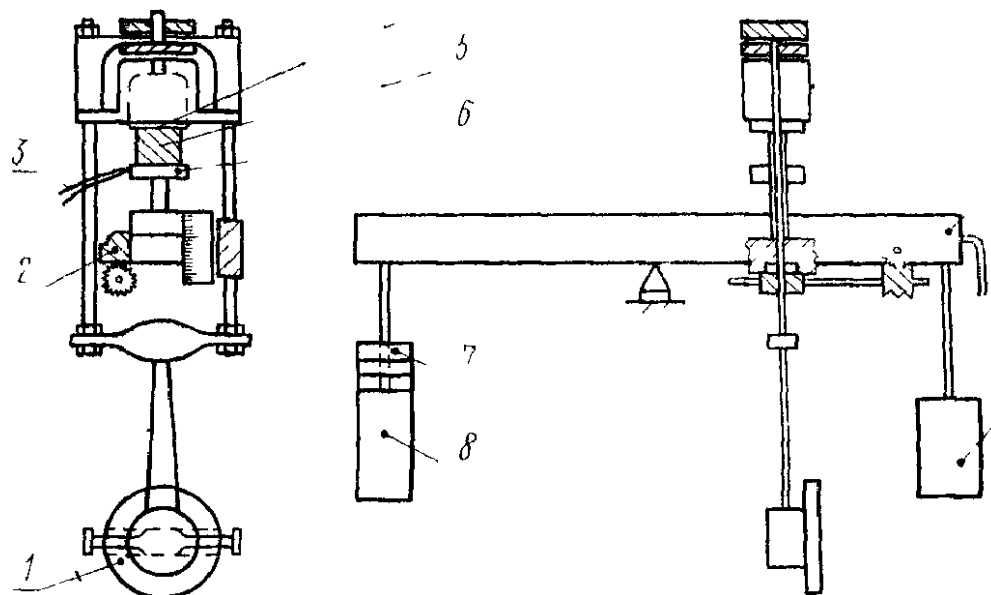
$t$ —  
4.6 .  $(F_{25})$

$F_{25}$ “  $\wedge = \wedge \bullet 100$   
 $ho$

$h_2$ —  
 $h_0$ — 6 25 , ;  
, ;

(  
4.7. , . **1**). -





8 //,  
5,

7,

2

10,

4,

1

6

3

( , !).



18,06 90 1633  
01 01.91

( 1218—78)

( 1218—89)

2509

« » « »

1 1  
 1

1800 / 30  
 — 1 5 «15

11358—89

0,01

-

10 » ,

211

(25±0,2)

(25,00±0,25), (17,80±0,2)

(17,80±0,15)

2 1 3

«2 1 3

-

-

(18,00±

±0 05)

(25,40±0,06)

, -

-

( 186)

185

(17,80±0,03)

(

.

13

»

2 1 5, 4 7

3 1

«

»

«

»

(4,5+0,1)

(4,45 + 0,03), (5,7+ 0,1)

(5 71 ±0,03), (6,3±0,1)

(6,35+0,03)

,

«

(4,5+0,1) (5,7+ 0,1);

(6,3 ±0,1)

»

3 3, 3 5, 3 9 1

«3 3

-

30

-

25, 14,5, 17,3

-

3 5

39 1

»

(1,0±0,3)

-

3 10

«

3 9 1»

«

(1,0+0,3)

6

«6

15 »

»,

4 5

.

« $\xi_t$

—

100,

ho —

h\ —

, ,

(23 + 2) °

(1,0+ 0,3) »

(

187)

4.6 .

:

$$\left\langle F_{25} = \frac{h_t - h}{h} \right\rangle^* - 100,$$

$$\begin{matrix} h_0 - \\ h_t - \\ 25 - \end{matrix}$$

4.6

$$\begin{matrix} 6 \\ 25 \end{matrix}$$

— 4.66 (

. 4.6 ): «4.6.6.

, -

4.7

: «

15 %,

».

«8 11»

: « 24 »;

-

$$0,28 / (0,24 / - -^\circ) \rangle.$$

— 2:

( . . 188)

( **20418 75)**  
< 2

1. , ) — ,
2. (N) — ,
3. — 25
4. ( \* ) — -
- »
- ( 9 1990 .)