



261-79

-

... , ...

-

...

-

6 1979 .Ns 4710

261-79

Rubber. Methods of determination
fatigue life for repeated stretching

261—74

6

1979 . 4710

01.01. 1981 .
01.01. 1986 .

-
-
,
-

(II) (I) .

1.

1.1. I—VI

270—75.
— 270—75.

1.2. 1.3. I, 2,0^0,2 .

I
II.
III IV
,
-

V VI

270—75

300%.
1.4. — 13.

2.

2.1.

, :

(,),

- ()

2502=20; 3002=20 500=220 ;

140 250 0 70 0 -

300 50 500 -

;

0 150 ;

-

1 ;

2.2.

, 300

2.3.

50 150° -

-

1 - ±2° .

2.4.

1 427—75.

3.

3.1.

27±2°. 23 ±2°

3.2.

: 70, 100, 125 1 II

: ; 1 I X

: 50, 75, 100, 125, 150 > 30 250%. I

V [] (: 2

20, 60, 80, 100 120%. HI -

I 11 .

3.3.

I

3.3.1. - -

3.3.2. - -

(li)

$$\frac{\varepsilon - 1}{100} \quad f \sim 1$$

— , %;

/ —

1\

-

,

-

(-

) -

, 2.4

1,0

3.3.3.

-

,

,

-

3.3.4.

-

3.3.3

3—15

3.3.5.

^

3.4.

3.4.1.

. 3.3.1—3.3.4.

3.4-2.

-

— " ^ ")

1

....

, %;

,

/

. , 3.3.2.
3-4.3. . 3.3.5.

4.

4.1.

(N),

v —

t —
4.2.

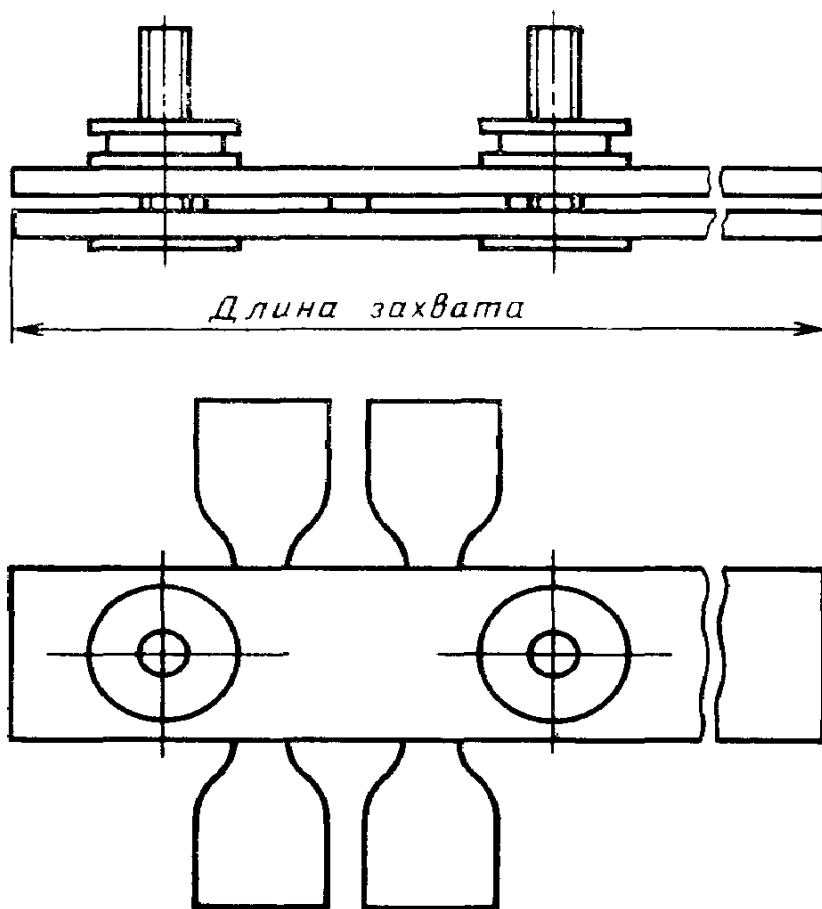
12

4.3.

I II

, (, ,).
4.4.

N



1 261—79 .

25.09.85

3048

0L02.86

! : 2500.
: « » « -1». : «
-2 -5 »;
: «
I III
II — ,
1.2. : « » «
». : «1,3.
I, (2,0± ,2) .
270—75 300 % V». 1». : «
2.2. : « 1,0 ;
2.4. : 1,0 ».
2 — 2.5, 2.6: 7762 —74.
«2.5. ,
2.6. - ±0,5 %.
». 3.2, 3.3.2 : «3.2. I II: 50, 75,
100, 125, 150L 2)00 250%; III: 50, 75, 100, 125 150%.
40, 50, 80, 100 120 %.
« »
3.3.2. h *

$$ll = -\frac{f_0 \cdot I}{T_{00}} + 4$$

0 — , %; / —
»,
3,3.4. : « 3.3.3
»;

(mi. . 242)

(

: 3—15

(3, ±0,3)

.

3.3.5.

: «3.3.5.

;

(4,0=bO,4) imhh.

-

(/)

-

(/)

3

— 3.3.6—3.3.9: «3.3.6.

(*)

$$\begin{matrix} / & ^ \\ \mathcal{E} & = / ^* \end{matrix}$$

/ —

-

, ; / —

(-

), .

3.3.7.

-

,

()

„1
£ —

[£ 1

2' ^3+ ... +

(^ + ^)]»

£ ; t_0 —
» 2, £₂, . . . - , At_n —
£ , At —

, .

3.3.8.

3.3.9.

(24,0± ,1), (48,0±0,1) , / 1 (0,50±0,), (5,0f0±0,0!l),
24 .

1 /

3 .

».

3.4—3.4.7

:

«3.4.

ll

3.4.1.

. . . —3.3.4.

3.4.2.

)

(.

1 , ,

1 ~ 100 +4

£ —

, %; / —

/

, < .

(. . 243)

3.4.3.

(4,0±0,4)

(/).

(/).

3.4.4.

1 1

, ?
1 /

3.3.9.

/ /

3

3.4.5.

£ ^

/ —

/ — , ;

.()

() — ^ 1 J----- »

/ —

/ —

3.4.6.

3.3.7.

3.4.7.

».

3

— 3.5—3.5.8:

«3.5.

III

3.5.1.

. 3.3.1— 3.3.4.

3.5.2.

— « » (1, ±0,1)

, 20

— « » -

(. . 244)

3.5.3. (4,0±0,4) « » . 3.5.2.

3.5 4.

(/).

(/).

1

3

3.5.5.

« »

(0,50=1=0,03) , (5,0±0,) , (24,0± ,1) ,
24 .

-500

« », .

3.5 6.

. 3.3.6.

3.5.7.

8 ; ,

. 3.3.7.

3.5.8.

. 3.3.8».

4

:

«4.

4.1.

(N)

v —

-1;

t —

4.2.

(7)

(» -

12

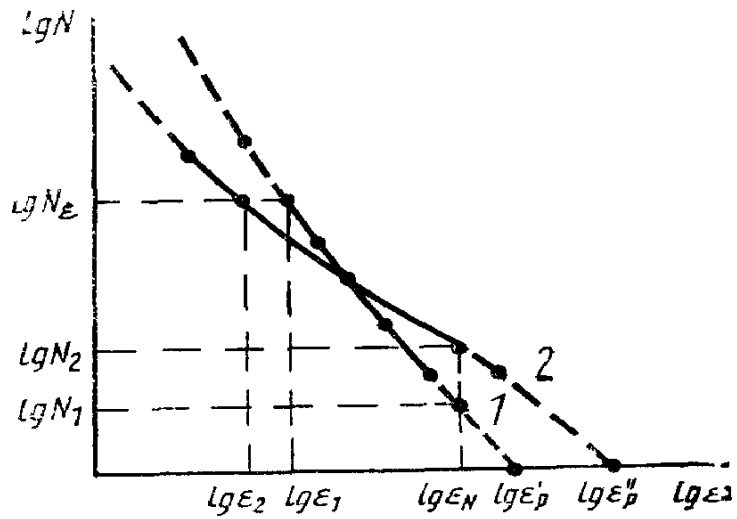
4.3.

. 1 2.

N,

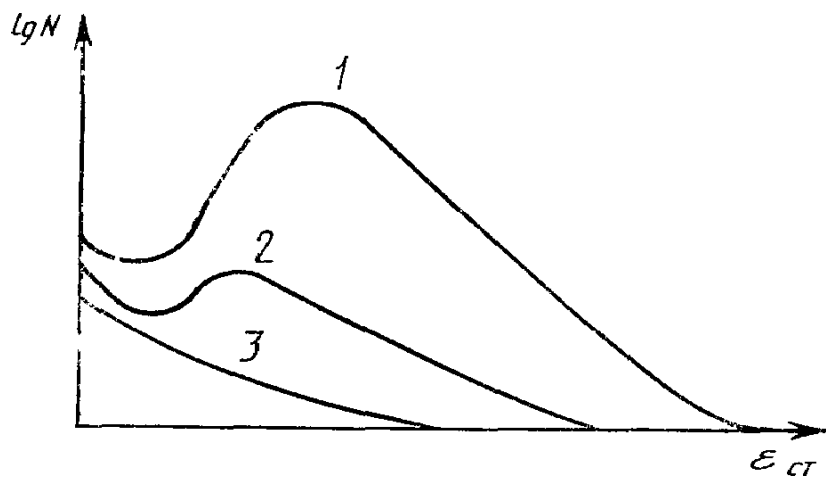
Nq.

(. . 245)



1, 2 — кривые для резин на основе

. 1



1— ; 2— ; 3—

. 2

4.4.

$$p_s = \frac{ig w}{ig *}$$

(. . 246)

N —

, ; —

 $\lg W - \lg$ $\lg N = 0 \setminus$ —

*

2.

4.5.

, -

3.

4.6.

I, II III

. -

4.7.

, :

;

;

;

—

;

;

;

 N ;

;

;

».

: « » « 1».

— 2, 3:

« 2

 $0 - 100\%$

1:

4

—

 $1 - 0,93.$

30

 $8_2 = 0,90,$
 $7 (42/0).$

5

 $(300) - = 0,89,$

— 1

 $_1 \llbracket 0,93.4 + 0,90.26 + 0,89(270 + 120) \rrbracket = 0,8.$

2:

 $_1 = 0,92,$ $\varepsilon = 0, \varepsilon 9,$ $= 0, > 88,$

6 (360)

— 1

 $_5 = \wedge [0,92.4 + 0,89.26 + 0,83(270 + 60)] = 0,88.$

3:

 $8_1 = 0,91,$ $\varepsilon \sim 0,33,$ $= 0,817,$

9

(540).

 $\wedge [0,91.4 + 0,88.26 + 0,87(270 + 240)] = 0,87.$ $8 = 7 (0,39 + 0,86 + 0,87) = 0,8(8.$

(. . 247}

1. 100—12(0 2170—75, I V 6—10 V
2. 270—75. V

$$1_0 = (5,0 \pm 0 \text{ l})$$

$$\frac{270-75}{d_0}$$

3. (4,0= ,4)

4. (10 \pm) I III.
- /0 5 2 (2)

5. (0 \pm 50) /

« - ».

270—75

« - »

6. -05, f (-)

$$f_{\Phi} = \frac{P_{\Phi}}{S}$$

- 5 — () / = 2 ; */0,

7. (-) — 1)

$$S' - \text{ l} - 1$$

(, 24S)

S — , 2;
/0—

8. (?'), (),
(« — » (. 3), *

$$W \sim 25' [^{\wedge} V E i + (^{\wedge} > i " H ^{\wedge} a) (\pounds \text{ --- } \pounds i) + (^{\wedge} + ^{\wedge}) (\pounds \text{ --- } \pounds) + - * 4" (\text{ --- } 1 +$$

$$+ ^{\wedge}) (\pounds \text{ ----- } \text{ --- } \backslash) h$$

8 82, £3, . . . , £ —
,

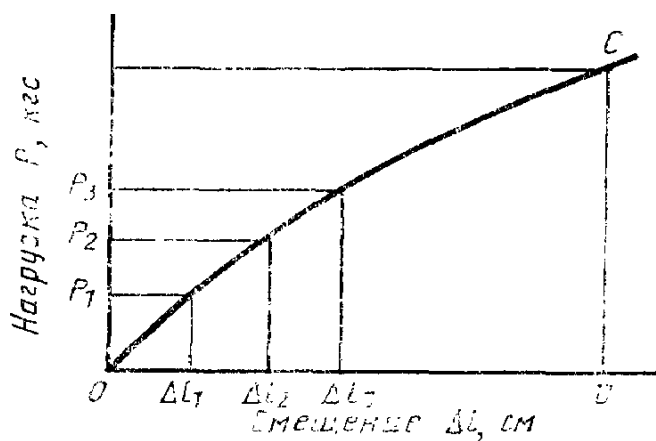
1— , ;
1 • — (,
* 2» > • • • » , () — 2' ,

9.

(5,0±0,li) .

(^) 1
lg N—lg / lg N—lg W.

f W,



. 3

([3w)

$$v r \lg W_p - \lg W$$

(. 249)

(

2

(

(261—79)

,
».
(12 1985 .)

2 261—79 .

29.09.87 3802

01.07.88

npif

« , , » -
1.1. . I—VI I—V.
2.1. « » : « -
»;
3.1. : « 70, 100, 125
160 ° » « 269—68»;
3.2. 50 : 26
(2); : 50 60.
« , , ,
10 .
3.3 : « -
3.3.5. « » :
»;
():
« (1,0±0,1) .
, 0,3
, »;
(4,0±0,4) .» « (4,0:±0,4 .»,
3.3.7 3.3.8 :
«3.3.7. ,

(*)

" 11 *

*..+ -(/«+ ^)]>

/ —

;

 AN_h $AN\& \dots$, AN/i — AN —), «2* ..», ;·
(*) $\varepsilon^* \sim 2[$ $* \wedge \sim \bullet \bullet$ $(A^{n-j} - ^\wedge)]_t$

to —

, :

 At_u $At \dots At$ —

Ci»

» ;

 At — i

()

&i ,

3.3.9.

3

(0,50±0,03)

3.3.10:

2».

: (2,00db0,01).

«3.3.10.

80 %

1,5

3.4

».
: «

».

3.4.4

:

«

,

3.4.5 3.4.7

:

. 3.3.10».

«

3.5.

: «

»;

:

«

80 %

1,5

tim* -600

« -

»

Tpjr

».

4

: «

^

»

«

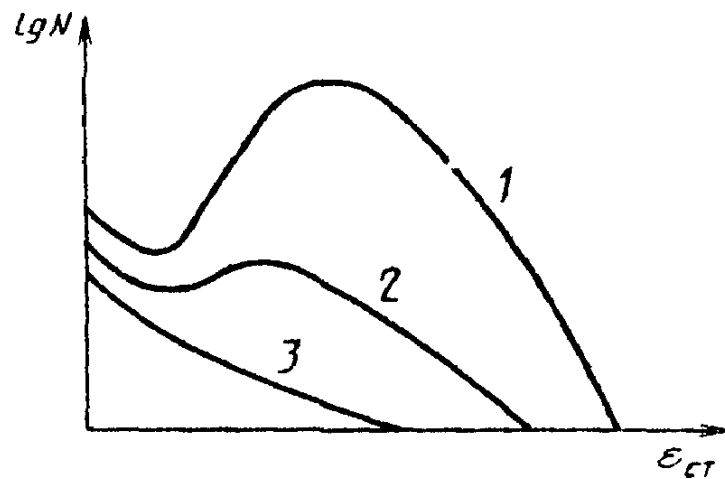
43. : . 2 () -

« -
-
-

1 -1

5*10®

.1 2.



.2

: «

lg N .

(/ClgAfss=0)

».

4.5

«4.5.

3.

if

4».

4.6.

I III

4.7.

».

I.

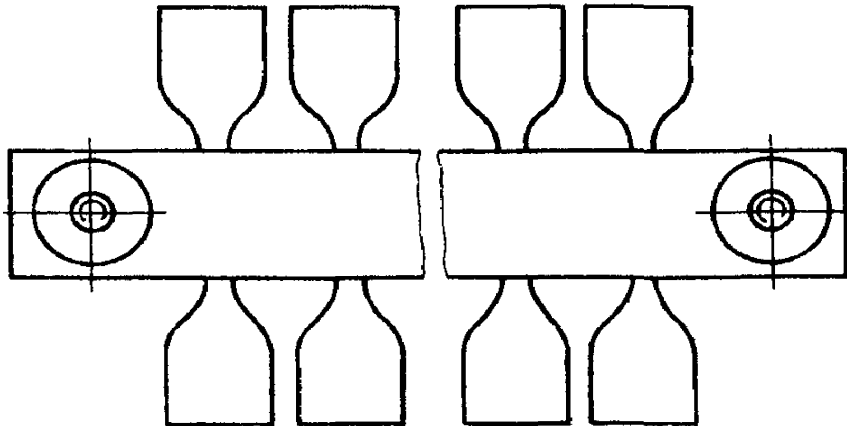
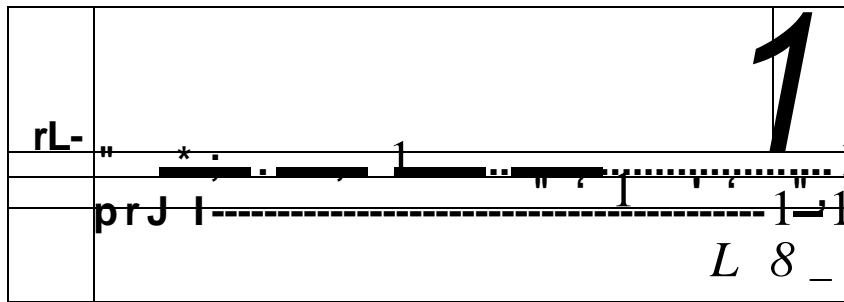
: «

I» II III

II».

» «

:



« 2 :
 6 ei — 0,88; 4 (12 — 62=0,87; 2):
 13 .

$$*=7\text{§}0 (0. \bullet 360+0,87 \bullet 420) =0,87$$

:

$$- -(0,89+0,88+0,87 -(-0,87) =0,88».$$

«1 . 3 1 (. 1):
 ,

»;
 1. : «6—10 » «0,6—1,0 », «100—120 »
 «10—12 »;
 5. « — » :
 « ,
 »;
 « -0,5» :
 ». 6 10. : « » «/».
 10. « ()» -
 : «
 . « » : «
 III».

4:

		*	
-	/	-	-
,	/.	-	-
,		-	-
, %		-	-
-	t	-	-
-		-	*_!
-	1	-	-
,		-	-
(-	-
),		-	-
-	1	-	-
,		-	-
,		-	-
-		-	-
,		-	-
-		-	-
-	N	-	-
mho ¹ ,		-	-
,		-	-
\	AN_{lt} 7,,...,	-	-
f ej,		-	-

#

 AN

!

-

ej, 62, ...» - (, At_n , $\mathcal{L}/1$,

-

 to

,

-

 At_p

-

,

 $/$

,

-

,

-

,

, %

-

€

,

-

-

-

-

,

-

-

 $/$

-

-

-

-

,

-

,

-

-

-

 t_3

,

-

,

,

-

-

,

, - *h* , -
 , -
 , -
 « -
 » (-
 / },
 S , -
 , 3 , -
 , , *do*
 , ,
 , - *f* , -
 , -
 ()
 , -
 , -
W , -
 , / ®
 , 2, 2 *Sa* ; ;tii -
 1 * : Tib '
 , / *
 1
 , / 3 - *Wf* t?
 , -
 , -
 1/ - , -
 ^ ^
 (»-1 1068 .)

25.12.79 . . 31.01.80 0,5 . . 0,35 .- . . . 14000 3 .

« » , 123557, , , 256. 3341 ., 3