



,

**19882—91**

( 7171—88)

Frame furniture.  
Methods of stability, strength and defonnability tests

19882—91  
( 7171—88)

56 C 9

01.01.92

1.1.1. 16371. 1). 1.2. 30 ° .

45 70 %

( ) , 1991

2000 ( )

3 15

1.1.1. 16371. 1). 1.2. 30 ° .

45 70 %

( ) , 1991

2000 ( )

3 15

1.3.

1.4.

1.5.

1.6.

. 3.2).

(Q)

± 1

					Q,
		<sup>*</sup> / 2	/	» / *	
1-					
	tj	20		60	
2.		60			
3.		120	—	—	—
4.		—		200	
5		—	—	400	—
6.		—	30	—	—
7.		40			
8.		—	—	200	—
9.			—	60	—
10					
	460				14
	56	—	—	—	16
	760	—	—	—	21
11.					
	460	—	—	—	6
	5 0	—	—	—	7
	760	—	—	—	14
12.		—	—	—	5

$$Q = q_F \cdot F_y \quad (1)$$

$q_p$  — , / 2;  
 $F$  — , , 2;

$$Q = q_t \cdot L \quad (2)$$

$q_i$  — , / ;  
 $L$  — , ;

$$Q = \gamma \cdot v \cdot V \quad (3)$$

$q_v$  — , / 3;  
 $V$  — , , 3.

1.7.

$\pm 1$

0,001 3.

0,001 2,

Q

1,0

2.

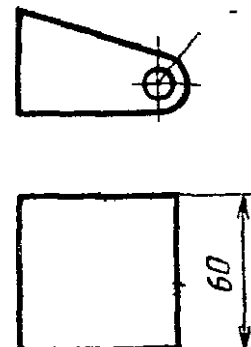
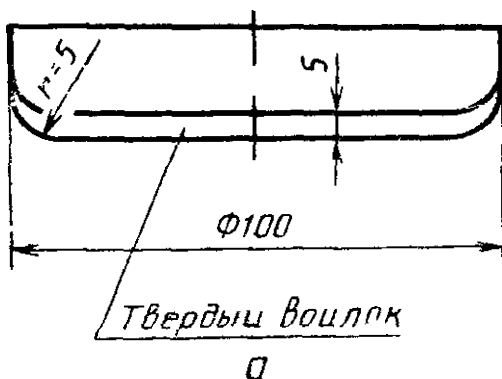
2.1.

100 ;  
 (14—20)

—1;  
 $\pm 3$  %.

2.1.1.

. 1 ,  
 . 16.



6

Черт.

1,

2.2.

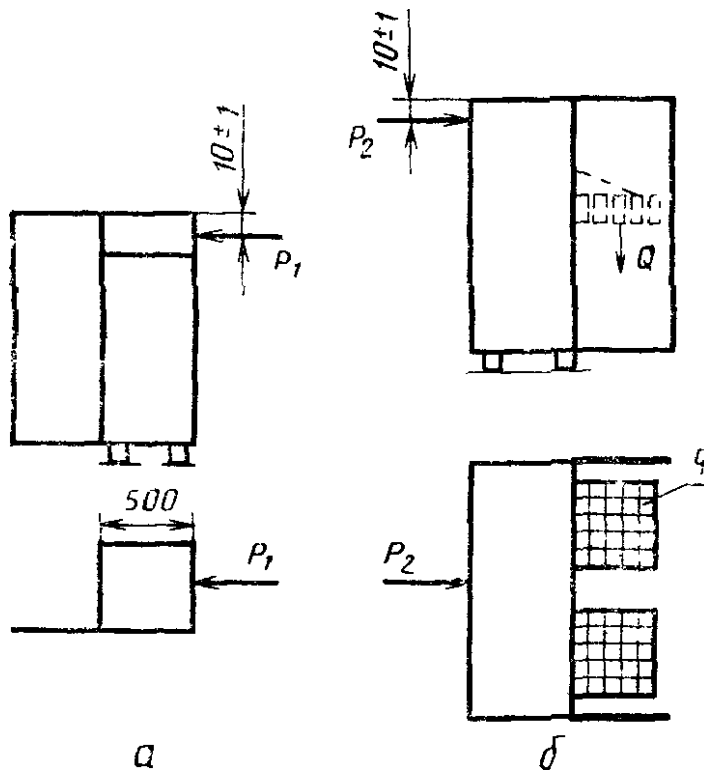
3.

3.1.

3.2.

( . 2)

( ) ( )



.2

2/3

2/3

3.3.

500 , -  
Pi — 3

500 ,  
2—1

500 ,

2= 1

500 — 90° 500 180°,  
500 , -  
180° , -

3.4.

3.5.

1 2

3.6.

3.7.

7171—88, 2.

4.

4.1.

4.2.

( . 4).

4.3.

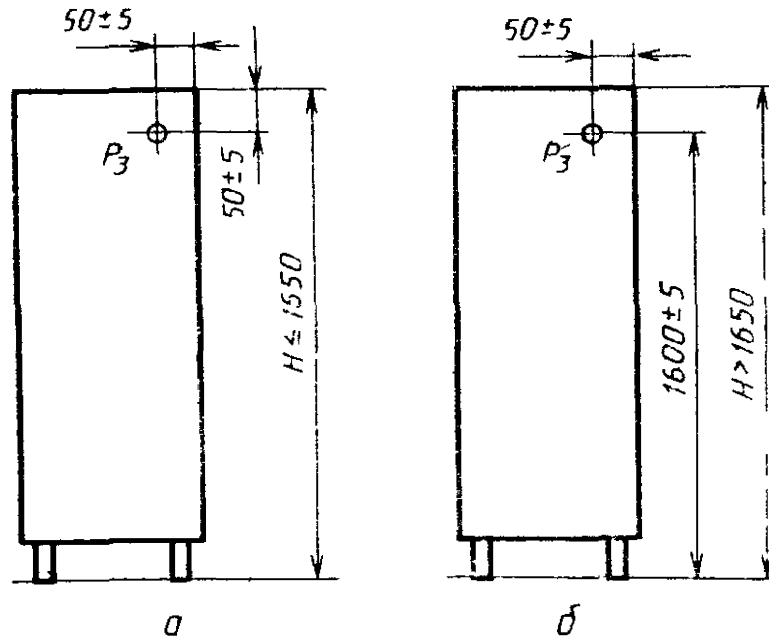
90° -

4.4.

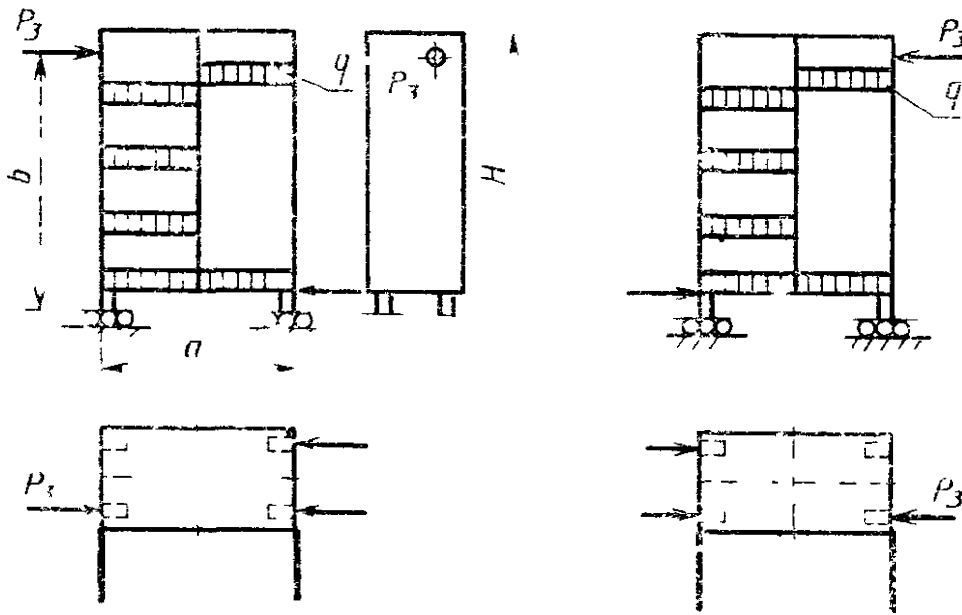
4.5.

. 4. )

. 1.6



Черт. 3



4.6.

.4

( . . .4)

3'

0,6

$$P \sim W \sim -(Q_1 + Q_2) \quad (4)$$

$Q_1$  —

$Q_2$  —

1—3

0,6 ;

$$\Delta^3 = 0,3(Q_1 + Q_2) \quad (5)$$

0,3 — 1,0 . 80 , -

80 , -

$$Q_{\max} = 270 Q_j \quad (6)$$

4.7. 1 ( £ ) ±0,5 . -

4.8. -

16371. 50 ( *Ei* ). -

4.10. , , 16371, -

4.11. -

( 3 ) , (4) (5). -

4.12. ( ) ,

$$E = E_H - E_1 \quad (7)$$

4.13. 3, ; , -



4.14.

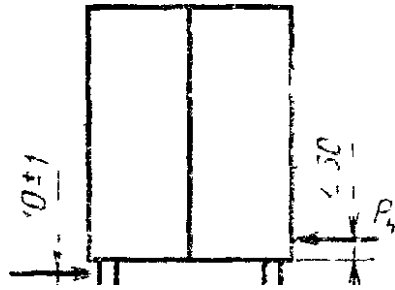
5.

5.1.

5.2.

. 5.

. 1.6.



. 5

( . 6).

( 4)

$$P^* = WQx + Qt,$$

(8)

0,3 —

Q<sub>1</sub> —

Q<sub>2</sub> —

1,0

50

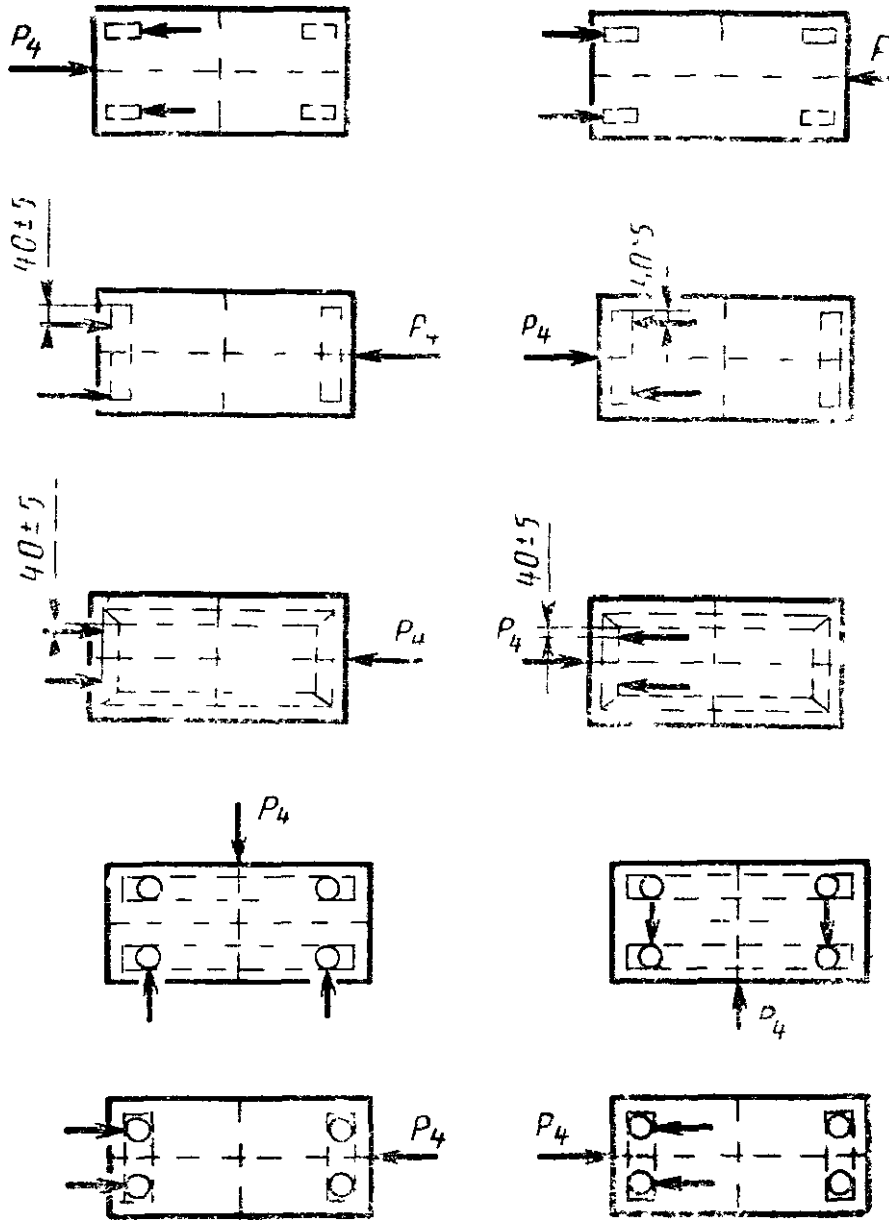
50

$$Q_{\text{max}} - 170 - Q,$$

(9)

5.3.

5.4.



. €

5.5.

5.6.

5.7.

6.

6.1.

TM

6.2.  
3).  
6.3.

,

16371.  
(

-

-

-

,

-

.

1

,

—

,

-

-

.

—

2C0D

.

7171—88

0.

—

1.

2.

3.

3 1

3 2

3 3

3 4  
3 5

- ±5 %
- ± ,5 %
- ± ,5

3.6

12

4.

2/ 90°,

5.

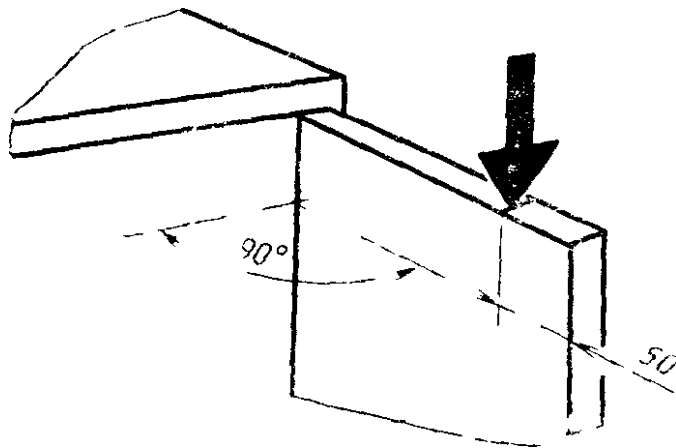
( )

4,

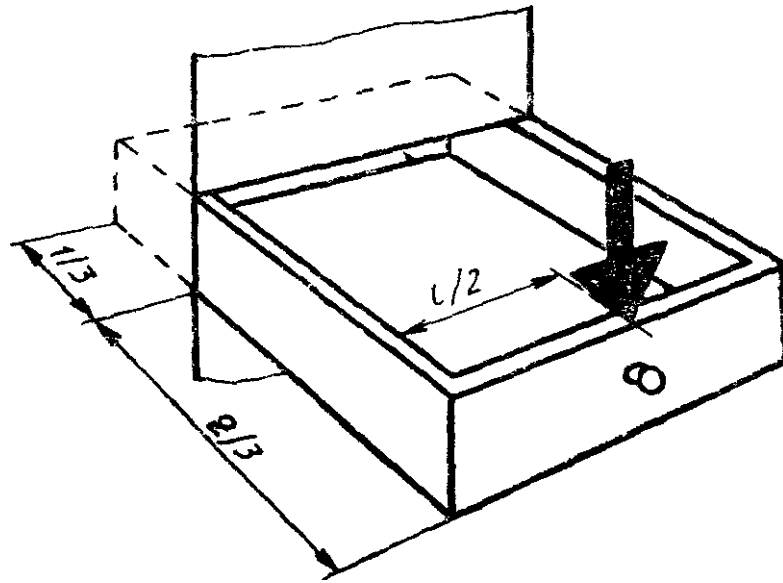
( )

90°  
95°

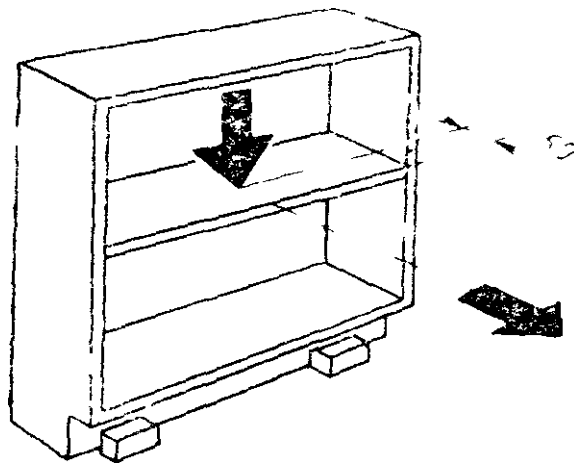
— 59 ( 1);  
— ( 2); 50  
( 3).



.1



.2



.3

6.

( )

5

5 3

7.

) : : ;  
) : ; ,  
) ; ; , -  
) , 5; , -  
) , , ;  
) ; ;  
) , ;  
) ; ;

16504—81

\_\_\_\_\_

\_\_\_\_\_

, -

( ),

\_\_\_\_\_

\_\_\_\_\_

( )

..... -

,

, \_\_\_\_\_

\_\_\_\_\_

\_\_\_\_\_

\_\_\_\_\_



1. -

. . , . . , . .

2. 16.07.91 - 1269

3. — 5  
2  
7171—88 « .  
»

4. 19882—80

5. - -

16371—84  
16504—81

1J, 4 4.10, 5.4, 6.1

\* .

. . .

. . .

. 28.08 91 \* ; 11.91 1,0 . . 1,13 . . . 0,90 . . , .  
94 . . 28 . 20 .

« » , 123557, , ,  
, 3 , 256. . 1725

1 19882-91 < 7171-88)

( 29 24.U6.2UU6)

N° 5425

LJZ, UA [

: AZ, AM, BY, KZ, KG, MD, RU, TJ, TM,  
-2 no MK (UCO 3166) 004]

\*

«

30209

28105.

28102,

19195,

( , , ).

( ),

\*  
2007-05-01.

( . . 54)

( 1 1982—91)

,  
,  
,  
,

30212.

,  
|IJ,  
4,  
:  
5,  
6,  
-

16371».

1.1. : « 22046»;  
: « 2000

fie »;

:  
« ( )  
,

1.3

«1.3.

1.5

«

( , l)

1.6

«1.6.

				Q,
	$q_{F'} / 2$	$<7 L' /$	$q_{v'} / 3$	
1. 1 10 - , - -	20		60	
2., , , -	60			
3.	40	—	—	—
4.	120	—	—	—
5.	-	-	200	-
6.	-	-	400	-
7. -	-	30	-	—
8. - : :	40 25 10	—	—	-
9.	—	—	200	—
10. ,	—	—	60	—

				Q,
	$A F'_{/ 2}$	$91^*_{/}$	$/ 3$	
11. - 400 560 760	- - —	- - —	- - —	14 16 21
12 460 560 760	- — —	- — —	- — —	6 7 14
13. ( )	—	—	—	5
14.	—	25	—	—
15.	25	—	—	—

1. -
2. -
- 65 ] 1. — 20
3. -
4. -
- 
- :
- ,

$$Q = 4'_F, \quad (1)$$

( . . 57)

$q_j$  —  
 $F$  —

$$Q = q_L' \quad (2)$$

$q_L$  —  
 $L$  —

$$Q = q_y' V, \quad (3)$$

$q_v$  —  
 $V$  —

2. J.

2.2

«2.2.  
(10 + 0,1) ».

(1 ± 0,01) , (5 ± 0,05)

2

— 2.3, 2.4:

«2.3.

0,01

( )

L

10 — 15

2.4.

3

4».

«3,  
3.1.

2

3.2.

16371

22046

3.3.

4.2

«

1650 . — (1600 ± 5) ».

4.9  
«4.9.

( )»

11 4.10  
5.4 16371 : «  
22046».

6.1  
«6.1.

16371

22646»'

— 7, 8, 9:

«7.

7.1.

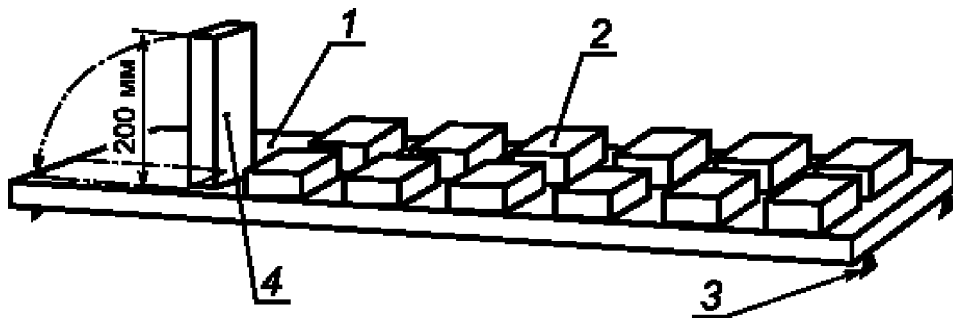
7.2.

7.3.

Q,

. 1.6.

7.4. 260 — 256 ( . 2.4) 10 ( ),  
( . . 7).



. 7

7 — : 2 — : 3 — : 4 —

( . . 59)

( , , ( ) )  
.. .)

7.5. . 7.2 — 7.4

7.6. ] ,

7.7. , -

**8.**

8.1. -

8.2. ( ) , L, -

8.3. ± 10 ( . 2.3)  
|

8.4. Q,

8.5. .1.6. 7 .

8.6. -

8.7. / -

, ( - 0) 1000  
\* ~ L

8.8. , -

8.9. ,



( } 19882—91)

9.

9.1.

9.2.

( 4).

24 (

( ).

9.2.

9.4.

, 9.2 9.3

( )

9.5.

9.6.

».

«

».

2.

«

( )

( , ),

».

2

:

( , .61)

( 1 1982—91)

« 3

( ),

---

( )

1.

2.

3.

4.

5.

6.

7.

8.

9.

10.

11.

( ).

( ).

».

— 4 — 6:

( . . 62)

	1	2	3	4	5
, : J050 1050 1350	—	60,0 12,5	75,0 25,0	100,0 35,0	J 25,0 45,0
, : J050 -	—	25,0 60,0	35,0 75,0	45,0 100,0	70,0 J 25,0

	1	2	3	4	5
,	0,5	0,75		1,7	2,5
,	32	48	70	IC9	160
,	10	10	10	10	10
,	200	200	200	2	200

(

1

1982—91)

6

16371					
	1	2	3	4	5
		X	X	X	
		X	X		
) ( -			X	X	
-				X	X
: , , - , - , , - , - , , - , - , , - , -			X	X	X
, -				X	X

(

. . 64)

( 1 19882—91)

— «\*:

«  
[JJ 7170.3—93\* . . -  
[2J 7171—88\* . . -  
\* .

5 :

«5.

16371-93	, 1.1, 3.2, 4.8, 5.4, 6.1, 6
19195-89	
22046-2002	1.1, 3.2, 5.4, 6.1
28 102-89	
28 105-89	
30209—94/ 50052-92	
30212—94/ 50204-92	

( 2 2007 .)

\* « -  
» -