

()
INTERSTATE COUNCIL FOR STANDARDIZATION, METROLOGY AND CERTIFICATION
(ISC)

17624.
2012

» 1.2—97 « 1.0—92 «
 1 (), « «
 2 465 « »
 3 () ()
 18 2012 . Nff 41)

(3166) 004-97	(3166) 004-97	
	A Z AM Z RU TJ UZ	

4 2012 . No 1972- 17624—2012 27
 1 2014 .
 5 17624—87

« « ».
 « ».
 « ».

1	1
2	1
3	1
4	2
5	2
6	2
7	5
8	6
()	7
()	6
()	10
() 20—30 ,	13
()	14
()	15
()	15

Федеральное агентство
по техническому регулированию
и метрологии

Федеральное агентство
по техническому регулированию
и метрологии

Федеральное агентство
по техническому регулированию
и метрологии

Concretes. Ultrasonic method of strength determination

— 2014—01—01

1

, (— (—)) -
18105.

2

8

10180—2012 .
18105—2010 .
22690—88 .
28570—90 .

:

« », « » 1 , (-
) (), (-
,

3

3.1

: (-
)

3.2

(): , -

3.3

: , -

3.4

: () ,

3.5	:		*
4			
4.1			»
4.2	(28-)
4.3		6.19.	-
4.4	(3.2. 3.3).	-
4.5	,	,)
5		6.10.	-
5.1			
5.2			-
5.3		$s \pm(0.01f + 0.1),$	(1)
5.4		0.5%.	
5.5		120	200
5.6			
6	«	()
6.1			
6.2			-
•		22690:	
•			28570;
•		10180.	

6.3

-
-

28570

10180.

6.4

4.1

6.5

12

6.6

22690

28570.

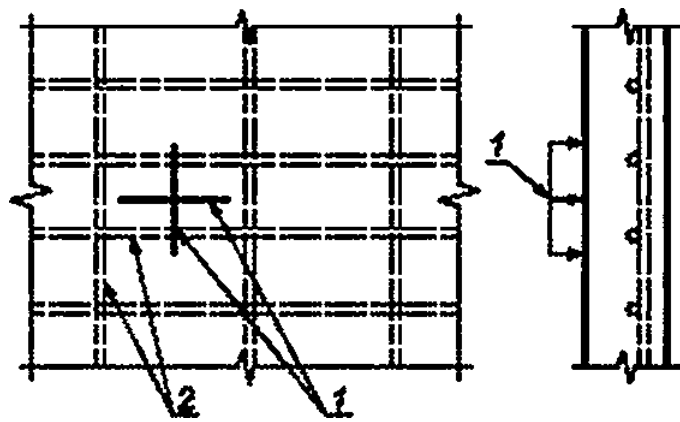
25 %

6.7

45

(. 1).

— 2 —
1 —



2 %.

()

6.8

6.9

10180.

40 °

17624—2012

6.10

(. 4.5}

50

6.11

10180

()

6.12

15

10180

6.13

2 .

6.14

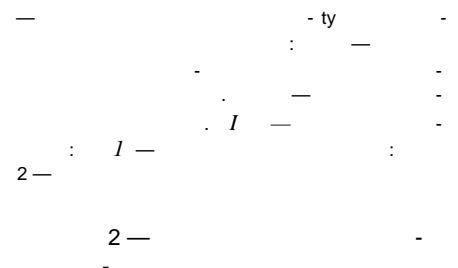
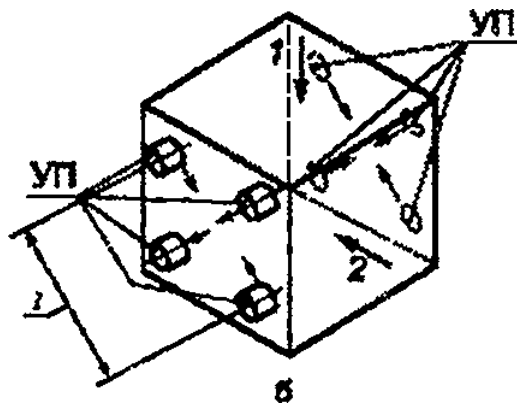
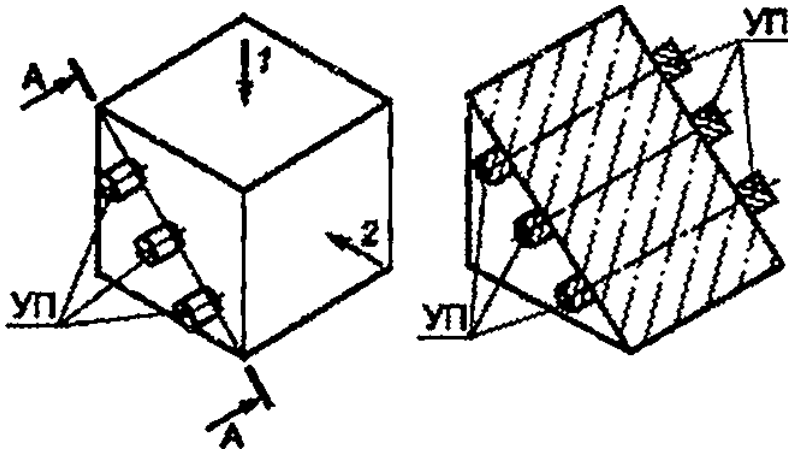
100

70

2000 /).

6.15

26.



120

6.16

6.17

2%.

6.18 8

6

0.5

6.19

6.20

0.5%.

$R = aH^*b.$

$R \rightarrow$

6.21

6.22

6.23

35—60

7.5—35

12.5 45

45 75

150

6.24

6.25

7

7.1

18105

:

•

(

);

•

(

);

•

;

7.2

7.3

(

7.4

17624—2012

7.5	() ,	25 % —	50 %
7.6			-
7.7		6.16.	-
7.8		1.	-
6.7.			-
			()
			6.
7.9	18105	6.	-
	()		-
7.10	18105.		-
8			-
8.1			-
8.2	:		-
•			-
>			-
•			-
•			-
•			-
8.3			-
		18105.	-

()

.1

V. / .

V(- 10.

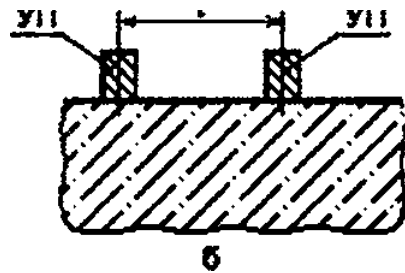
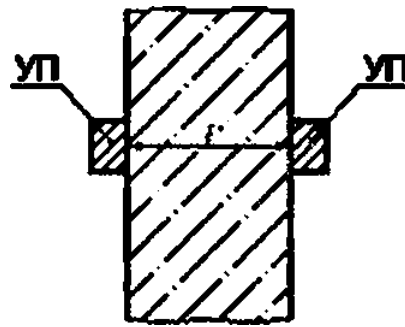
.1 .

(.1)

—
/—
.2

() .

.1 .



6

.1—

()

.1

(—)

R—
—

;
(

$$R \bullet * . \quad (.1)$$

$$6 \gg \# ? - . \quad (.2)$$

$$\frac{\| \langle K \rangle - *^{-} / - \rangle 1^{-}}{i-1} \quad (.)$$

$$\frac{1(, -)}{I-1}$$

— /- ,
;- 6; r- { },

(.4)

$$\frac{I^{**}}{-1} N'$$

(.5>

$$\frac{I-1}{N}$$

N—

.2

(.1)

$$\frac{|^{**} - * \langle \cdot \rangle|_{s2}}{S} \quad (6.6)$$

(6.7)

!-2

R_(w)—

rf-

$$" V^{**} < V \quad (.8)$$

{

(6.1)—(6.5).

S_{Tu}

(.7)

$$\frac{1}{N} \sum_{i=1}^N \frac{1}{\sqrt{N}} \left[\frac{1}{\sqrt{N}} \sum_{j=1}^N \dots \right] \quad (.9)$$

$$\frac{1}{N} \sum_{i=1}^N \dots$$

$$20. \dots \quad (.6).$$

«₁ < 0.7
 \$ u_H/R > 0.15.

()

20—B2S.
820—825

26

22690.

2. 3

.1.

8. 1

	Mta				1*.-*		
		22690					
1	2	3	4			7	
1	3245	20.8	22.9	23.3	0.61	0.73	—
2	2470	13.6	11.6	11.3	0.58	0.68	—
3	3095	22.6	20.7	21.0	0.56	0.48	—
4	2870	1S.6	17.4	17.5	0.54	0.5S	—
5	4320	37.3	36.S	40.0	0.34	0.78	—
6	3615	33.5	28.2	29.0	1.55	1.31	—
7	2655	14.2	14.3	14.2	0.03	0.01	—
8	3760	30.7	30.6	31.6	0.02	0.26	—
9	3490	21.8	26.4	27.1	1.36	1.56	—
10	3840	38.1	31.5	32.5	1.94	1.64	—
11	3400	30.3	25.1	25.7	1.53	1.35	—
12	3255	22.S	23.0	23.5	0.15	0,28	—
13	3940	35.8	32.9	34.1	0.64	0.51	—
14	4070	33.1	34.8	36.1	0.51	0.88	—
1S	3340	23.2	24.2	24.6	0.31	0.46	—
16	2940	15.6	16.4	18.6	0.64	0.87	—
17	3130	17.5	21.2	21.5	1.09	1.18	—
16	3305	29.7	23.7	24.2	1.76	1.61	—
19	3765	20.1	30.4	—	3.03	—	

(5.4) (5.5) :

- 20.8- 134 *...-» 20.1 25.05 .

»•----- «-----

- 3245 - 2470 +... + 3765
 $\sqrt{\frac{\dots}{19}}$ 3396 / .

6 (6.2). (.) :

(204-2S.5) (3245 - 3396) (20.1 - 2505) (3765 - 3396)
 $\frac{\dots}{(3245 - 3396)^2 \dots - (3765 - 3396)^2}$ 0.0145.

> 25.05 - 0.0145 3396 > -24.19.

R « 0.0145 - 24.19. V— -

, / . (.7) .

S-PM **f** (13.6-118)^.....(20.1-3Q4)' . 4 ,
 $\frac{\dots}{19 - 2}$

(. . .1). (.6) R_m -

19. -

16 -

V. :

$\frac{S-204 - 13.6 * \dots * 29.7}{R_g \frac{\dots}{18}} * 25.32$.

— 3245 + 2470 +... 33305
 $\frac{\dots}{19} - 8 \gg 3375 / .$

— (204 - 2542X3245 - 3375) ... + (29.7 - 2S42H330S - 3375)
 $\frac{\dots}{(324S - 3375)^2 * \dots + (3305 - 3375)^2}$ 0.0155.

6 25.32 - 0.0155 3375 * -27.0.

s. **120*** . $\frac{<13* - 1}{18 - 2} \wedge - <MJ - 243}{1}$ 1,3 5

R 0,0155V - 27,0 (.6)

8.1.

$S_{T,H} * S' 3.S$; $S_T JR+ 3.5/25.32 > 0.15.$

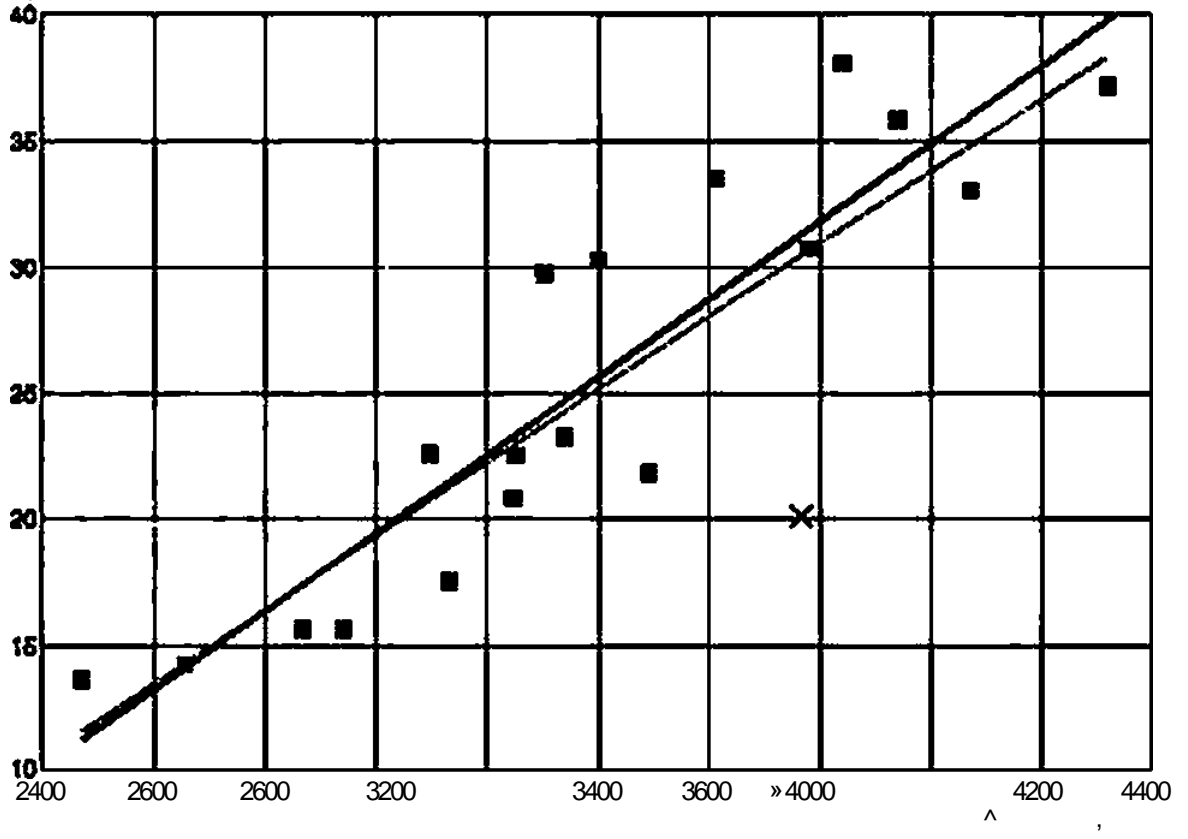
(.9)

R $\frac{234 + 113 + \dots + 24.7}{18} 2 > 25.33$.

$<234 - 2543) (204 - 2542) + \dots + (242 - 2543) \bullet (29,7 - 2542)$

$\bullet^{234 - 2533)^2 + \dots + <242 - 2533)^2 \bullet \wedge (204 - 2S42)^2 + \dots + (29.7 - 2542)^*$

Прочность бетона R, МПа

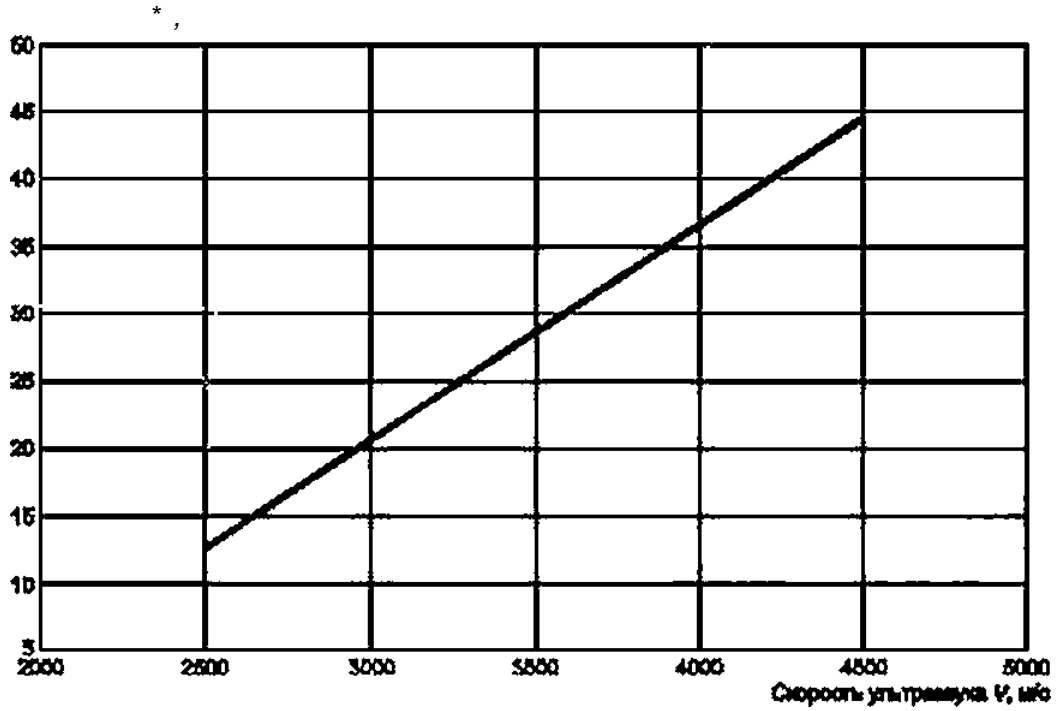


-----•
 -----1 > «; 1 1 * » »» 1 - - - ;
 X- *

.1—

()

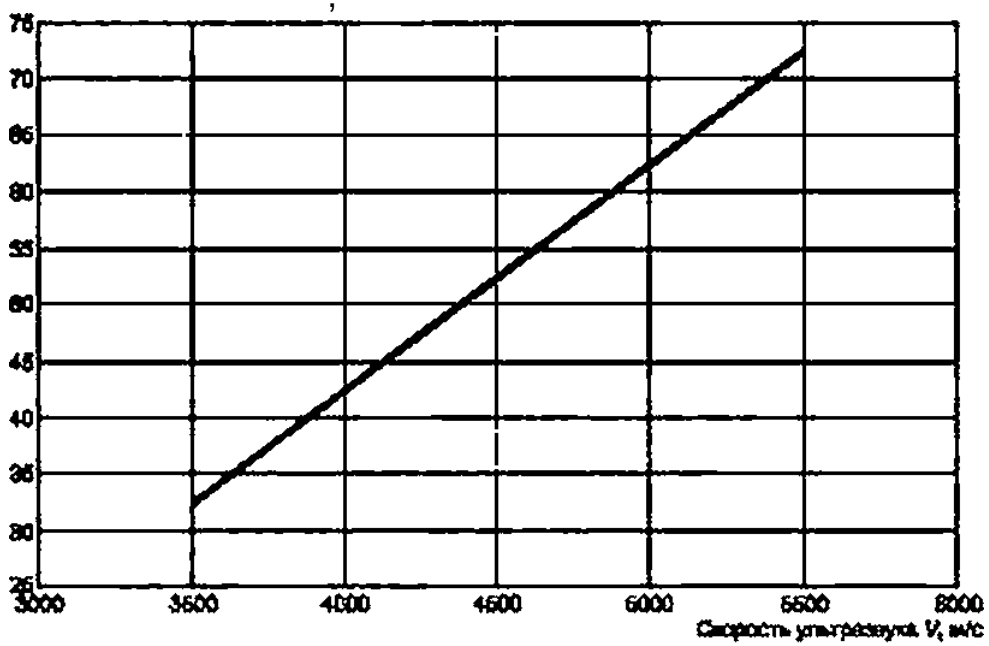
20—30



$*(0.0161V - 27.3)$

.1 —

7.5— 35



$R = (0.02V - 37.6)$

.2 —

835—860

()

00: —
 } —
 —

28S70: 22690 -

044
Rfit > 0.7 1.3:

$\frac{i}{Ryu\ i}$ 15%:

0.7 £ $\frac{\&\langle\rangle\&\<}{Rfl\ |}$ si.3: (-2)

0.85 4 £ « £ / £ 1.15 . ((i*|) (.)

0 , / ^ « .

Rpt ! 1 .1>

* (-1

()

12

- 1 4
- 1 4 2

10 % (12)

(, , , . .)

- 3
- 1 4 (3) (, , (); ,):
- 6 (— ,).

20.

16105.

()

	N*			S
1	2		4	S

17624—2012

691.32:620.179.16:006.354

91.100.30

19

: , , , .

21.05.20(4. 05.06.2014. 60>84^
. . .2.32. - . .1.60. 9 . .2233.

« . 123995 . .. 4.
www.9ostinfo.ru info@9ostinfo.ru