



**56178-  
2025**

-

,

1 « - « » —  
- , -  
... ( ... )

2 144 «  
»

3 17 2025 . 566-

4 56178—2014

29 2015 . 162- « 26  
) ( 1  
« »,  
— « ».  
( )  
».  
,  
—  
(www.rst.gov.ru)

1	.....	1
2	.....	1
3	.....	3
4	.....	4
5	.....	6
6	.....	7
7	.....	8
8	.....	8
9	.....	10
10	.....	12
11	.....	13
12	.....	14
( )	.....	15
( )	.....	17
	.....	19



Modifiers of organic-mineral origin of MB type for concretes, mortars and dry mixes.  
Specifications

— 2026—02—01

1

( — ), —  
( — ),  
:  
- , , - , , -  
- , ;  
- , -  
.

2

12.1.007	.	:
12.4.011	.	.
12.4.021	.	.
12.4.028	.	1 « ».
12.4.034	.	-
12.4.103	.	, -
12.4.153	.	-
310.4	.	
577	0,01	.
1770	( 1042—83, 4788—80)	.
,	,	,

[illegible]

58144

58894

59535

59536

59714

70222—2022

—

—

« -

»,

1

«

»

( ) .

**3**

24211,

25192,

59714,

:

3.1

-

( ):

0,5 ,

3.2

:

(

),

3.3

:

( -

, ) /

(

,

-

)

3.4

:

3.5

:

3.6

-

,

:

1

(10<sup>-6</sup> )12000 <sup>2/</sup> ,

3.7

-

,

:

150 <sup>2/</sup> ,

3.8

,

:

1200 <sup>2/</sup> ,

( ),

3.9

,

:

3.10				:	-
	,				-
3.11		(	)	:	-
	,		,		-
	,		,		-
3.12	:				-
3.13	:				-
3.14		:			-
	,				-
-	:				-
-				/;	-
AR;					-
-			/;		-
-					-
3.15			, /< ,	, /< :	-
3.16	:				-
3.17	:		,		-
4					
4.1					-
	:				-
-		(4.2);			-
-		(4.3);			-
-	(		) (4.4).		-
4.2					-
;					-
-	—		,		-
			;		-
-	—		,		-
			,		-
					-
4.3				:	-
-	:				-
- I —	100 % — 70 %		0 % — 30 %	- ;	-
- II —	69 % — 40 %		31 % — 60 %	- ;	-
- III —	39 % — 10 %		61 % — 90 %	- ;	-
-	:				-
- I —	100 %				-
- II —	20 % — 25 %		80 % — 75 %		-
4.4		(	)		-
			1.		-



03 5		03		, %,	, %, *									
					SiO <sub>2</sub>	l2°3	SO <sub>3</sub>	/, %	%, /?,	/, %		,		
	I	1		3	70			>26	35					
		2						21—25	30					
		3						15—20	25					
		4						2—14	20					
	II	1		3	60			>26	25					
		2						21—25	20					
		3						15—20	15					
		4						2—14	10					
	III	1		3	51			>26	15					
		2						21—25	10					
		3						15—20	5					
		4						2—14	0					
		I		1	-	8	22	18	17	>26	25	0,02	2,0	1,0
				2						21—25	20			
				3						15—20	15			
				4						2—14	10			
II		1	6	30		12	12	>26	25	0,015	2,0	0,5		
		2						21—25	20					
		3						15—20	15					
		4						2—14	10					
* .														
1	(750 ± 50) / °3.													
2	- 0,1 %.													

4.5 ( )  
4.1, 4.2, 1 - ( ), -  
- 1  
:  
( ) -1-2 56178—2025  
( ) -11-1 56178—2025

5

5.1

5.1.1 1, 24211 , -  
, , - -  
.

5.1.2 80 % — 99,5 % 20 % — 0,5 % . -

5.2

5.2.1 , -  
, :  
, —  
58894;  
- - ( SiO<sub>2</sub> 50 %  
5 %) — 25818;  
( 1<sub>2</sub> 3 SiO<sub>2</sub> , -  
21286, 59536; ) —  
) — ( CaSO<sub>4</sub> 2 2  
- ) — 4013. -  
80 % ) — -

56592,  
5.2.2 24211. -  
, 24211, , -  
.

5.3

5.3.1 , 5.4, — ,  
,  
5.3.2 :  
- ( ) 4.5;  
- ;  
;  
;  
;  
;  
;  
;  
5.3.3 14192.

**5.4**

5.4.1

5.4.2

5.4.3

( 25 °C 60 °C. 60 °C.

5.4.4

- — 5:1;  
 - — 6:1;  
 - — 8:1.

5.4.5

5.4.6  
 60 °C.

5.4.7

5.4.8

5.4.9

**6**

6.1

(3- 12.1.007),  
 — 1 / <sup>3</sup> [1];  
 12.1.007),  
 ; — 1 / <sup>3</sup> [1];  
 12.1.007),  
 ; — 6 / <sup>3</sup>,  
 — 1 / <sup>3</sup> [1];  
 ( 12.1.007),  
 2 / <sup>3</sup> [1].  
 6.2  
 6.3  
 3- 12.1.007;  
 — 1 / <sup>3</sup>, — 6 / <sup>3</sup> [1].

6.4

370 / .

## 6.5

19433

6.6

[1].

6.7

24211

6.8

12.4.021,

[1] [2].

6.9

12.4.011

12.4.103 (

).

12.4.034

12.4.028,

12.4.153.

6.10

6.11

## 7

## 7.1

24211

7.2

$$0,02 \quad / \quad ^3 [1];$$

### 7.3

7.4

7.5

7.6

## 8

## 8.1

100 ,

8.2

30459—2008 ( 5).

### 8.3

( ).

8.4

;

•

$$-2 \quad 10 \quad -2$$

- 10 30 — 3

- 30 60 — 4

- 60 — 5

1 % ,

6

8.5

8.6

— ;

—

—

— /.

8.7

8.8

- 28 AR —

\* —

$$-\text{SiO}_2, \quad 1_{2,3}, \quad \text{SO}_3^* \text{ —}$$

— — — — — \*

\* \_\_\_\_\_

8.9

8.10

8.11

 $(\quad),$ 

- ( ) 4.5;

— 2 —

$$- \left( \frac{1}{\lambda} + \frac{\lambda}{2} \right);$$

\*

- ;  
-  
8.12  
9.  
9  
9.1  
1000  
9.2  
9.3 24211  
30459—2008 ( 6 7 8 %—15 % 8.1,8.2 9.2).  
30459—2008  
( 7.4).  
9.4  
9.5  
5382—2019 ( 4 6)  
9.6  
8735—88 ( 1 9)  
1  
9.7  $\text{SiO}_2$   
 $\text{SiO}_2$  5382—2019 ( 9.3)  
0,2  
950 °C—1000 °C 7—10 5382.  
9.8  $1_2 \ 3$   
 $1_2 \ 3$  5382—2019 ( 4 12).  
9.9  $\text{SO}_3$   
 $\text{SO}_3$  5382—2019  
( 4 14.2)  
5382—2019 ( 14.2.1). — 1  
9.10  $\text{Cl}$   
5382—2019 ( 4 21.2)  
— 3

**9.11**

9.11.1

-

-

.

( . 1).

9.11.2

:

-

0 52,5 , I 52,5 , 0 42,5 , I 42,5 31108 -

<sup>3</sup> 8 %

I 52,5 I 42,5 , I 52,5 I 42,5 55224;

-

6139;

-

23732.

9.11.3

-

-

-

(20 ± 2) °C;

1 %;

5 .

-

20 %.

**9.11.4**

-

: = 1:3

: : = 0,9:0,1:3.

-

310.4.

115—118 .

I, %,

$$I = \frac{I_1 - I_2}{I_1} \cdot 100, \quad (1)$$

 $I_1$   $I_2$  —

, .

.

7 \* 7 \* 7

10\*10x10 ,

[

(20 ± 2) °C

(95 ± 5) %].

,

,

,

,

,

10180.

28

I?, %, -

$$I = \frac{I_1 - I_2}{I_1} \cdot 100 \quad (2)$$

 $I_1$   $I_2$  —

, .

**9.11.5**

30459—2008 ( 9.7) -

40 \* 40 \* 160 ,

,

-

:

-

,

310.4,

120—145 ;

: : = 0,87:0,13:1;

-  
 ,  
 -  
 ;  
 -  
 -  
 ( 10197  
 577 0,01 )  
 160  
 0,01 ;  
 -  
 ,

### 9.11.6

## 9.12

30108.

### 9.13

10

## 10.1

10.1.1	-
--------	---

### 10.1.2

10.1.3, 5.4.3—5.4.5 5.4.9,

- 5.4.3.

10.1.4, 5.4.7 5.4.9, -

33757                      26663.                      24597,

— 21650.

10.1.5 - -

10.1.6	-
--------	---



10.2

10.2.1 , -

10.2.2 , 5.4.3. , -

10.2.3 1 , -

1,8 ,

10.2.4

10.2.5 ( ) — 12 .

11

11.1 -

11.2 - , 26633, 70222, 25820, 25485, 31359, 32803, 59535, 28013 31357, -

11.3 — -

11.4 : ( 60 — 100) ( 40 — 70); - ( 100), - 60 ; - ; - ( D2600 — D4500 60 — 100); ( > 12), 31384 ; -

	11.3						-
		4 — 5	7473,				
	1—	59714.					
11.5	:	,					
-		—				31108,	-
		55224				22266;	
-		—		31108		<sub>3</sub> < 8 %,	-
			55224				
22266.							
11.6					8 % —15 %		-
( )							-
							-
11.7					11.4,		
,							-

12

12.1							
12.2						10.1	10.2

( )

.1

(I) 0,1 , 200 ;  
 100, 200, 2000 <sup>3</sup> 1770;  
 10, 25, 100 <sup>3</sup> 29227;  
 10 <sup>3</sup>, 0,02 <sup>3</sup> 29251;  
 250 <sup>3</sup> -2-250 25336;  
 25336;  
 40 <sup>3</sup> 19908;  
 250 °C;  
 4328, 20 %-;  
 4233;  
 58144;  
 — [ 0,1 / <sup>3</sup>  
 (0,1 )] 0,025 / <sup>3</sup>;  
 — ;  
 0,22—0,45 ;

.2

25—50

105 °C.

.2.1

200 <sup>3</sup> 5,00 ( )  
 100 <sup>3</sup>  
 15 2 .

20—22

.2.2

( )

120 °C \*.  
 ( .2.1) 10 <sup>3</sup> -  
 ( )

25—30

/

120 °C

\*\*, .

$$= \Lambda_{-2}, \quad (.1)$$

— , ;  
 2 — , .  
 , %,

$$\Lambda = -100 \cdot 100/10 \cdot , \quad (.2)$$

— , ;  
 — , ( .2.1).

\*

\*\*

^ %, — ,

**.2.3**

**.2.3.1**

0,025 / <sup>3</sup> 25794.1 (0,1 ) 25794.2, 25794.3. 2 <sup>3</sup>.

**.2.3.2**

10,0 0,1000

**.2.3.3**

( .2.1), ( 2 %- pH

12. 30—40 ( .2.3.2). -

( .2.3.1) .

2, %,  $2 = 3,4 \cdot 10^{-10} / M_Q$ , ( . )

<sup>1</sup> — , <sup>3</sup>;

V<sub>2</sub> — 0,025 / <sup>3</sup>, , <sup>3</sup>;

— ( .2.1), ;

3,4 — , 1 <sup>3</sup>

0,025 / <sup>3</sup>, .

**.2.4**

X , %, ( .4)

= 1<sup>-</sup> 2,

( .2.2), %; ( .2.3.3), %.

<sup>1</sup> —

<sup>2</sup> —

5 % = 0,95.

( )

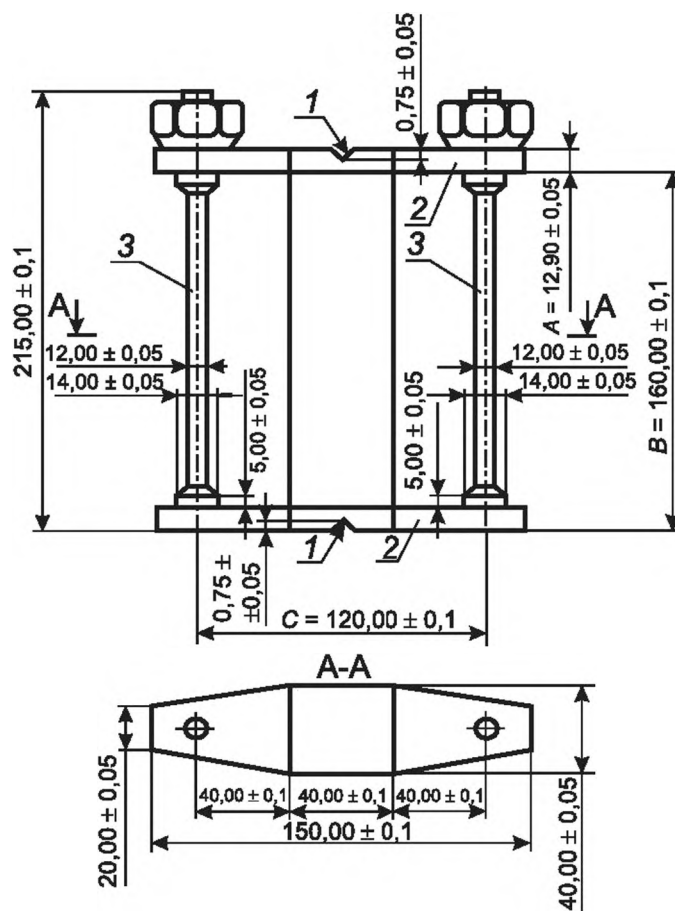
**.1**

40x40x160

 $(0,40 \pm 0,01)$ 

8,0 ( . .1);

0,01 ( . .2).

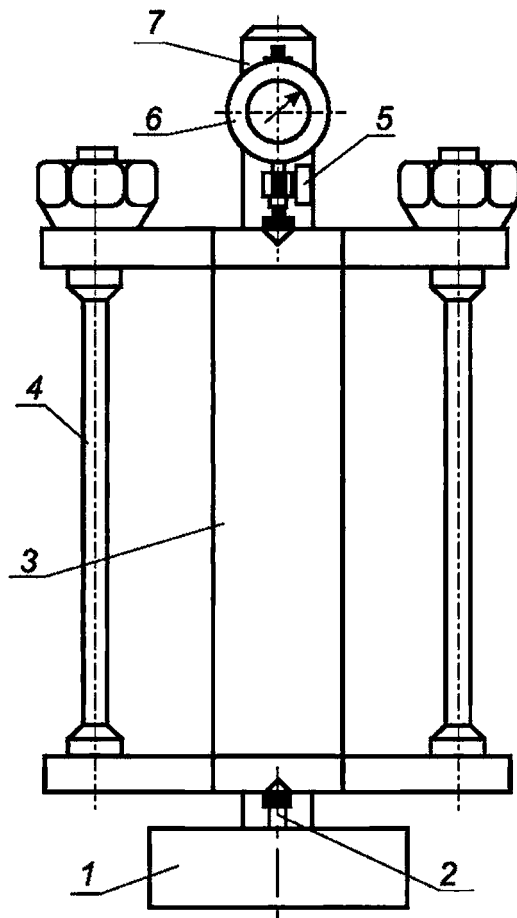


— 45, — 3;

1 — 60°; 2 — ; 3 —

.1 —

0,01 ( . .2)



1 — ; 2 —  
; 3 — ; 4 —  
; 5 — ; 6 —  
7 — ;  
.2 —

.2  
.2.1  
.2.2  
.2.3 310.4  
9.11.2, 9.11.3, 9.11.5 9.11.6 (  
,  
(20 ± 2) °C (95 ± 5) %]. 16—24  
1,3, 7, 14 28 28-

$$\frac{Z^{\circ}CE/}{a^{\circ}CE=il\Lambda_{-----}} \quad (.1)$$
  
j — 0,1  
$$\circ = \frac{1}{\Lambda} \quad (.2)$$

/ —  
/0 — 160 ;  
; — 0,01;  
 $E_s$  — 20 • 10<sup>4</sup>

[1] 1.2.3685-21 ( ) -

[2] 2.2.3670—20 -

666.972.16:006.354

91.100.99

· · · · ·  
· · · · ·  
· · · · ·

20.06.2025. 25.06.2025. 60x847s.  
· · · 2,79. · · · 2,23.

·  
« »