

() ,

**EURO-ASIAN CONCIL FOR STANDARTIZATION, METROLOGY AND CERTIFICATION
(EASC)**



**30491–
2012**

, -
,

7338

« 28 »



2012

-
,
()

1.0-92 «
 1.2-97 «
 1 «
 2 465 «
 3 -
 18 2012 .). (41

:

(3166) 004—97	(3166) 004—97	-
	AZ	-
	AM	
	KG	
	MD	-
	RU	-
	TJ	-
	UZ	

4 30491-97

()

() , . (-
)« », -
 « ». -
 « »

1
.....

2
.....

3
.....

4
.....

4.1
.....

4.2
.....

4.3
.....

5
.....

6
.....

7
.....

()

()

-

.....
() ()

.....
() -

.....
()

.....
()

.....
.....

,

,

Organomineral mixtures and soils stabilized by organic binders for road and
airfield construction
Specifications

1

,

.

.1

.

,

,

.

2

:

3344-83

.

5180-84

.

8267-93

8736-93

9179-77

10178-85

11955-82

12801-98

22245-90

23732-2011

23735-79

25100-95

25818-91

28840-90

30108-94

() , ,

3

3.1 : : , (), , ()

3.2 : , () ,

4

4.1

4.1.1 (-)

4.1.2

- : 40 ;
- » » » 20 ;
- » » » 5 .

, 1.

–	() ,	, %			() ,
		,	0,63 ,	0,071 ,	
	20	65	24	8	800
	20	50	38	10	400
	15	35	50	12	300
	10	35	50	12	200
	40	70	12		800
	40	55	20		400
	20	35	30	4	300
	15	35	30	4	200

5 95 % ,
 0,63 – 30 % 70 %; 0,071 – 10 % 22 %.

4.1.3 –

2 3.

4.1.4 –

, 4.

2- -

20	1,4
50	0,5
,	0,60
	0,50
, %	10
, %	2,0

	-	-	,	-
, , ,° , : 20 50 , , - , , % , % , - , , - ,	1,2 0,5 0,55 0,4	1,5 0,7 0,7 0,6	1,6 0,8 0,75 0,65	1,8 0,9 0,8 0,7
_____ - , 20 ° 08 . , 50 ° .				

4 – –

	'	'
, : 20 50 20° , , , 20° , , , % ,	1,2 0,5 0,8 – 0,8 4,0	1,5 – 1,0 0,4 0,85 2,0

4.1.5

–

–

.1

4.1.6

,

30108,

:
740 / –

;
740 1500 / –

4.1.7

: 0,98 –

, 0,97 –

4.2

4.2.1

- ;

- ;

- ;

- – – ;

- – – ;

- – ;

- .

4.2.2

3– 7,

-8267

-3344,

()

35 %

–

-23735,

– -8267

-8736,

: 5 10, .10 20, .20 40,

– 5 20 5 40.

1.

4.2.3 -8736, -3344.

4.2.4 1%

4.2.5 10.

22 (5180),

12, -

III - IV-V I-

12 17 22

1 % ,

4.2.6

4.2.7 ,
4.2.1,
(
) 25100. —
, — , — —
, 23735 8736.
40 .
4.2.8 5 ,
25 % ,
10 — 10 %.
4.2.9 —
4.2.10 , —
(, ,
, ,
)
4.2.11 , 4.2.1–4.2.9, —
—

4.3

4.3.1

() 22245 – 11955,

*.

4.3.2

тб 11955
 C_{60}^5 100 ,

.

(

,

,

,

,

),

.

4.3.3

-10178, – -25818,

-9179.

4.3.4

()

,

–

.

4.3.5

,

–

,

.1

.

4.3.6

,

-23732.

10000 / ,

SO₄ – 2700 / , l – 3500 / .

5

5.1

5.2

400 .

300 .

5.3

5.4

20° ;

20° 50° ;

5.5

(),

5.6

3–4 :

–

–

5 –

5	3,5	5,0
20	10	15
40	25	40

5.7

–

–

- ;
 - ;
 - ;
 - ();
 - ;
 - 20 ° 50 ° ;
 -
 - 20 ° ();
 - ;
 - ();
 - ();
 - ;
 - .
- 5.8

().

6

6.1

12801.

6.2

, . -

. .1

. , .1 .

, . .1

6.3

. -

12801.

6.4

, -

3

:

40

-

(

)

50 %

;

30

-

(

)

50 %

;

7

-

.

12801

.

()
, (30,0±0.5)

·
– ,
,
·
(20,0±0,5),

(3±0,1) .
6.5

(20±2)° .
,
, ((20±2)° ,
– 95 %).

6.6 ,
;
(
) – 14 . ,

,
7 , ,
, 28 .

6.7 ,
, :
60 – ;
30 – ,

·
()
.1 .

6.8 .1
 (20±2) ° 1 , (50±2) °
 - 2 .

6.9 28840
 (3,0±0,3) / .

±10 %.

6.10 .1 .

6.11 - 30108.

7

7.1 , ,

7.2 .

8 (

),

,

7.3

7.4

4–5 .

.1 – ()

	– –	, /			
					–
–	II– V	350	+	+	+
–	II– V	1000 350	– +	– +	– +
– ,	II–V	2000 1000 500	– – +	– + +	– + +
– ,	II– V	2000 500	– +	– +	– +
, ,	IV, V	1000	–	+	+
, ,	I–V II–V	. 2000 350	– +	– +	– +
–					

.1 – () –

	– (), () (,)) –				
	I	II	III	IV	V
	$\frac{50}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{25}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{25}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{15}{-10^{\circ}\text{C}}$	$\frac{-10}{-5^{\circ}\text{C}}$
	$\frac{25}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{15}{-10^{\circ}\text{C}}$	$\frac{15}{-10^{\circ}\text{C}}$	$\frac{-10}{-5^{\circ}\text{C}}$	$\frac{-5}{-5^{\circ}\text{C}}$
,	$\frac{-30}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{15}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{15}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{15}{-10^{\circ}\text{C}}$	$\frac{10}{-5^{\circ}\text{C}}$
,	–	$\frac{10}{-10^{\circ}\text{C}}$	$\frac{10}{-10^{\circ}\text{C}}$	$\frac{5}{-10^{\circ}\text{C}}$	–
	–	$\frac{15}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{10}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{10}{-5^{\circ}\text{C}}$	$\frac{5}{-5^{\circ}\text{C}}$
()	$\frac{15}{-22^{\circ}\text{C}}$	$\frac{10}{-10^{\circ}\text{C}}$	$\frac{10}{-5^{\circ}\text{C}}$	–	–

.1 – () ()

		, %	–
, , ,		3–5	IV, V II,III, IV, V
, , , ()		3–5	II, III IV, V II,III, IV, V
3 ,		4–6	II,III, IV, V IV, V
, ,		4–6	II,III, IV, V II, III IV, V
,		5–8	II,III, IV, V IV, V II, III IV, V
	(),	5–8	II,III, IV, V IV, V
22	()	8–10	III, IV, V

.1 – () –

	–	с J _{p<3}	, 3 < J < 10	, 10 < J < 22
()	–	0,83÷1,18/1,2	0,8÷1,2/1,25	0,75÷1,25/1,33
152) (–	1,92÷1,08/1,1	0,90÷1,08/1,11	0,87÷1,15/1,55	0,85÷1,20/1,18
	0,94÷1,06/1,05	0,93÷1,08/1,08	0,96÷1,10/1,04	0,92÷1,14/1,1
(–50)	0,95÷1,06/1,06	0,94÷1,08/1,1	–	–
1 –			–	:
2				:
(.1)	R = R _к ,			:
R –			(R _{факт.сж} , R _{факт.изг.})	
R –			(R _{лаб.сж} , R _{лаб.изг.})	

()

.1 –

	, %
() ;	2–4
() ;	3–5
,	4–6
, , ,	5–7
;	9–11/0,3–0,4
	12–14/0,3–0,4
22	14–17/0,3–0,4
1 – , – 2 . , (, .).	

()

.1

.2

50

100

28840,

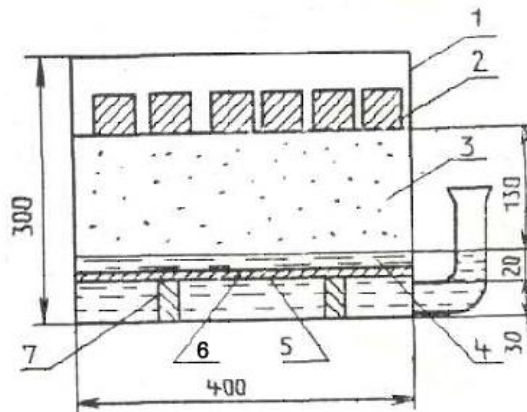
$(3,0 \pm 0,3)$ / .

$(20 \pm 2)^\circ$.

23732.

(. .2).

$(20 \pm 2)^\circ$.



1 - ; 2 - ; 3 - ; 4 - ; 5 - ; 6 - ; 7 -

.2 -

.3

($(20 \pm 2)^\circ$, -

95 %)

28

7

,

.

.

,

—

—

,

.

50

2

,

— 3

,

1/3

,

—

.

1/3

,

.

(.

.2),

.

,

.

15

,

72 .

.

.4

50 .

4

4 :

$(20 \pm 2)^\circ$,

;

2

$(20 \pm 2)^\circ$

(

),

6.9.

.5

$$= R_{СЖ}^{МРЗ} / R_{СЖ}^{ВОД} \quad (.1)$$

$R_{СЖ}^{МРЗ}$ –

20°

$R_{СЖ}^{ВОД}$ –

, ;

20° , .

20°

$\pm 10\%$.

625.71:624.138(083.74)

93.080.20

18

:

;

;

;

;

,