

57942
2017



2017

1
» «
» « -
» «
» «
2
» 497 « ,
»
3 8 10 2017 . 1732-
4

29 2015 . 162- «
)
—
()
».
— ,
—
26
».
1
«
».
«
».
(*www.gost.ru*)

1	1
2	1
3	2
4	3
5	4
6	7
()	14

Федеральное агентство
по техническому регулированию
и метрологии

Федеральное агентство
по техническому регулированию
и метрологии

Федеральное агентство
по техническому регулированию
и метрологии

Polymer composite sheet piles. General technical requirements and test methods

—2018—05—01

1

(—*
),

2

8

9.708

9.719—94

12.1.044 (4589—84)

166 (3599—76)

427

4233

4650—2014 (ISO 62:2008)

4651—2014 (ISO 604:2002)

7470

7502

9378 (2632*1—85. 2632*2—85) ().

11358

0.01 0.1

12020

14359—69

24297

30244

32656—2014 (ISO 527*4:1997. ISO 527*5:2009)

32657 (ISO 75*1:2004. ISO 75*3:2004)

32794

33344—2015

33349 (ISO 1268*5:2001)

33350 (ISO 1268-7:2001)

33845

53228

1.

56786

56800

56810

57713

57714

57715

50.13330 23-02—2003
131.13330 23-01—99*

«

»,

«

1

»

().

3

32794.

3.1

3.2

1
2

3

3.3

():

1
2
3

5.1.3.

2

3.4

3.5

4

4.1

4.1.1

•

•

);

•

•

•

4.1.2

• —

• 3—

• —

4.1.3

• —

• —

• —

4.1.4

•

• —

• —

• —

4.1.5

• —

• —

• —

4.1.6

• —

• —

• —

4.2

4.1.2

4.1.4.

«

»,

4.1.3.

4.1.5.

4.1.6.

,

,

(

),

1

15

0,5

57942—2017:

- /(- / -)-600-60-15/0,5

57942—2017

600

60

2

30

0,6

57942—2017:

- /(- / -)-500-30/0,6

57942—2017

500

5

5.1

5.1.1

5.1.2

5.1.3

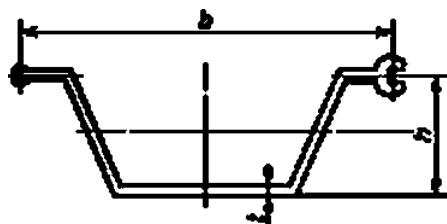
(8).

1.

1

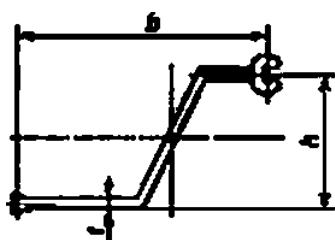
L	± 50
• 1000 • 1000	± 2.5 ± 4.0
	$0.01 D$
	0.005
	$0,002 L$

1—3.



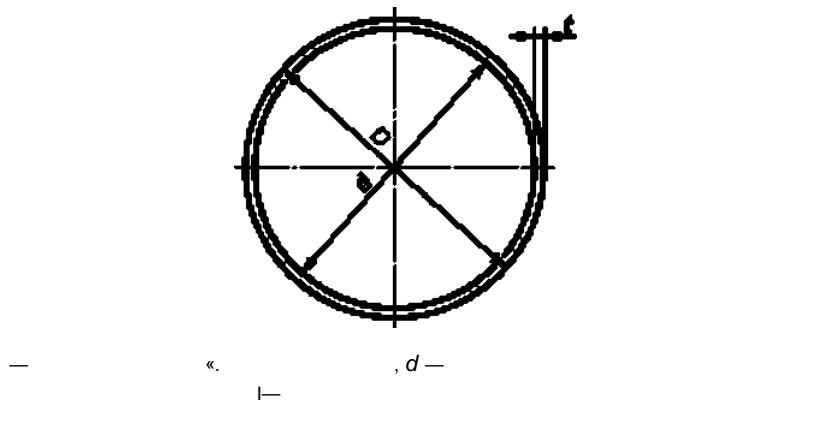
— : * — : —

1—



— : — : —

2—



5.1.4

5.1.5

($\frac{33344}{33344-2015}$) ().

1)

2)

3)

4)

5)

6)

()

7)

8)

6)

9)

5.1.6

131.13330:

•

•

•

•

5.1.7

5.1.8

33344.

4.

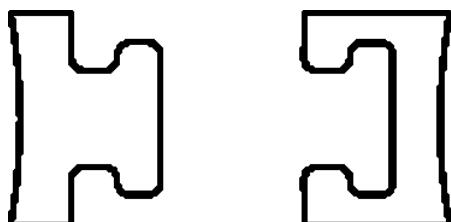


Рисунок 4

5.

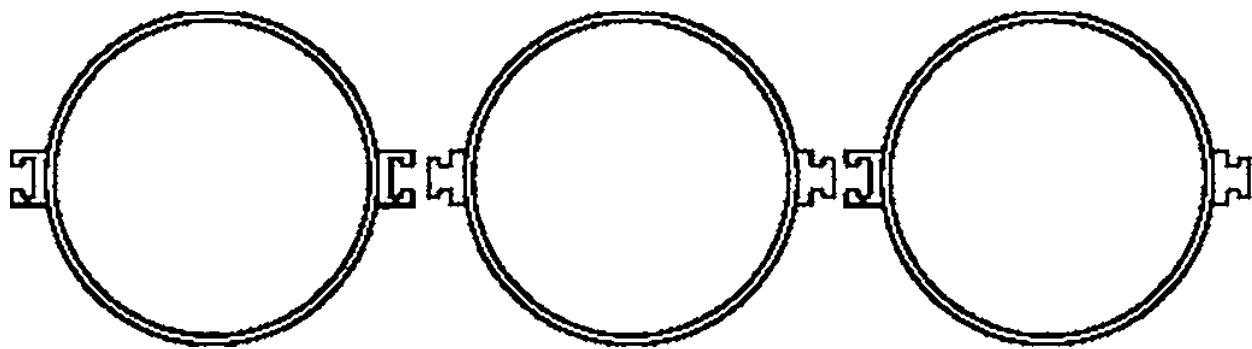


Рисунок 5

5.1.9

5.2

5.2.1

24297.

5.2.2

30 %

5.2.3

15 %.

2.

2—

	520	56600
	31800	
	220	4651
	5600	
	520	56810
	24200	
	40	56786
/ .	3200	57715

3.

3—

. % ..	0.5	4650

5.2.4

,

4.

4

, / ³	57713
*	32657
	12020

5.2.5

, , , ,
 , —
 (), 5

5—

1	1.1
2	1.3
3	1.2
4	1.3
()	1.1
	1.14

5.2.6

5.2.7

- — 2;
- — 2;
- — 2;
- — 2.

5.2.8 8

5.2.9

: , , (), (,
 , , ,), (,
 () .).

5.2.10

5.2.11

—

33344.

6

6.1

6.1.1

33344—2015 (9.1).

6.1.2

,
32656—2014 (

).

*

- 33349—
- 33350—

6.2

6.2.1

33344—2015 (9.2—9.6).

6.2.2

()

- , 7470:
- 166;
- 427;
- 9378.

6.2.3

, 6.2.4 — 6.2.6.

- 7502;
- 7470;
- 11358;
- 166;
- 427;
- 9378.

6.2.4

, 100

0,1

6.2.5

, 20

0,1

6.2.6

, 1

6.3

6.3.1

- 5.2.3 2.

6.3.2

- 5.2.3 3.

6.4

6.4.1

6.4.2

, (18 ± 2)

	()	,	
(2012)*	,	,	,	
	50		,	
53228			± 1	
			.	
	4233.			
6.4.3			,	
6.4.3.1		56810.		
6.4.3.2			5 %-	
	(20 ± 2)°			
			96	
6.4.3.3		,	,	
	56810.		,	
6.4.4			,	
6.4.4.1			,	
	20		,	
			16*	
6.4.4.2		,	,	
	300.		,	
		3.5		
		(2012)®		
6.4.4.3			(18 ± 2)*,	
				100
6.4.4.4				
	,	,	,	
6.4.5		,	,	
6.4.5.1		.	.	
	(- (1)	100.		(1)
m—		,	:	
1—		,	,	
			2 %.	
6.4.5.2		56810.		
6.4.5.3		()		
6.4.6				
	<			
(4.3).				14359—69

6.5

6.5.1

9.719—94 { 4).

6.5.2

56810

168

6.5.3

()

$$K_s = \frac{\sigma_p}{\sigma_{sp}},$$

(3)

6.5.4

()

14359—69 (4.3).

a_w

6.6

6.6.1

,

6.6.2

—

56810,

6.6.3

56810.

6.6.4

56810.

6.6.5

20 1

40 *

6.6.6

56810.

6.6.7

()

$$K_t = \frac{\sigma_p}{\sigma_{tp}}.$$

(4)

6.6.8

() d_p

14359—69 (4.3).

6.7

6.7.1

, , 2).

9.708 (

56810

6.

6.

6

					%
1	—8	1 (UVA-340)	0.76 - ^ *1 340	(60±3)*	-
	-4		-	(50±3)*	-
2	—8	1 (UVA-340)	0.76 - ^2' -1 340	(50±3)*	-
	—		-	-	-
	0.25		-	(50±3)*	-
	—3,75				
3	—5	1	45 ^2 290—400	(50±3)*	15
	—1		—	(25±3)*	-
4	—5	1	45 ^2 290—400	(70±3)*	15
	—1		—	(50±3)*	-

—

1

7.

7 —

1

1

X.	% 1 UVA-340)			
	1		1	
>,<290		0.01		0
290 S S 320	5.9	9.3	4	7
320 < X. S 360	60.9	65.5	48	56
360 <,.5 400	26.5	32.8	38	46

6.7.2

*

9.708 (1).

56810

1: 3; 6; 9; 12; 36: 60

10

6.

11

6.7.3

(

)

6.7.4

() <

14359—69 (4.3).

6.8

6.8.1

33845

56810.

56810.

6.8.2

56810.

6.8.3

6.8.4

56810.

6.8.5

() "

(6)

$$K_n = \frac{\sigma_p}{\sigma_{np}},$$

6.8.6

() <

14359—69 (4.3).

6.9

6.9.1

57714.

56810

«

6.9.2

57714.

56810

«

»

200; 500; 700; 1000 . 3: ; 9; 12; 36; 60 . — 1; 6; 12; 30 . 1; 2; 5; 20; 50; 100;
 6 — 10 .

6.9.3

() „

$$K_n = \frac{E_p}{E_{np}} . \quad (7)$$

£ —
 £ —

(). ;

«

6.9.4

() £

£

14359—69 (4.3).

30244.

6.10

6.11

6.12

12.1.044.

6.13

12.1.044.

30244.

()

.1

.1— . .

.1—

,			, 4		, 3		,	
		t		V		W _y		V
600	145	5	1664.11	17885.94	210.57	574.06	5.80	19.35
600	145	6	2075.86	23061.22	256.28	724.51	5.80	19.35
600	146	7	2303.23	24442.65	288.98	769.6	5.83	18.99
600	147	8	2601.20	26641.58	328.08	842.62	5.85	18.74
600	146	9	2872.63	28498.26	364.24	900.96	5.87	10.49

.2—

,			, 4		, 3		,	
						«V	'	V
400	200	8	3875.72	8844.08	365.29	401.46	8.13	12.29

. —

,			, 4		, 3		,	
0		d						
160	5	150	731.92		91.49		5.48	
162	6		895.81		110.59		5.52	
164	7		1065.88		129.98		5.56	
166	8		1242.28		149.67		5.59	
168	9		1425.18		169.66		5.63	
170	10		1614.73		189.97		5.67	
210	5	200	1692.53		161.19		7.25	
212	6		2061.43		194.47		7.29	
214	7		2440.91		228.12		7.32	
216			2831.19		262.15		7.36	
218	9		3232.46		296.56		7.40	
220	10		3644.93		331.36		7.43	

0	J	d			
310	5	300	5572.28	359.50	10.78
312	6		6753.51	432.92	10.82
314	7		7957.67	506.86	10.86
316	8		9185.06	581.33	10.89
316	9		10435.98	656.35	10.93
320	10		11710.73	731.92	10.97
510	5	500	25289.12	991.73	17.86
512	6		30528.88	1192.53	17.89
514	7		35830.41	1394.18	17.93
516	8		41194.18	1596.67	17.96
518	9		46620.69	1800.03	18.00
520	10		52110.42	2004.25	18.03
560	5	550	33568.45	1198.87	19.62
562	6		40501.70	1441.34	19.66
564	7		47509.37	1684.73	19.69
566	8		54591.99	1929.05	19.73
568	9		61750.09	2174.30	19.77
570	10		68984.20	2420.50	19.80
610	5	600	43482.34	1425.65	21.39
612	6		52439.53	1713.71	21.43
614	7		61484.97	2002.77	21.46
616	8		70619.23	2292.83	21.50
616	9		79842.90	2583.91	21.53
620	10		89156.56	2876.02	21.57
660	5	650	55178.04	1672.06	23.16
662	6		66519.07	2009.64	23.19
664	7		77963.36	2348.29	23.23
666	8		89511.52	2688.03	23.27
668	9		101164.19	3028.87	23.30
670	10		112922.00	3370.81	23.34
710	5	700	68802.83	1938.11	24.93
712	6		82917.04	2329.13	24.96
714	7		97150.70	2721.31	25.00
716	8		111504.47	3114.65	25.03
718	9		125979.03	3509.17	25.07
720	10		140575.06	3904.86	25.10

0		d	4	, 3	
760	5	750	84503.94	2223.79	26.69
762	6		101810.15	2672.18	26.73
764	7		119253.16	3121.81	26.77
766	8		136833.69	3572.68	26.80
768	9		154552.48	4024.80	26.84
770	10		172410.23	4478.19	26.87
810	5	800	102428.66	2529.10	28.46
812	6		123375.10	3038.80	28.50
814	7		144476.89	3549.80	28.53
816	8		165734.80	4062.13	28.57
818	9		187149.60	4575.78	28.60
820	10		208722.05	5090.78	28.64
860	5	850	122724.22	2854.05	30.23
862	6		147788.61	3428.97	30.26
864	7		173028.07	4005.28	30.30
866	8		198443.41	4582.99	30.34
868	9		224035.45	5162.11	30.37
870	10		249805.01	5742.64	30.41
910	5	900	145537.89	3198.63	32.00
912	6		175227.38	3842.71	32.03
914	7		205112.84	4488.25	32.07
916	8		235195.13	5135.26	32.10
918	9		265475.11	5783.77	32.14
920	10		295953.65	6433.77	32.18
960	5	950	171016.93	3562.85	33.76
962	6		205868.13	4280.00	33.80
964	7		240937.37	4998.70	33.84
966	8		276225.57	5718.96	33.87
968	9		311733.63	6440.78	33.91
970	10		347462.47	7164.17	33.94
1010	5	1000	199308.59	3946.70	35.53
1012	6		239887.55	4740.86	35.57
1014	7		280707.82	5536.64	35.60
1016	8		321770.34	6334.06	35.64
1018	9		363076.08	7133.13	35.67
1020	10		404625.99	7933.84	35.71

0	J	d	4	3
1060	5	1050	230560.13	4350.19
1062	6		277462.38	5225.28
1064	7		324630.35	6102.07
1066	8		372065.07	6980.58
1068	9		419767.52	7860.82
1070	10		467738.72	8742.78
1110	5	1100	264918.82	4773.31
1112	6		318769.30	5733.26
1114	7		372911.13	6694.99
1116	8		427345.35	7658.52
1118	9		482073.02	8623.85
1120	10		537095.19	9590.99
1160	5	1150	302531.90	5216.07
1162	6		363985.04	6264.80
1164	7		425756.31	7315.40
1166	8		487846.81	8367.87
1168	9		550257.64	9422.22
1170	10		612989.90	10478.46
1210	5	1200	343546.64	5678.46
1212	6		413286.29	6819.91
1214	7		483372.05	7963.30
1216	8		553805.05	9108.64
1218	9		624586.45	10255.94
1220	10		695717.38	11405.20
1260	5	1250	388110.29	6160.48
1262	6		466849.78	7398.57
1264	7		545964.52	8638.68
1266	8		625455.69	9880.82
1268	9		705324.50	11124.99
1270	10		785572.13	12371.21
1310	5	1300	436370.11	6662.14
1312	6		524852.20	8000.80
1314	7		613739.87	9341.55
1316	8		703034.34	10684.41
1318	9		792736.87	12029.39
1320	10		882848.68	13376.50

			*	,	
0		<i>a</i>		, 3	,
1360	5	1350	488473.36	7183.43	47.91
1362	6		587470.28	8626.58	47.94
1364	7		686904.27	10071.91	47.98
1366	8		786776.62	11519.42	48.01
1368	9		887088.61	12969.13	48.05
1370	10		987841.53	14421.04	48.08
1410	5	1400	544567.29	7724.36	49.67
1412	6		654880.71	9275.93	49.71
1414	7		765663.88	10829.76	49.75
1416	8		876918.13	12385.85	49.78
1418	9		988644.80	13944.21	49.82
1420	10		1100845.22	15504.86	49.85

.2

3 24 .

678:423:006.354

83.120

, , , ,

12—2017/130

14.11.2017. 30.11.2017. 0* 4*/#

 2,79. 2,52. 24 2505

« », 12300!
www.poslinlo.ru info@90slinfo.ru .. 4.