

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.

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

600

60

57942—2017

2

30

0,6

57942—2017:

- //( / - )-500-30/0.6

500

57942—2017

5

5.1

5.1.1

5.1.2

5.1.3

33344—2015

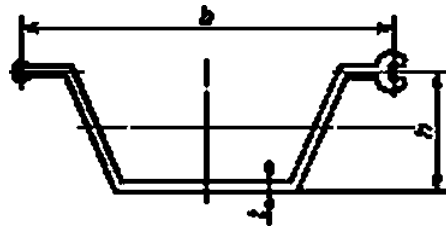
( 8).

1.

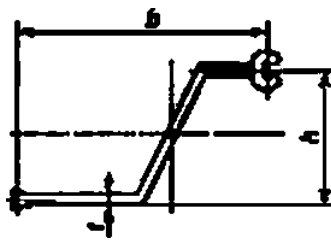
1

$L$	$\pm 50$
<ul style="list-style-type: none"> <li>• 1000</li> <li>• 1000</li> </ul>	$\pm 2.5$ $\pm 4.0$
	$0.01 D$
	0.005
	$0.002 L$

1—3.

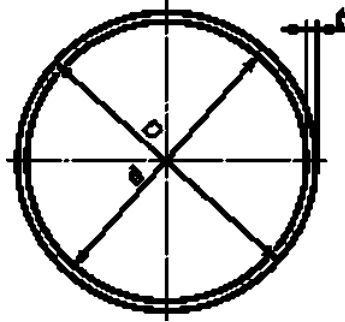


1—



2—





— «. d— :  
 |—  
 3—

5.1.4

5.1.5

( )  
 33344—2015 ( ).  
 ( )

•

- 1) ; ; :
- 2) ; ; ;
- 3) ; ;
- 4) ; ;
- 5) ( ) ; ;
- 6) ; , , ( ) ;
- 7) ; ;
- 8) ; , , 10 1 2
- 9) ; ;

5.1.6

•

•

•

•

5.1.7

5.1.8

— 131.13330:  
 — 50.13330;  
 60° 50\*

33344.

4.

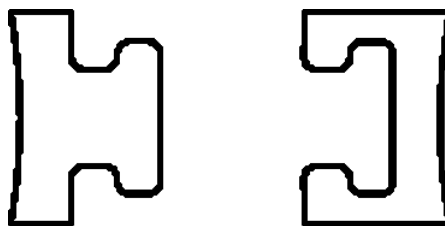


Рисунок 4

5.

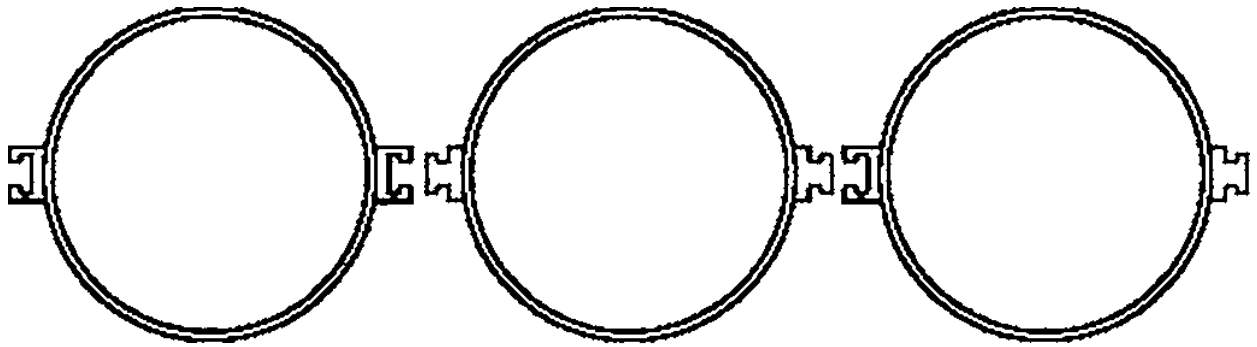


Рисунок 5

5.1.9

5.2

5.2.1

24297.

5.2.2

5.2.3

30 %

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

, / 3	57713
*	32657
	12020

5.2.5

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

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)*				
	53228	50	±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		(18 ± 2) *	
6.4.4.3	3.5	(2012)®		100 -
6.4.4.4				-
6.4.5				
6.4.5.1			100.	(1)
m—				
1—				
6.4.5.2		56810.	2%.	
6.4.5.3		(	)	

6.5

6.5.1 9.719—94 { 4).

6.5.2 56810 -  
168

6.5.3 ( )

$$K_p = \frac{\sigma_p}{\sigma_{ap}}, \quad (3)$$

— ( ), :

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 40 \* -

20 1

6.6.6 56810.

6.6.7 ( )

$$K_v = \frac{\sigma_p}{\sigma_{rp}}, \quad (4)$$

— ( ), .

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		—	-	-
	—3,75		-	{50±3}*	-
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	
>.<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.





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

6.9.3 ( ) „

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

£ — ( ) ; -

£ — « -

— » . -  
6.9.4 ( ) £ -

14359—69 ( 4.3).

£

6.10

30244.

6.11

30244.

6.12

12.1.044.

6.13

12.1.044.

( )

.1

.1— . . .

.1—

			, 4		, 3			
		<i>t</i>		V		W <sub>y</sub>		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	4	3		
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	

			4	3	
0		<i>d</i>			
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
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
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
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
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
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

			4	3	
0	J	d			
1060	5	1050	230560.13	4350,19	37.30
1062	6		277462.38	5225,28	37.34
1064	7		324630.35	6102.07	37.37
1066	8		372065,07	6980.58	37.41
1068	9		419767.52	7860.82	37.44
1070	10		467738.72	8742,78	37.48
1110	5	1100	264918.82	4773,31	39,07
1112	6		318769.30	5733,26	39.10
1114	7		372911.13	6694.99	39.14
1116	8		427345.35	7658.52	39.17
1118	9		482073,02	8623.85	39.21
1120	10		537095,19	9590.99	39.25
1160	5	1150	302531,90	5216,07	40.84
1162	6		363985,04	6264.80	40.87
1164	7		425756.31	7315.40	40.91
1166	8		487846,81	8367,87	40.94
1168	9		550257,64	9422,22	40.98
1170	10		612989,90	10478.46	41.01
1210	5	1200	343546,64	5678.46	42,60
1212	6		413286,29	6819.91	42,64
1214	7		483372,05	7963,30	42.67
1216	8		553805,05	9108,64	42.71
1218	9		624586.45	10255.94	42.75
1220	10		695717,38	11405,20	42.78
1260	5	1250	388110.29	6160.48	44.37
1262	6		466849,78	7398.57	44.41
1264	7		545964.52	8638.68	44.44
1266	8		625455.69	9880.82	44.48
1268	9		705324.50	11124,99	44.51
1270	10		785572,13	12371.21	44.55
1310	5	1300	436370.11	6662,14	46.14
1312	6		524852.20	8000.80	46.17
1314	7		613739.87	9341,55	46.21
1316	8		703034.34	10684.41	46.25
1318	9		792736.87	12029.39	46.28
1320	10		882848.68	13376.50	46.32

			*	3	
0		a			
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.S2. 24	. . .2505

« . . . . . », 12300! . . . . . .. 4.  
www.postinfo.ru info@90sinfo.ru