

7-2004



2005

28762-90

Throw away (indexable) cutting superhard inserts. Specifications

MKC 25.100.70
19 6000

01.07.91

. 1, 2, 4 5

1.

1.1. — 19042.

1.2. :

1 — ;

2 —

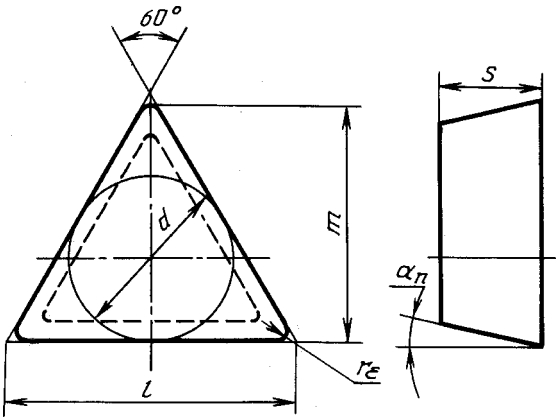
1

21 — ,

22 — .

1.3.

1—6. 1 2



Черт. 1

© ©

, 1991
, 2005

	*	<i>d</i>	<i>/</i>	5		«		
				1	2			
TN*N-06T308 TN*N-06T312		3,969	6,9	3,97	—	0°	0,8 1,2	5,159 4,763
TN*N-060308 TN*N-060312				—	3,18		0,8 1,2	5,159 4,763
TN*N-08T302 TN*N-08T304 TN*N-08T308 TN*N-08T312	, , G	4,762	8,2	3,97	—		0,2 0,4 0,8 1,2	6,945 6,747 6,350 5,953
TN*N-080302 TN*N-080304 TN*N-080308 TN*N-080312				—	3,18		0,2 0,4 0,8 1,2	6,945 6,747 6,350 5,953
TN*N-09T304 TN*N-09T308 TN*N-09T312		5,556	9,6	3,97	—		0,4 0,8 1,2	7,938 7,541 7,144
TN*N-090304 TN*N-090308 TN*N-090312				—	3,18		0,4 0,8 1,2	7,938 7,541 7,144
TN*N-110304 TN*N-110308 TN*N-110312		6,350	11,0	3,18	—		0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TN*N-11T304 TN*N-11T308 TN*N-11T312				—	3,97		0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TN*N-110404 TN*N-110408 TN*N-110412				—	4,76		0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TC*N-110304 TC*N-110308 TC*N-110312				3,18	—	7°	0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TC*N-11T304 TC*N-11T308 TC*N-11T312				—	3,97		0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TC*N-110404 TC*N-110408 TC*N-110412				—	4,76		0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TP*N-110304 TP*N-110308 TP*N-110312				3,18	—	11°	0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TP*N-11T304 TP*N-11T308 TP*N-11T312				—	3,97		0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334
TP*N-110404 TP*N-110408 TP*N-110412				—	4,76		0,4 0,8 1,2	9,128 8,731 8,334

	*	<i>d</i>	/	5		<i>a_n</i>	<i>z</i>	<i>m</i>
				1	2			
TN*N-160408 TN*N-160412 TN*N-160416	U, M, (j)	9,525	16,5	4,76	–	0	0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TN*N-160308 TN*N-160312 TN*N-160316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TN*N-16T308 TN*N-16T312 TN*N-16T316				–	3,97		0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TC*N-160408 TC*N-160412 TC*N-160416				4,76	–	7	0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TC*N-160308 TC*N-160312 TC*N-160316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TC*N-16T308 TC*N-16T312 TC*N-16T316				–	3,97		0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TP*N-160408 TP*N-160412 TP*N-160416				4,76	–	11	0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TP*N-160308 TP*N-160312 TP*N-160316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700
TP*N-16T308 TP*N-16T312 TP*N-16T316				–	3,97		0,8 1,2 1,6	13,494 13,097 12,700

*

« ».

U, (N), $I=11,0$ () „=0°,
 $s=3,97$, $\varepsilon=0,4$; $F,$

1:

TNUN-11T304 F-21

, 2

22:

TNUN-11T304 F-21

, :

1:

TNMN- 11 304 F-1

2, 21:

TNMN- 11 304 F-21

2, 22:

TNMN-11T304 F-22

. 4 28762-90

1: G:

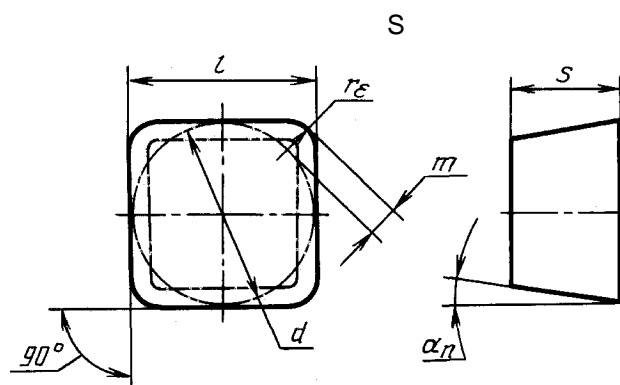
TNGN-11T304 F-1

2, 21:

TNGN-11 304 F-21

2, 22:

TNGN-11 304 F-22



Черт. 2

2

	*	1 = d	5				
			1	2			
SN*N-03T302 SN*N-03T304 SN*N-03T308	U, M, G	3,969	3,97	—	0°	0,2 0,4 0,8	0,740 0,658 0,493
SN*N-04T302 SN*N-04T304 SN*N-04T308 SN*N-04T312	,	4,762				0,2 0,4 0,8 1,2	0,904 0,822 0,658 0,493
SN*N-050302 SN*N-050304 SN*N-050308 SN*N-050312	U, , G, ,	5,556				3,18	0,2 0,4 0,8 1,2
SN*N-05T302 SN*N-05T304 SN*N-05T308 SN*N-05T312			—	3,97		0,2 0,4 0,8 1,2	1,069 0,986 0,822 0,658
SC*N-05T302 SC*N-05T304 SC*N-05T308 SC*N-05T312			3,18	—	7°	0,2 0,4 0,8 1,2	1,069 0,986 0,822 0,658

	*	$l=d$	s					
			1	2				
SC*N-05T302 SC*N-05T304 SC*N-05T308 SC*N-05T312	U, M, G, ,	5,556	—	3,97	7°	0,2 0,4 0,8 1,2	1,069 0,986 0,822 0,658	
SP*N-050302 SP*N-050304 SP*N-050308 SP*N-050312			3,18	—	11°	0,2 0,4 0,8 1,2	1,069 0,986 0,822 0,658	
SP*N-05T302 SP*N-05T304 SP*N-05T308 SP*N-05T312			—	3,97		0,2 0,4 0,8 1,2	1,069 0,986 0,822 0,658	
SN*N-06T304 SN*N-06T308 SN*N-06T312 SN*N-06T316		6,350	3,97	—	0°	0,4 0,8 1,2 1,6	1,151 0,986 0,822 0,658	
SN*N-060404 SN*N-060408 SN*N-060412 SN*N-060416			—	4,76		0,4 0,8 1,2 1,6	1,151 0,986 0,822 0,658	
SC*N-06T304 SC*N-06T308 SC*N-06T312 SC*N-06T316			3,97	—	7°	0,4 0,8 1,2 1,6	1,151 0,986 0,822 0,658	
SC*N-060404 SC*N-060408 SC*N-060412 SC*N-060416			—	4,76		0,4 0,8 1,2 1,6	1,151 0,986 0,822 0,658	
SP*N-06T304 SP*N-06T308 SP*N-06T312 SP*N-06T316			3,97	—	11°	0,4 0,8 1,2 1,6	1,151 0,986 0,822 0,658	
SP*N-060404 SP*N-060408 SP*N-060412 SP*N-060416			—	4,76		0,4 0,8 1,2 1,6	1,151 0,986 0,822 0,658	
SN*N-090408 SN*N-090412 SN*N-090416		9,525		4,76	—		0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SN*N-090308 SN*N-090312 SN*N-090316				—	3,18		0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SN*N-09T308 SN*N-09T312 SN*N-09T316				—	3,97		0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SC*N-090408 SC*N-090412 SC*N-090416				4,76	—		7°	0,8 1,2 1,6

	*	$l = d$	s				m
			1	2			
SC*N-090308 SC*N-090312 SC*N-090316	U, M, G, ,	9,525	–	3,18	11°	0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SC*N-09T308 SC*N-09T312 SC*N-09T316			–	3,97		0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SP*N-090408 SP*N-090412 SP*N-090416			4,76	–		0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SP*N-090308 SP*N-090312 SP*N-090316			–	3,18		0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SP*N-09T308 SP*N-09T312 SP*N-09T316			–	3,97		0,8 1,2 1,6	1,644 1,480 1,315
SN*N-120408 SN*N-120412 SN*N-120416		12,700	4,76	–	0°	0,8 1,2 1,6	2,301 2,137 1,973
SC*N-120308 SC*N-120312 SC*N-120316			–	3,18	7°	0,8 1,2 1,6	2,301 2,137 1,973
SC*N-12T308 SC*N-12T312 SC*N-12T316			–	3,97		0,8 1,2 1,6	2,301 2,137 1,973
SP*N-120408 SP*N-120412 SP*N-120416			4,76	–	11°	0,8 1,2 1,6	2,301 2,137 1,973
SP*N-120308 SP*N-120312 SP*N-120316			–	3,18		0,8 1,2 1,6	2,301 2,137 1,973
SP*N-12T308 SP*N-12T312 SP*N-12T316			–	3,97		0,8 1,2 1,6	2,301 2,137 1,973

*

« ».

U, (N), (S), „ = 0°,
 $s = 4,16$, $\varepsilon = 0,8$: / = 12,7 F,
 1:

SNUN-120408 F-1

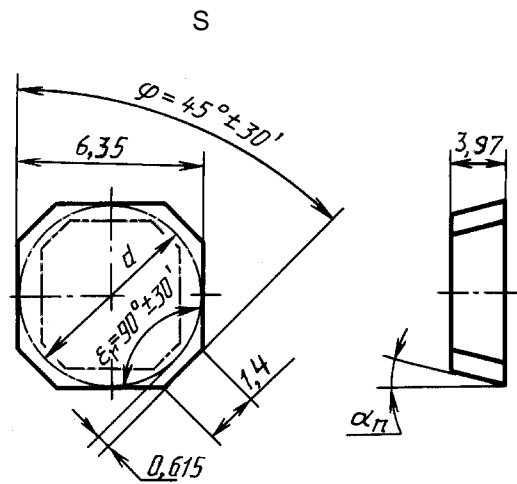
, 2, 21:

SNUN-120408 F-21

, 2, 22:

SNUN-120408 F-22

1:	:		
			SNMN-120408 F-1
2,	21:		SNMN-120408 F-21
2,	22:		SNMN-120408 F-22
G:			
1:			SNGN-120408 F-1
2,	21:		SNGN-120408 F-21
2,	22:		SNGN-120408 F-22
:			
1:			SNEN-120408 F-1
2,	21:		SNEN-120408 F-21
2,	22:		SNEN-120408 F-22
:			
1:			SNHN-120408 F-1
2,	21:		SNHN-120408 F-21
2,	22:		SNHN-120408 F-22



	*	
SN*N-06T3A		0°
SN*N-06T3AC		7°

* , « »

$l = 6,350$, $= 0^\circ$, F , $s = 3,97$: (N), (S)

1:

SNEN-06T3A F-1

, 2,

21:

SNEN-06T3A F-21

, 2,

22:

SNEN-06T3A F-22

, :
 1:

SNHN-06T3A F-1

, 2,

21:

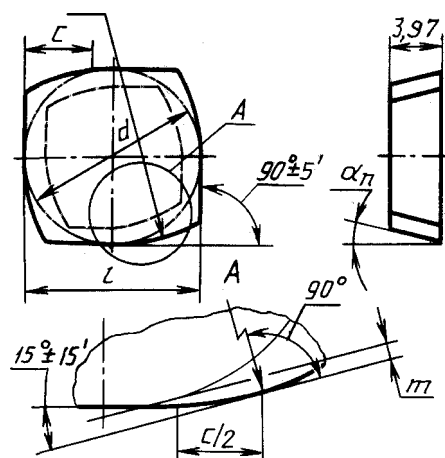
SNHN-06T3A F-21

, 2,

22:

SNHN-06T3A F-22

S



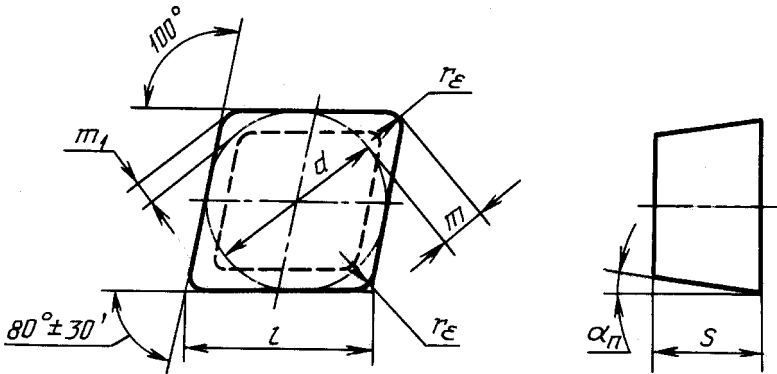
	*	$l = d$		R		
SN*N-05T3EN	,	5,556	0°	10	0,16	2
SC*N-05T3EC			7°			
SN*N-06T3EN	,	6,350	0°	14	0,126	2,5
SC*N-06T3EC			7°			

* , « ».

;
 $l = 5,556$
1:
21:
22:
1:
21:
22:

$= 0^\circ,$
 $F,$
 $s = 3,97$
:
(S)
(N),

$SNEN-05T3EN\ F-1$
 $SNEN-05T3EN\ F-21$
 $SNEN-05T3EN\ F-22$
 $SNHN-05T3EN\ F-1$
 $SNHN-05T3EN\ F-21$
 $SNHN-05T3EN\ F-22$



	*	d	/	5						
				1	2					
CN*N-04T312	, , G	3,969	4,0	3,18	—	0°	1,2	0,441	0,242	
CN*N-04T302				3,97			0,2	0,992	0,545	
CN*N-04T304							0,4	0,882	0,485	
CN*N-04T308							0,8	0,662	0,364	
CN*N-04T312							1,2	0,441	0,242	
CN*N-040302			3,18	0,2	0,992		0,545			
CN*N-040304				0,4	0,882		0,485			
CN*N-040308				0,8	0,662		0,364			
CN*N-040312				1,2	0,441		0,242			
CN*N-050302		U, , G, ,	5,556	5,6	3,18			7°	0,2	1,434
CN*N-050304	0,4					1,323			0,727	
CN*N-050308	0,8					1,103			0,606	
CN*N-050312	1,2					0,882			0,485	
CN*N-05T302	—				3,97	0,2	1,434		0,788	
CN*N-05T304						0,4	1,323		0,727	
CN*N-05T308						0,8	1,103		0,606	
CN*N-05T312						1,2	0,882		0,485	
CC*N-050302	3,18				—	7°	0,2		1,434	0,788
CC*N-050304							0,4		1,323	0,727
CC*N-050308			0,8	1,103			0,606			
CC*N-05T302			—	3,97			0,2	1,434	0,788	
CC*N-05T304	0,4				1,323	0,727				
CC*N-05T308	0,8				1,103	0,606				
CP*N-050302	3,18				—	11°	0,2	1,434	0,788	
CP*N-050304			0,4	1,323			0,727			
CP*N-050308			0,8	1,103			0,606			
CP*N-05T302			—	3,97			0,2	1,434	0,788	
CP*N-05T304	0,4	1,323			0,727					
CP*N-05T308	0,8	1,103			0,606					
CN*N-060304	6,35				0°	0,4	1,544	0,848		
CN*N-060308			0,8	1,323		0,727				
CN*N-060312			1,2	1,103		0,606				
CN*N-06T304			—	3,97		0,4	1,544	0,848		
CN*N-06T308	0,8	1,323			0,727					
CN*N-06T312	1,2	1,103			0,606					
CC*N-060304	6,350	6,5			3,18	—	7°	0,4	1,544	0,848
CC*N-060308			0,8	1,323				0,727		
CC*N-060312			1,2	1,103				0,606		
CC*N-06T304			—	3,97				0,4	1,544	0,848
CC*N-06T308	0,8	1,323			0,727					
CC*N-06T312	1,2	1,103			0,606					
CP*N-060304	3,18	—			11°	0,4	1,544	0,848		
CP*N-060308			0,8	1,323		0,727				
CP*N-060312			1,2	1,103		0,606				
CP*N-06T304			—	3,97		0,4	1,544	0,848		
CP*N-06T308	0,8	1,323			0,727					
CP*N-06T312	1,2	1,103			0,606					

	*	d	/	5			r _t		
				1	2				
CN*N-090408 CN*N-090412 CN*N-090416	U, M, G, ,		12,9	4,76	–	0°	0,8 1,2 1,6	2,206 1,985 1,764	1,212 1,091 0,970
CN*N-090308 CN*N-090312 CN*N-090316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	2,206 1,985 1,764	1,212 1,091 0,970
CC*N-090408 CC*N-090412 CC*N-090416				4,76	–	7°	0,8 1,2 1,6	2,206 1,985 1,764	1,212 1,091 0,970
CC*N-090308 CC*N-090312 CC*N-090316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	2,206 1,985 1,764	1,212 1,091 0,970
CP*N-090408 CP*N-090412 CP*N-090416				4,76	–	11°	0,8 1,2 1,6	2,206 1,985 1,764	1,212 1,091 0,970
CP*N-090308 CP*N-090312 CP*N-090316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	2,206 1,985 1,764	1,212 1,091 0,970
CN*N-120408 CN*N-120412 CN*N-120416				4,76	–	0°	0,8 1,2 1,6	3,088 2,867 2,647	1,697 1,576 1,455
CN*N-120308 CN*N-120312 CN*N-120316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	3,088 2,867 2,647	1,697 1,576 1,455
CC*N-120408 CC*N-120412 CC*N-120416		12,700	12,9	4,76	–	7°	0,8 1,2 1,6	3,088 2,867 2,647	1,697 1,576 1,455
CC*N-120308 CC*N-120312 CC*N-120316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	3,088 2,867 2,647	1,697 1,576 1,455
CP*N-120408 CP*N-120412 CP*N-120416				4,76	–	11°	0,8 1,2 1,6	3,088 2,867 2,647	1,697 1,576 1,455
CP*N-120308 CP*N-120312 CP*N-120316				–	3,18		0,8 1,2 1,6	3,088 2,867 2,647	1,697 1,576 1,455

*

« ».

U
s=4,16 , ε=0,8 : (N) I = 9,7 „ = 0°, F,

CNUN-090408 F-1

, 2, 21:

CNUN-900408 F-21

. 12 28762-90

, 2, 22:

CNUN-090408 F-22

, :
I:

CNMN-090408 F-1

, 2, 21:

CNMN-090408 F-21

, 2, 22:

CNMN-090408 F-22

, G:
1:

CNGN-090408 F-1

, 2, 21:

CNGN-090408 F-21

, 2, 22:

CNGN-090408 F-22

, :
1:

CNEN-090408 F-1

, 2, 21:

CNEN-090408 F-21

, 2, 22:

CNEN-090408 F-22

, :
1:

CNHN-090408 F-1

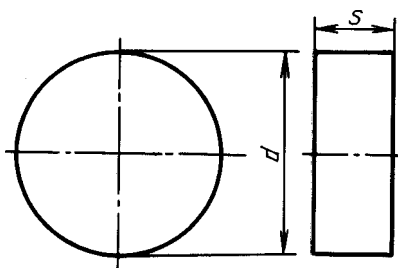
, 2, 21:

CNHN-090408 F-21

, 2, 22:

CNHN-090408 F-22

R



5

d

1 2

RN*N-0303M0		3,600	3,18	
RN*N-0302M0				2,38
RN*N-05T300		5,556	3,97	
RN*N-050300				3,18
RN*N-060400		6,350	4,76	
RN*N-06T300				3,97
RN*N-0704M0	U, M, G, E, H		4,76	
RN*N-0703M0		7,000		3,18
RN*N-07T3M0				3,97
RN *N-070400			4,76	
RN*N-070300		7,94		3,18
RN*N-07T300				3,97
RN*N-090400		9,525	4,76	
RN*N-090300				3,18
RN*N-120400		12,700	4,76	
RN*N-120300				3,18

* , « ».

U, (N), $d = 6,35$, (R), $= 0^\circ$,
 $F:$ $s = ,16$,

1: *RNUN-060400 F-1*

, 2, 21: *RNUN-060400 F-21*

, 2, 22: *RNUN-060400 F-22*

, :
1: *RNMN-060400 F-1*

, 2, 21: *RNMN-060400 F-21*

, 2, 22: *RNMN-060400 F-22*

, G:
1: *RNGN-060400 F-1*

, 2, 21: *RNGN-060400 F-21*

. 14 28762-90

, 2, 22:

RNGN-060400 F-22

, :
1:

RNEN-060400 F-1

, 2, 21:

RNEN-060400 F-21

, 2, 22:

RNEN-060400 F-22

, :
1:

RNHN-060400 F-1

, 2, 21:

RNHN-060400 F-21

, 2, 22:

RNHN-060400 F-22

1.4.

F—

;

—

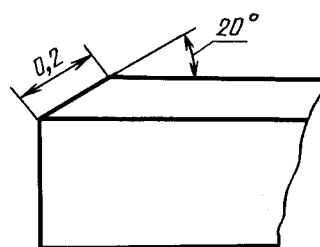
2 —

. 7.

„= 20°

1

= 0,2



Черт. 7

2.

2.1.

(),

-10,

:

01, 02, 06, 05, 10 , 11

2.2.

,

. 7.

3,6 9,525		±0,013
		±0,08
		±0,05
	G,	± 0,025

. 7

12,7		±0,013
		±0,13
		±0,08
	G,	± 0,025
s	U, , G	±0,13
	,	±0,25
2		±0,40 -0,30
	, G, ,	+0,20 -0,30
3,6 * 9,525 d:		±0,013
		±0,13
		±0,08
	G,	± 0,025
12,7		±0,20
		±0,13
	G, ,	± 0,025 ±0,013
**	U, , G, ,	±0,1
	,	± 30'
	G, ,	± 15'
	,	± 30'
	G, ,	± 15'
	U, , G, ,	±0,05
	U, , G, ,	± 1°

*

**

2.3.
.8.

8

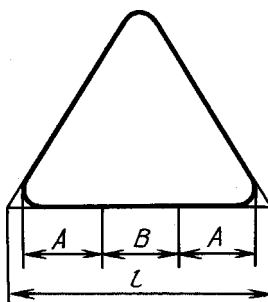
	,	G; ;
	0,05	0,025

		,	G; ;
()	:	0,015 (0,005)	
()	:	0,050 (0,025)	0,010 (0,010)

2.4.

2.4.1.

. 8.



Черт. 8

1/3;

2.4.2.

. 9.

9

	()	
	0,05 0,10	1
	0,15 0,30 0,10x0,10	1 2
, R	0,05 0,10	3

2.5.

0,5 ,

1,5 .

2,0

2.6.

Ra,

-

— 0,16;

-

— 0,16;

-

— 0,20;

-

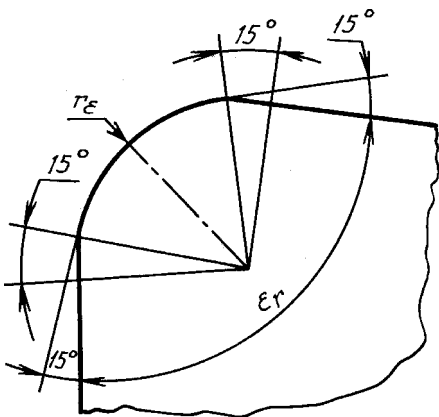
()

— 0,40.

2.7.

. 9.

2.8. 4, 95- . 10. ,



Черт. 9

10

		95-
01, 02	20	8
05	15	6
06	40	16
	30	12
11 ()	60	24
— 10	50	20

2.9. 0,4 , () / 3,

2.10. (20282

2.11. 18088.

2.12. 1.

2.13. 2.

3.

3.1.

3.2. . 2.4.2 2.5 — — .

. 18 28762-90

3.3. . 2.2, 2.3, 2.6 2.7 —
— 18242*.

3.4. — 18321.

3.5.
15467.

3.6. , . 2.4.2 2.5.
d, , s, ; . 2.3 ; . 2.6. . 2.2

. 11.

!!

51-90	13	0	501-1200	80	3
91-150	20	1	1201-3200	125	5
151-280	32	1	3201-10000	200	7
281-500	50	2			

51

3.7.

3.8.
. 2.2 (d, , s,), . 2.3 () . 2.7.

. 12.

12

51-90	13	2	501-1200	80	10
91-150	20	3	1201-3200	125	14
151-280	32	5	3201-10000	200	21
281-500	50	7			

51

3.9.

50 %

*

50779.71—99.

3.10. , , ,
3.11. , 95- — ,
3.12. , .10.
4.
4.1. : — 8.051; — 25 %
- ;
- — 35 %
4.2. 9378.
1—7 25706.
4.3. 1 . 2 2.5
4.4. 1—7 25706.
4.5. 25 25 25 20
= 6°—8°.
4.6. ,
0,10 ,
4—6 .
4.7. , X, 9 5950.
4.8. . 13.

13

	HRC ₃				
			$v, /$	$S, /$	$t,$
01 , 02	61 . . 63		75	0,20	0,8
06			75	0,10	0,5
05	52 . . 54		75	0,15	2,0
	57 . . 59		60	0,07	0,4
11 ()	56 . . 61		110	0,10	0,5
-10	50 . . 56		90	0,10	1,0

v — ; S — ; t —

1. :
75 % — ;
65 % — (= 80°);
50 % — .

. 20 28762-90

2.

$\pm 10\%$

4.9.

. 14.

14

	$v, /$	$S, /$	$t,$
01, 02	160	0,07	0,2
05			0,5
06			0,2
	75	0,07	0,2
11 ()	110	0,10	0,5
-10	90		

$\pm 10\%$

4.10.

01, 02, 05 06—60 , () 10 , 11 () — 90 , -10—300 .

4.11.

. 15.

15

	>90'	< 90'		>90'	< 90'
05, 06, -	0,13	0,15	11()	0,10	0,13
01, 02, 05, 06, *	0,11	0,13	-10	0,15	

*

4.12.

05

3.

4.13.

95-

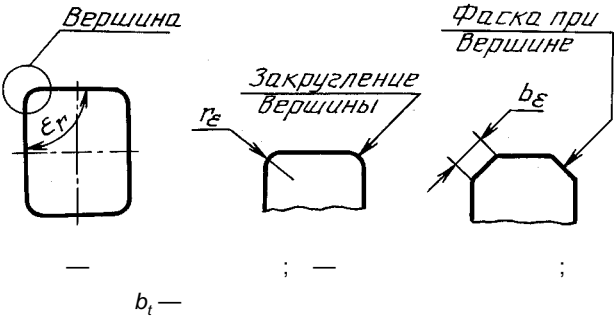
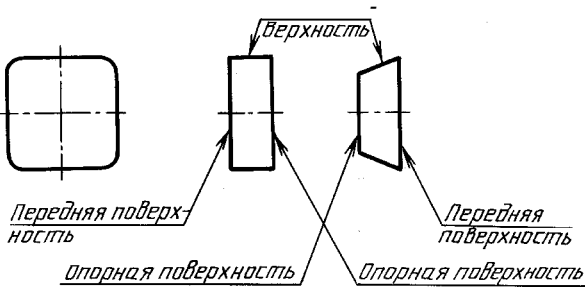
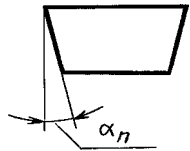
. 16.

16

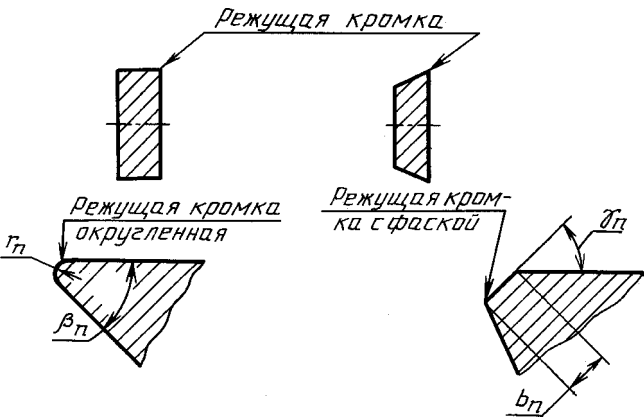
		95-			95-
01, 02	23	9	11 () -10	34	14
05	17	7		69	28
06	46	18		58	23

5.

— 18088.



. 10



. 11

17

			$v, /$	$S, /$	$t,$	
01, 02,	6 5, 62 ... 64 HRC ₃		75 55	0,2	0,5 1,0	20
01, 02 05	15, 18, 21, 24 180 ... 200		700 500 600 450	0,15 0,3 0,2 0,12	1,0 2,0 1,5 1,0	60 30 35 20
01, 02 05	- , 400 ... 500		70 50 60 50	0,07	0,8 2,0 1,5 0,7	25 20 25 25
01, 02	20, 84 HRA		8 6	0,05 0,05	0,8 0,8	20 20

. 18.

18

		()
01	: 05, 06, 11 ()	12 8
-10	:	6 8
	05, 06	8
, -10		4
	05, 06, 11 ()	6

05

1. 1 % () ().

2. () ,

3. (, -9).
200—400 , — 500—1000 .

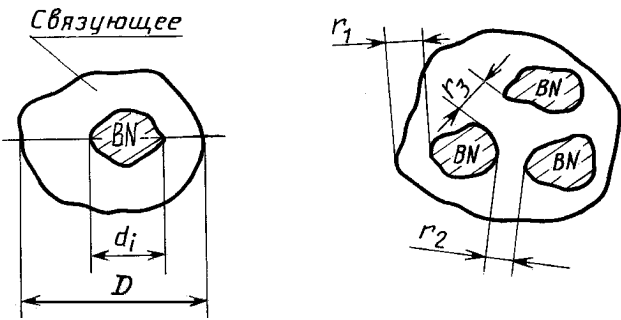
BN (, 2—10).
50 .
30 1 (%)

10 , 5 , 10
7 % . (%)

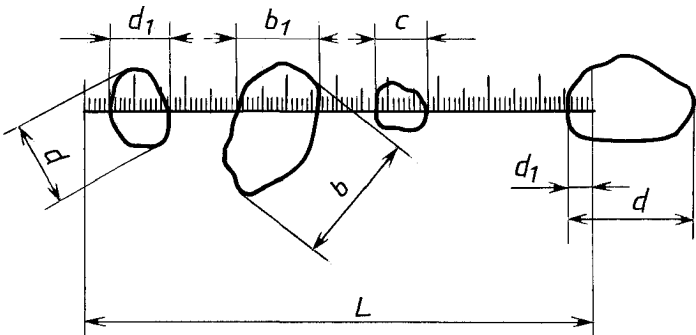
25 10

BN

, $d_i > 1/3 D$ () $r_i < d_{cp} = \frac{d_1 + d^* \varepsilon + \dots + d}{\dots}$



10 05.



. 24 28762-90

$d = 15$, $b = 27$, $a = 9$, $d = 25$, $a = 11$., $by = 16$., $dy = 3$., $L = 100$., 1 . = 1
(.) .

1000 .

10).

, b d .

(25 100 . 250 .) 100 % ,
:

$$1 = dy + by + dy,$$

$$, \frac{k + h + \dots + ^{250}}{250} \cdot 100 \% .$$

:

$$1 \quad ly = ay + by + dy = 11 + 16 + 3 = 30 .$$

$$2 \quad b_2 = a_2 + b_2 + d_2 = 7 + 2 = 9 .$$

$$250 \quad l_{25} = 250 + 250 + 250 = 5 + 2 = 7 .$$

$$\% = \frac{h \pm h \dots + ^{250}}{250} \cdot 100 \% = 12 \% \text{ — .}$$

1.

2.

29.11.90 2988

3.

6845—89

4.

5.

-

8.051-81	4.1
5950-2000	4.7
9378-93	4.2
15467-79	3.5
18088-83	2.11, . 5
18242-72	3.3
18321-73	3.4
19042-80	1.1
20282-86	2.9
25706-83	4.2, 4.4

6.

5—94

,

____ (11-12—94)

7.

.

2005 .

11.04.2005. 24.05.2005. 60 84*/8-
. . . 3,26. .- . . 2,36. 70 . . 307. 1277.
« », 123995 , ., 4.
www.gostinfo.ru info@gostinfo.ru
« »
« » — .“ ”, 105062 , ., 6.