

**28762-90**

7-2004



2005

**28762-90**

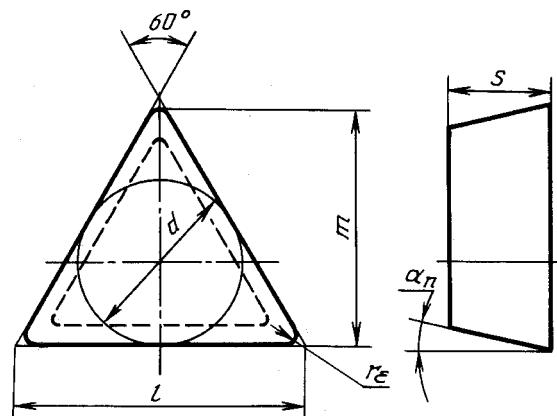
Throw away (indexable) cutting superhard inserts. Specifications

MKC 25.100.70  
19 600001.07.91

. 1, 2, 4 5

1.

1.1.	—	19042.
1.2.	;	:
1 —	;	,
2 —	;	,
21 —	;	,
22 —	;	,
1.3.		1 2
1—6	. 1—6.	



Черт. 1

©

©

, 1991  
, 2005

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

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

\*

,

«

».

U,  
s=3,97 , ,

(N),  
 $\varepsilon=0,4$  ;

$l=11,0$

( ) „=0°,  
 $F,$

1:

TNUN-11T304 F-21

, 2

22:

TNUN-11T304 F-21

,  
1:

:

TNMN- 11 304 F-1

2,

21:

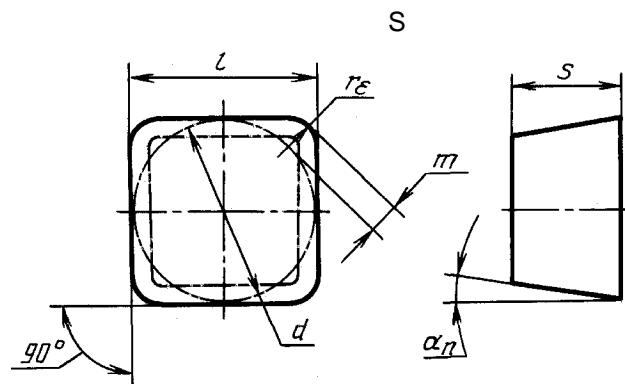
TNMN- 11 304 F-21

2,

22:

TNMN-11T304 F-22

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

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

,	*	l = d	s		,	m		
			1	2				
U, M, G,	,	9,525	—	3,18	11°	0,8 1,2 1,6		
			—	3,97		0,8 1,2 1,6		
			4,76	—		0,8 1,2 1,6		
			—	3,18	0°	0,8 1,2 1,6		
			—	3,97		0,8 1,2 1,6		
			4,76	—		0,8 1,2 1,6		
			—	3,18	7°	0,8 1,2 1,6		
			—	3,97		0,8 1,2 1,6		
			4,76	—	11°	0,8 1,2 1,6		
			—	3,18		0,8 1,2 1,6		
			—	3,97		0,8 1,2 1,6		

\*

«

».

U,  
s = 4,16 ,  
ε = 0,8 :  
1:

(S), „ = 0°,  
/ = 12,7 F,

SNUN-120408 F-1

, 2, 21:

SNUN-120408 F-21

, 2, 22:

SNUN-120408 F-22

I:

SNMN-120408 F-1

, 2,

21:

SNMN-120408 F-21

, 2,

22:

SNMN-120408 F-22

I:

G:

SNGN-120408 F-1

, 2,

21:

SNGN-120408 F-21

, 2,

22:

SNGN-120408 F-22

I:

:

SNEN-120408 F-1

, 2,

21:

SNEN-120408 F-21

, 2,

22:

SNEN-120408 F-22

I:

:

SNHN-120408 F-1

, 2,

21:

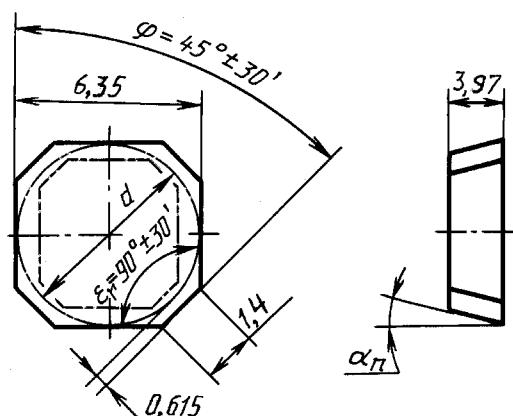
SNHN-120408 F-21

, 2,

22:

SNHN-120408 F-22

S



	*	
SN*N-06T3A	,	0°
SN*N-06T3AC	,	7°

\*

« »

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

1:

SNEN-06T3A F-1

, 2,

21:

SNEN-06T3A F-21

, 2,

22:

SNEN-06T3A F-22

1:

SNHN-06T3A F-1

, 2,

21:

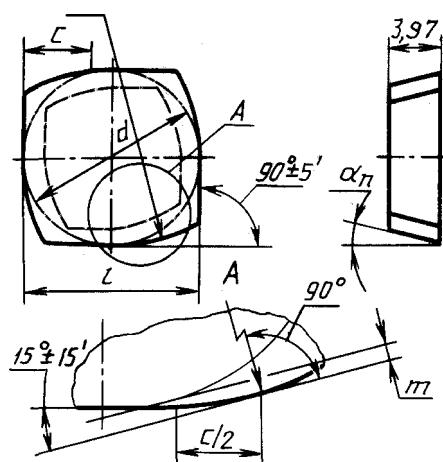
SNHN-06T3A F-21

, 2,

22:

SNHN-06T3A F-22

S



	*	$/= d$		$R$		
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°			

\* , « ».

$$; \quad \quad \quad = 0^\circ, \quad \quad \quad : \quad \quad \quad (S) \\ l=5,556 \quad \quad \quad F, \quad \quad \quad s=3,97 \quad : \quad \quad \quad (N), \\ 1:$$

1:

SNEN-05T3EN F-1

2,

21:

SNEN-05T3EN F-21

2,

22:

SNEN-05T3EN F-22

1.

SNHN-05T3EN F-1

21

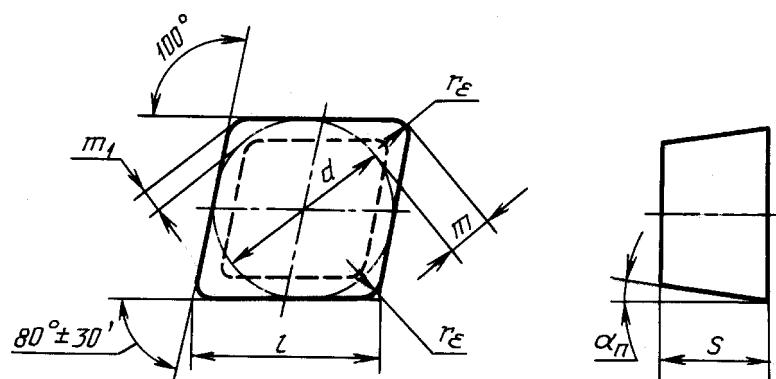
21

SNHN-05T3EN F-21

21

22:

SNHN-05T3EN E-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	0,788		
CN*N-050304				—	3,97		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							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	—	11°	0,2	1,434	0,788		
CC*N-050304				—	3,97		0,4	1,323	0,727		
CC*N-050308							0,8	1,103	0,606		
CC*N-05T302	6,35	6,35	6,5	3,18	—	0°	0,2	1,434	0,788		
CC*N-05T304				—	3,97		0,4	1,323	0,727		
CC*N-05T308							0,8	1,103	0,606		
CC*N-05T312							1,2	0,882	0,485		
CN*N-060302				3,18	—	7°	0,2	1,434	0,788		
CN*N-060304				—	3,97		0,4	1,323	0,727		
CN*N-060308							0,8	1,103	0,606		
CN*N-060312							1,2	0,882	0,485		
CN*N-06T304	6,350	6,350	6,5	3,18	—	11°	0,4	1,544	0,848		
CN*N-06T308				—	3,97		0,8	1,323	0,727		
CN*N-06T312							1,2	1,103	0,606		
CC*N-060304							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							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	—		0,4	1,544	0,848		
CP*N-060308				—	3,97		0,8	1,323	0,727		
CP*N-060312							1,2	1,103	0,606		
CP*N-06T304							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 <sub>t</sub>			
				1	2				
CN*N-090408	U, M, G, ,	12,700	12,9	4,76	—	0°	0,8	2,206	1,212
CN*N-090412				—	3,18		1,2	1,985	1,091
CN*N-090416				4,76	—		1,6	1,764	0,970
CN*N-090308				—	3,18	7°	0,8	2,206	1,212
CN*N-090312				4,76	—		1,2	1,985	1,091
CN*N-090316				—	3,18		1,6	1,764	0,970
CC*N-090408				4,76	—	11°	0,8	2,206	1,212
CC*N-090412				—	3,18		1,2	1,985	1,091
CC*N-090416				4,76	—		1,6	1,764	0,970
CC*N-090308				—	3,18	0°	0,8	2,206	1,212
CC*N-090312				4,76	—		1,2	1,985	1,091
CC*N-090316				—	3,18		1,6	1,764	0,970
CP*N-090408				4,76	—	0°	0,8	2,206	1,212
CP*N-090412				—	3,18		1,2	1,985	1,091
CP*N-090416				4,76	—		1,6	1,764	0,970
CP*N-090308				—	3,18	7°	0,8	2,206	1,212
CP*N-090312				4,76	—		1,2	1,985	1,091
CP*N-090316				—	3,18		1,6	1,764	0,970
CN*N-120408				4,76	—	0°	0,8	3,088	1,697
CN*N-120412				—	3,18		1,2	2,867	1,576
CN*N-120416				4,76	—		1,6	2,647	1,455
CN*N-120308				—	3,18	7°	0,8	3,088	1,697
CN*N-120312				4,76	—		1,2	2,867	1,576
CN*N-120316				—	3,18		1,6	2,647	1,455
CC*N-120408				4,76	—	11°	0,8	3,088	1,697
CC*N-120412				—	3,18		1,2	2,867	1,576
CC*N-120416				4,76	—		1,6	2,647	1,455
CC*N-120308				—	3,18	0°	0,8	3,088	1,697
CC*N-120312				4,76	—		1,2	2,867	1,576
CC*N-120316				—	3,18		1,6	2,647	1,455
CP*N-120408				4,76	—	7°	0,8	3,088	1,697
CP*N-120412				—	3,18		1,2	2,867	1,576
CP*N-120416				4,76	—		1,6	2,647	1,455
CP*N-120308				—	3,18	11°	0,8	3,088	1,697
CP*N-120312				4,76	—		1,2	2,867	1,576
CP*N-120316				—	3,18		1,6	2,647	1,455

\*

,

«

».

U  
 $s = 4,16$ ,  
 $\varepsilon = 0,8$   
 1:

(N)  
 $\varepsilon = 0,8$  :

( ),  
 $I = 9,7$   
 $F$ ,

CNUN-090408 F-1

, 2,

21:

CNUN-900408 F-21

, 2, 22:  
CNUN-090408 F-22

, :  
I:  
CNMN-090408 F-1

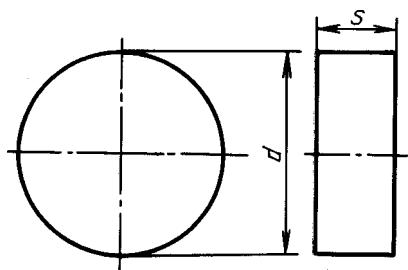
, 2, 21:  
CNMN-090408 F-21  
, 2, 22:  
CNMN-090408 F-22

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

\*

, « ».

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

1:

G:

RNGN-060400 F-1

, 2,

21:

RNGN-060400 F-21

, 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— ;

—

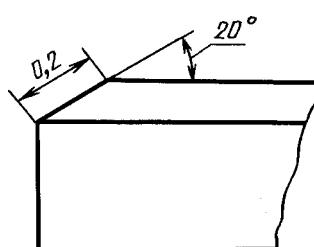
,, = 20°

2 —

. 7.

1

= 0,2



Черт. 7

2.

2.1. — : 01, 02, 06, 05, 10 , 11  
( ), -10,

2.2.

, . 7.

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

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

\*

\*\*

2.3.  
.8.

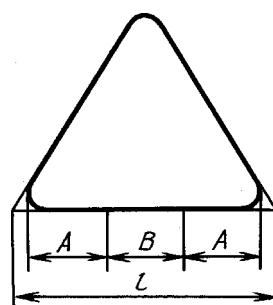
	,	G; ;
	0,05	0,025

		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	1
	0,10x0,10	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.

,

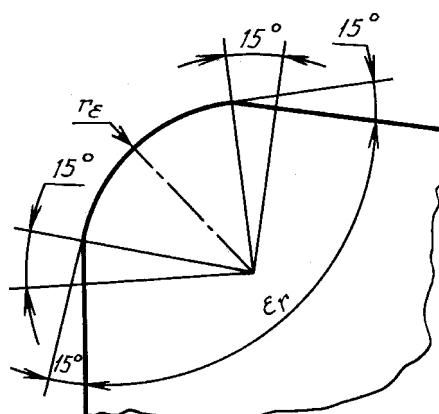
.9.

2.8.

95-

4,

. 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 , (

20282

/ 3,

).

(

2.10.

:

— ;  
 — ;  
 — ;  
 — ;  
 — ;  
 — ;  
 — ;

2.11.

— 18088.

2.12.

1.

2.13.

2.

3.

3.1.

3.2.

. 2.4.2 2.5 —

— .

3.3. .2.2, 2.3, 2.6 2.7—  
— 18242\*.

3.4. — 18321.  
3.5. ,  
15467.

3.6.  $d_i$ ,  $s_i$ ; .2.3 ; .2.6. . 2.2

- 11 -

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.  $d, s, \dots$ , 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.

-

-

;

-

— 35 %

4.2.

9378.

4.3.

1

4.4.

1—7

25706.

4.5.

25 25  
= 6°—8°.

25 20

4.6.

0,10

4—6

4.7.

, X, 9

5950.

4.8.

. 13.

13

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

v — ; S — ; t —

1.

75 % —

65 % —

50 % —

; ( = 80°);

.20 28762-90

2.

± 10 %

4.9.

.14.

14

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

± 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.

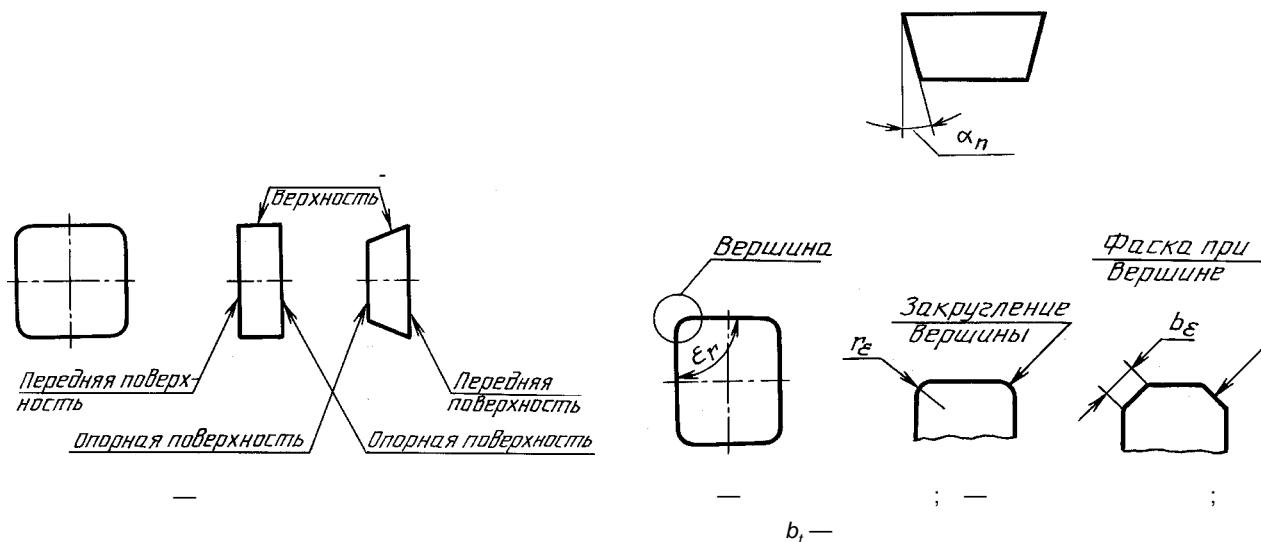
16

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

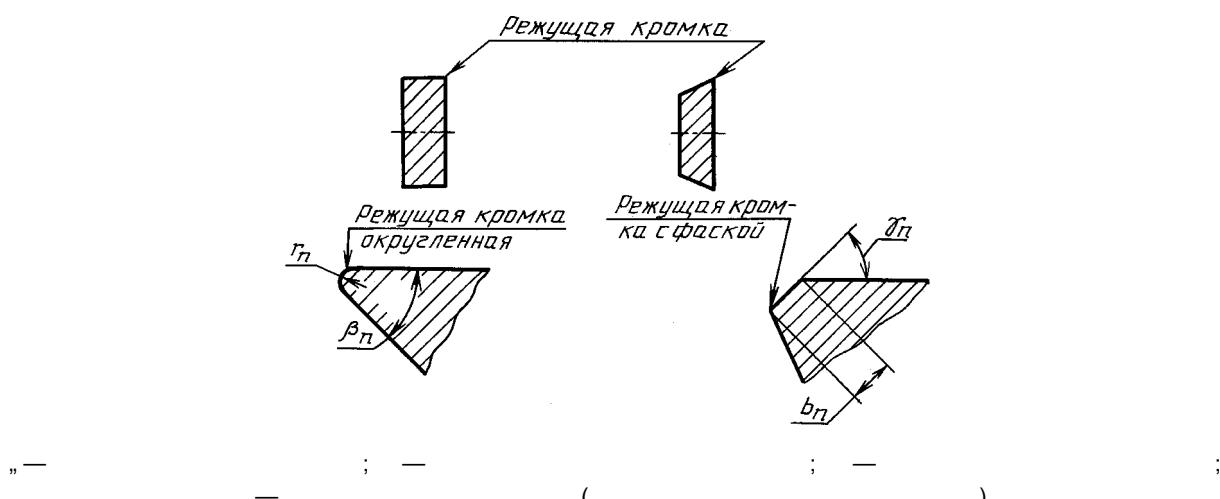
5.

—

18088.



. 10



. 11

17

	, ,					, ,
			v, /	S, /	t,	
01, 02,	6 5, 62 ... 64 HRC <sub>3</sub>		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		0,8 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
, -10	05, 06	8
	05, 06, 11 ( )	4
		6

05

1. 1 % ( ) ( ).

2. ( ) ,

3. ,

(200—400, -9). — 500—1000 .

BN ( , 2—10 ). 50

30 1

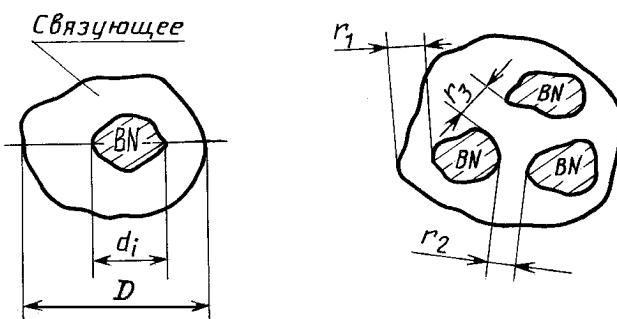
10 , ( %) ,

5

7 %. ( %)

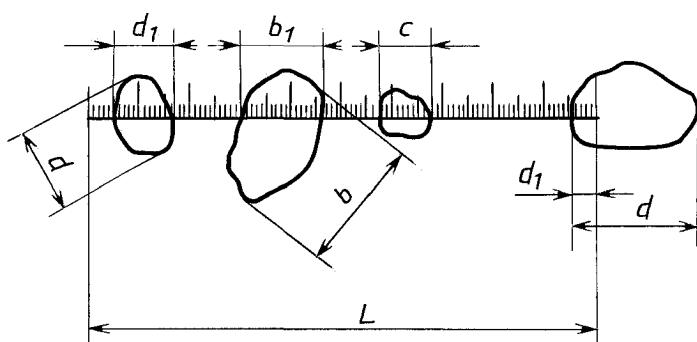
25 10

BN

,  $d_t > 1/3 D$  ( )  $r_c < d_{cp} = \frac{d_1 + d_2 + \dots + d}{\dots}$ 

10

05.



. 24      28762-90

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

1000

10    ).    ,     $b$      $d$ .

(25

100

250

100 %,

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

$$\frac{k + h + \dots + \wedge 250}{250} \cdot 100 \%$$

$$\begin{aligned} 1 & \quad ly = ay + by + dy = 11 + 16 + 3 = 30 \\ 2 & \quad b_2 = _2 + b_2 + d_2 = 7 + 2 = 9 \end{aligned}$$

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

$$\% = \frac{h \pm h \pm \dots + \wedge 250}{250} \cdot 100 \% = 12 \% -$$

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.