11 Veröffentlichungsnummer:

0 343 244 A1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG veröffentlicht nach Art. 158 Abs. 3 EPÜ

(21) Anmeldenummer: 87907638.8

(51) Int. Cl.4: C22C 37/10 , C22C 38/38

2 Anmeldetag: 25.08.87

(65) Internationale Anmeldenummer: PCT/SU87/00092

(87) Internationale Veröffentlichungsnummer: WO 89/01987 (09.03.89 89/06)

- Veröffentlichungstag der Anmeldung: 29.11.89 Patentblatt 89/48
- Benannte Vertragsstaaten: AT BE DE FR GB IT SE
- Anmelder: VSESOJUZNY GOSUDARSTVENNY NAUCHNO-ISSLEDOVATELSKY I PROEKTNY INSTITUT ASBESTOVOI PROMYSHLENNOSTI ui. Promyshlennaya, 7 Sverdlovskaya obl. Asbest, 624060(SU)

Anmelder: INSTITUT PROBLEM LITYA AKADEMII NAUK UKRAINSKOI SSR pr. Vernadskogo, 34/1 Kiev, 252180(SU)

Erfinder: TIKHONOVICH, Vadim Ivanovich ul. N.Uzhvy, 4b-63
Kiev, 252208(SU)
Erfinder: PAVLJUK, Vladimir Dmitrievich per. Parkhomenko, 8a
Sverdlovskaya obl Asbest, 624060(SU)
Erfinder: VINOKUR, Bertold Bentsionovich ul. Komsomolskaya, 3-38

Kiev, 252140(SU)

Vertreter: von Füner, Alexander, Dr. et al Patentanwälte v. Füner, Ebbinghaus, Finck Mariahilfplatz 2 & 3
D-8000 München 90(DE)

Erfinder: KONDRATJUK, Stanislav

Evgenievich

ul. L.Pervomaiskogo, 3-15

Kiev, 252023(SU)

Erfinder: LUTSENKO, Georgy Grigorievich

ul. Borschagovskaya, 46/1-27

. Kiev, 252055(SU)

Erfinder: EDEMSKY, Vladimir Klavdievich

ul. Ushakova, 12-156 Kiev, 252179(SU)

Erfinder: KISELEV, Vladimir Borisovich

ul. Chigorina, 49-77 Kiev, 252042(SU)

Erfinder: KARASEV, Nikolai Mikhailovich

ul. Plekhanova, 26

Sverdlovskava obl. Asbest, 624060(SU)

Erfinder: MYAKISHEV, Anatoly

Konstantinovich
ul. Mira, 4-52
Svordlovskava obl. A

Sverdlovskaya obl. Asbest, 624060(SU)

A

Der Gußstahl hat folgende Zusammensetzung (Masse %):

EP 0

EP 0 343 244 A1

Kohlenstoff	1,6 bis 3,0
Silizium	1,2 bis 1,6
Mangan	11,0 bis 15,0
Chrom	9,0 bis 10,8
Zer	0,001 bis 0,2
Vanadin	0,15 bis 0,3
Titan	0,05 bis 0,3
Aluminium	0,05 bis 0,15
Bor	0,005 bis 0,015
Eisen	bis 100

Der erfindungsgemäße Stahl ist für die Herstellung von Erzeugnissen bestimmt, die unter Bedingungen eines intensiven Schlag- und Abriebverschleisses bei hohen schlagartigen Druckbeanspruchungen betrieben werden.

GUBSTAHL

Gebiet der Technik

Die vorliegende Erfindung bezieht sich auf das Hüttenwesen und betrifft insbesondere einen Gußstahl, der für die Herstellung der Gußteile von Erzaufbereitungsmaschinen, Backen-, Kegel-, Rotor- und Hammerbrechern, der Auskleidungen für Ablaufrinnen von Erzrutschen, Mühlen sowie anderer Einzelteile von Brech-, Mahl- und metallurgischen Ausrüstungen, die unter Bedingungen eines intensiven Schlag- und Abriebverschleisses bei hohen schlagartigen Druckbeanspruchungen eingesetzt werden, verwendet werden kann.

10

15

20

Zugrundeliegender Stand der Technik

Es ist eine verschleißfestes Gußeisen (SU, A, 393350) bekannt, enthaltend (Masse %):

Kohlenstoff	2,5 bis 3,8
Silizium	1,1 bis 3,5
Mangan	5,5 bis 12,0
Chrom	1,5 bis 4,0
Bor	0,05 bis 0,3
Titan	0,1 bis 0,2
Eisen	Rest.
1	

25

Dieses Gußeisen kann für die Herstellung von Einzelteilen, die unter den Bedingungen eines Abriebverschleisses betrieben werden, verwendet werden.

Jedoch zeichnet sich das genannte Gußeisen wegen eines hohen Gehalts an Kohlenstoff und Silizium durch das Vorhandensein im Segregationsgefüge von Siliziden (vorwiegend an den Korngrenzen) und großen übereutektischen Karbideinschlüssen aus, die dessen Kerbschlagzähigkeit rapide vermindern und das Metall verspröden. In diesem Zusammenhang kann es für die Herstellung von unter den Bedingungen eines Schlag- und Abriebverschleisses betriebenen Einzelteilen nicht verwendet werden.

Es iat auch eine Legierung (SU, A, 498350) bekannt, für den selben Zweck verwendet wird und aus folgenden Komponenten besteht (Masse %):

35

40

Kohlenstoff	1,6 bis 3,0
Silizium	0,15 bis 2,0
Mangan	5,0 bis 15,0
Chrom	5,0 bis 12,0
Bor	0,1 bis 0,5
Titan	0,2 bis 1,0
Eisen	Rest.

45

Diese Legierung weist eine ziemlich hohe Verschleißfestigkeit unter den Bedingungen eines Abriebverschleisses bei schlagartigen Druckbeanspruchungen auf.

Jedoch wird der Kerbschlagzähigkeitsgrad der Legierung durch das Vorhandensein im Gefüge der Legierung einer bedeutenden Menge an großen Karbiden und Boriden in Form von eutektischer Komponenten (selbst bei deren gleichmäßiger Verteilung) sowie durch die Ausbildung grober Primärkörner wesentlich vermindert, was zu einer raschen Zerstörung des Gußstücks führt.

Es ist ein verschleißfester Gußstahl (SU, A, 587170) bekannt, enthaltend (Masse %):

Kohlenstoff	2,5 bis 3,2
Chrom	9,0 bis 10,8
Silizium	1,2 bis 2,4
Mangan	11,0 bis 15,0
Zer	0,001 bis 0,2
Vanadin	0,15 bis 0,3
Eisen	Rest.

Dieser Stahl kann bei der Herstellung von massiven verschleißfesten Einzelteilen für metallurgische und Erzbergbauausrüstungen verwendet werden.

Dadurch jedoch, daß im Stahlgefüge eine verfestigende Phase vom Typ M_7C_3 , die eine langgezogene Nadelform und eine große Ausdehnung von Zwischenphasengrenzen aufweist, vorhanden ist, wird ein niedriges Niveau der Kerbschlagzähigkeit (höchstens 0,064 J/m²) und eine ungleichmäßige Abnutzung der Teile bestimmt, die davon abhängt, unter welchem Winkel zur Abnutzungsfläche sich die langgezogenen Karbide befinden.

Offenbarung der Erfindung

20

5

Der vorliegenden Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, einen Gußstahl durch eine entsprechende qualitäts-und quantitätsmäßige Auswahl von Komponenten zu schaffen, die ihm eine hohe Verschleißfestigkeit unter den Bedingungen eines Schlag- und Abriebverschleisses bei hohen schlagartigen Druckbeanspruchungen und eine hohe Kerbschlagzähigkeit bei Erhaltung auf einem ziemlich hohen Niveau mechanischer und Gießeigenschaften gewährleisten.

Die Aufgabe wird durch Schaffung eines Gußstahls gelöst bestehend aus Kohlenstoff, Silizium, Mangan, Chrom, Zer, Vanadin und Eisen, der gemäß der Erfindung Titan, Aluminium und Bor bei folgendem Verhältnis von Komponenten (Masse %) zusätzlich enthält:

30

Kohlenstoff	1,6 bis 3,0
Silizium	1,2 bis 1,6
Mangan	11,0 bis 15,0
Chrom	9,0 bis 10,8
Zero .	0,001 bis 0,2
Vanadin	0,15 bis 0,3
Titan	0,05 bis 0,3
Aluminium	0,05 bis 0,15
Bor	0,005 bis 0,015
Einen.	bin 100

35

40

45

Der erfindungsgemäße Stahl zeichnet sich durch ein homogenes austenitisches Gefüge mit einer am Matrizenvolumen gleichmäßig angeordneten verfestigenden dispersen Phase in Form von Karbiden, Karbonitriden, Boriden aus, die ihm eine hohe Verschleißfestigkeit bei dynamischen Belastungen, eine hohe Kerbschlagzähigkeit und eine Stabilität der mechanischen Kennwerte beim Betrieb gewährleisten.

Es ist zweckmäßig, beim Gießen dünnwandiger Gußstücke zwecks Gewährleistung einer hohen Rißbeständigkeit den Gußstahl folgender Zusammensetzung (Masse %) zu verwenden:

50

Kohlenstoff	1,6 bis 2,0
Silizium	1,2 bis 1,4
Mangan	11,0 bis 15,0
Chrom	9,0 bis 9,5
Zer	0,001 bis 0,2
Vanadin	0,15 bis 0,3
Titan	0,05 bis 0,1
Aluminium	0,05 bis 0,1
Bor	0,005 bis 0,008
Eisen	bis 100.

Vorgeschlagen wird auch der Gußstahl folgender Zusammensetzung (Masse %):

5

10

15

20

25

30

45

50

55

Kohlenstoff	2,4 bis 3,0
Silizium	1,4 bis 1,6
Mangan	12,9 bis 15,0
Chrom	9,8 bis 10,8
Zer	0,1 bis 0,2
Vanadin	0,2 bis 0,3
Titan	0,15 bis 0,30
Aluminium	0,1 bis 0,15
Bor	0,01 bis 0,015
Eisen	bis 100.

Die oben angeführte Stahlzusammensetzung gewährleistet eine höhere Verschleißfestigkeit bei vorwiegend abrasivem Verschleiß im Beisein von unwesentlichen Schlagbelastungen.

Beste Ausführungsform der Erfindung

Der erfindungsgemäße Stahl wird nach den bekannten Verfahren in Elektroöfen mit basischem Futter geschmolzen, dabei wird sowohl die Aufbauschmelze bei Verwendung von Ferrolegierungen,als auch das Stahlschmelzen durch Aufbauchargen bei Verwendung der Abfälle von Kohlenstoff-, hochlegierten Manganund chromlegierten Stählen vorgesehen.

Die Beschickung mit dem Einsatzgut erfolgt in folgender Reihenfolge: Abfälle und Rücklaufgut aus eigener Produktion bilden den Basiseinsatz, nach dem Einschmelzen werden Ferrochrom; Ferromangan; Ferrovanadin; Desoxydationsmittel - Silizium, Aluminium; Modifizierungsmittel - Titan, Bor, Zer eingesetzt.

Vor dem Gießen wird der Stahl im Schmelzofen unter weißen (tonerdehaltigen) synthetischen Schlacken abstehengelassen. Der erfindungsgemäße Stahl kann auch nach Elektroschlacken- und Vakuum-Lichtbogenschmelzverfahren erzeugt werden.

Der gewonnte Gußstahl hat folgende Zusammensetzung (Masse %):

Kohlenstoff	1,6 bis 3,0
Silizium	1,2 bis 1,6
Mangan	11,0 bis 15,0
Chrom	9,0 bis 10,8
Zer	0,001 bis 0,2
Vanadin	0,15 bis 0,3
Titan	0,05 bis 0,3
Aluminium	0 ,05 bis 0,15
Bor	0,005 bis 0,015
Eisen	bis 100.
	1

Der Kohlenstoffgehalt im Stahl von 1,6 bis 3,0 Masse % gewährleistet die Ausbildung der optimalen

Menge an kleinen Karbiden vom Typ M_7C_3 und MC in dem Gefüge. Ein Kohlenstoffgehalt im Stahl von weniger als 1,6 Masse % ist für die Ausbildung der erforderlichen Menge an der Karbidphase, ihrer Art und Anordnung in der metallischen Grund masse unzureichend. Ein Kohlenstoffgehalt von mehr als 3,0 Masse % ist unerwünscht, da er zur Bildung von großen nadelförmigen übereutektischen Karbiden, die den Kerbschlagzähigkeit stark vermindern, führt.

Der Siliziumgehalt von 1,2 bis 1,6 Masse % ist zum Beruhigen von Stahl, zum Gewährleisten einer guten Gießfähigkeit und einer volleren Aufnahme von Zer und Bor erforderlich. Ein Siliziumgehalt von mehr als 1,6 Masse % führt zur Ausbilding von spröden Siliziden, die Korngrenzenbruch bewirken. Ein Siliziumgehalt von weniger als 1,2 Masse % bringt keinen merklichen Effekt.

Der Mangangehalt von 11,0 bis 15,0 Masse % gewährleistet die Erhaltung von Eigenschaften auf dem erforderlichen Niveau und die Ausbilding der austenitischen Stahlgrundlage.

Der Chromgehalt im Stahl von 9,0 bis 10,8 Masse % gewährleistet die Aufrechterhaltung von Eigenschaften auf dem erforderlichen Niveau auf Kosten des Legierens des Austenits und der Bildung disperser Karbide in der metallischen Grundmasse.

Der Zer- und Vanadingehalt im Stahl von 0,001 bis 0,2 Masse % und 0,15 bis 0,3 Masse % führt zu Verfeinerung des Primärkornes im Stahl und erhöht die Kerbschlagzähigkeit von Stahl.

15

Als Hauptkomponente des Stahls dient Eisen; außer den genannten Legierungselementen enthält der Stahl folgende Zusätze in Masse %: Schwefel bis 0,03, Phosphor bis 0,1, Begleitelemente (Cu, Ni, Ca)-(insgesamt) bis 0,5.

Zur Erhöhung der Schlag- und Abriebverschleißfestigkeit und der Kerbschlagzähigkeit wird dem erfindungsgemäßen Stahl 0,05 bis 0,3 Masse% Titan zugesetzt. Der dem Stahl in den genannten Grenzen zugesetzte Titan trägt zur Verfeinerung der eutektischen Karbide bei und reinigt die Grenzen der Körner von den nichtmetallischen Einschlüssen. Indem Titan die Ausscheidung von Karbiden, Boriden und Nitriden an den Korngrenzen verhütet, ver hindert er die Entstehung der Zwischenkornsprödigkeit bei bedeutenden Schlagbelastungen und erhöht die Schlag-und Abriebverschleißfestigkeit der Legierung auf Kosten der Bildung und der gleichmäßigen Verteilung disperser Karbide, Boride, Nitride, vom Typ TiC, TiB₂, TiN im Volumen der metallischen Grundmasse und der Verbesserung der Versetzungsstruktur des Metalls. In diesem Falle stellt der Stahl eine metallische Grundmasse dar mit Ausscheidung der zweiten Phase (Karbide, Boride, Nitride), die in der metallischen Grundmasse von Spannungsfeldern umgeben sind. Unter der Einwirkung von Schlagbelastungen beginnen sich die im Gußstahl enthaltenen Versetzungen zu bewegen (zu gleiten). Bei ihrer beim Gleiten stattfindenden Wechselwirkung mit um die Teilchen der zweiten Phase bestehenden Spannungsfeldern, und unter Umgehung der genannten Teilchen bilden die Versetzungen geschlossene Versetzungsringe. Mit der Vergrößerung der Anzahl der von den Spannungsfeldern umgebenen Versetzungsringe wird der Durchstoßwiderstand für die neuen Gleitversetzungen erhöht, es findet eine Verfestigung der metallischen Grundmasse statt.

Bei einem Titangehalt von weniger als 0,05 Masse % wird die Verteilung von Karbid-, Borid- und Karbonitridphasen und die Verfestigung der metallischen Grundmasse des Stahls nicht gewährleistet. Ein titangehalt von mehr als 0,3 Masse % bringt keine spürbare Erhöhung der Schlag-und Abriebverschleißfestigkeit, da die metallische Grundmasse mit verfestigenden dispersen Teilchen gesättigt ist und da die Teilchen vergrößert sind. Die Vergrößerung der Karbide und Kosten der Koagulation vergrößert deren Abstand voneinander die Befestigung der Versetzungen wird abgeschwächt und es findet keine Verfestigung der metallischen Grundmasse statt.

Die Einführung von Aluminium in den Stahl in einer Menge von 0,05 bis 0,15 Masse % gewährleistet eine vollere Aufnahme von Zer und Bor sowie eine Hemmung des Kornwachstums des legierten Austenits bei der Abkühlung des Gußstücks im Hochtemperaturenbereich. Außerdem stellt das Aluminium ein technologiebedingtes Zusatzmittel dar, das für eine tiefgreifende Beruhigung des Stahls erforderlich ist. Das Aluminium bildet disperse Teilchen der Verbindungen AlN und Al₂O₃, verfeinert das Primärgefüge und verhindert die Korngrenzenwanderung austenitischer Körner. Eine Verminderung des Aluminiumgehalts unter 0,05 Masse% übt keinen wesentlichen Einfluß auf die Hemmung des Kornwachstums des Austenites aus, da die Anzahl der dispersen Teilchen AlN und Al₂O₃ nicht groß ist. Eine Erhöhung des Aluminiumgehalts über dem genannten Grenzwert (0,15 Masse %) ist unzweckmäßig, weil sich an den Grenzen der austenitischen Körner grobe Teilchen von AlN in Form von Filmeinschlüssen bilden, die ihre Wachstum nicht mehr hemmen können. Infolgedessen wird der Stahl sprödig, es vermindern sich die Kerbschlagzähigkeit und die Verschleißfestigkeit.

Die Einführung von Bor in den Stahl in einer Menge von 0,005 bis 0,015 Masse % gewährleistet eine Verfestigung der metallischen Grundmasse auf Kosten der Bildung der Einschlüsse von Zer- und Titanboriden vom Typ MB₂ in deren Gefüge, die sehr harte und stabile Verbindungen darstellen, die in Form von dispersen, die Verschleißfestigkeit erhöhenden Teilchen zugegen sind. Indem Bor als oberflächenaktiver

Stoff wirkt, unterdrückt es außerdem die Diffusion der Phosphoratome zu den Grenzen der Körner und verhindert dadurch die Ausbildung des Phosphideutektikums und eine spröde Zwischenkornzerstörung bei Schlagbelastungen.

Eine Erhöhung des Borgehalts über 0,015 Masse % führt zur Bildung an den Korngrenzen von Boridsegregationen, die die Kerbschlagzähigkeit und die Verschleißfestigkeit stark vermindern. Eine Verminderung des Borgehalts unter 0,005 Masse % übt keinen merkbaren Einfluß auf die Stahleigenschaften aus.

Der erfindungsgemäße Stahl zeichnet sich gegenüber dem bekannten verschleißfesten Stahl (SU, A, 587170) unter den gleichen Versuchsbedingungen bei den praktisch gleichen Festigkeitskennwerten und bei einer genügend hohen Plastizität durch eine Erhöhung der Schlag- und Abriebverschleißfestigkeit um 50 bis 80% und der Kerbschlagzähigkeit um ein 2,5 bis 2,8 faches ohne Änderung der Gießfähigkeit und der linearen Schwindung aus. Diese Eigenschaften gestatten es, den genannten Stahl für die Herstellung von großen und kleinen Formgußstücken einer breiten Nomenklatur zu verwenden, wie: Arbeitsorganen, Einzelteilen und Baugruppen für Brech- und Mahl-, Bergbau-, Aufbereitungs- und metallurgischen Ausrüstungen, die unter harten Bedingungen des Schlag- und Abriebverschleisses bei bedeutenden Schlagbelastungen eingesetzt werden.

Hohe Verschleißfestigkeits- und Kerbschlagzähigskeitskennwerte des erfindungsgemäßen Stahls führen zu einer Verminderung des Abnutzungsgrades der auszuwechselnden Verschleißbaugruppen von Bergbau- und Bergbauaufbereitungsausrüstungen sowie zur Erhöhung deren Zuverlässigkeit und Lebensdauer. Der Stahl zeichnet sich auch durch eine hohe Rißbeständigkeit beim Guß aus. Dünnwandige Gußstücke aus dem genannten Stahl lassen sich ohne Speiser herstellen.

Der erfindungsgemäße Stahl enthält keine Engpaßkomponenten.

Zur erläuterung der Erfindung werden nachstehend in den Tabellen 1 und 2 Beispiele der chemischen Zusammensetzung und der Eigenschaften des erfindungsgemäßen Stahls angeführt.

25

30

35

40

45

50

Tabelle 1

Lfd.	Chemische Zusammensetzung (Masse				(Masse%	
tahl Lfd.	C	Si	Mn	Cr	Ce	V
2	3	4	5	6	7	8
, 1	2,79	1,30	12,50	9,50	0,012	0,20
2 3	2,00 1,60	1,38 1,20	11,00	9,00	0,01	0,18 0,15
4 5	2,42 3,00	1,40	15,00	10,80	0,13	0,20 0,30 0,30
	2 , 1 2 3 4	Nr. C 2 3 1 2,79 2 2,00 3 1,60 4 2,42 5 3,00	Nr. C Si 2 3 4 1 2,79 1,30 2 2,00 1,38 3 1,60 1,20 4 2,42 1,40 5 3,00 1,60	Nr. C Si Mn 2 3 4 5 1 2,79 1,30 12,50 2 2,00 1,38 13,76 3 1,60 1,20 11,00 4 2,42 1,40 12,90 5 3,00 1,60 15,00	Nr. C Si Mn Cr 2 3 4 5 6 1 2,79 1,30 12,50 9,50 2 2,00 1,38 13,76 9,50 3 1,60 1,20 11,00 9,00 4 2,42 1,40 12,90 9,87 5 3,00 1,60 15,00 10,80	Nr. C Si Mn Cr Ce 2 3 4 5 6 7 1 2,79 1,30 12,50 9,50 0,012 2 2,00 1,38 13,76 9,50 0,01 3 1,60 1,20 11,00 9,00 0,001 4 2,42 1,40 12,90 9,87 0,13 5 3,00 1,60 15,00 10,80 0,20

Fortsetzung der Tabelle 1

Lfd.	Ti	Al	В	Fe
2	9	10	11	12
1	=		-	Rest
2	0,05	0,08	0,008	Rest
3	0,05	0,05	0,005	Rest
4	0,10	0,10	0,010	Rest
5	0,30	0,15	0,015	Rest
6	0,20	0,15	0,015	Rest

45

50

Tabelle 2

Stahl	Lfd.	Physikalisch-mechanische Eigenschaft			
	Nr.	Zerreißfestig- keit, MPa	Biegefestig- keit, MPa	Härte -HRC	
1	2	3	4	5	
nach SU, A, 587170	1	29,6	44 , 8	27	
gemäß Erfindung	2	<i>3</i> 0 , 7	45 , 7	22	
	3	30,4	46,3	25	
	4	30 , 1	47,4	28	
·	5	29,8	48 , 2 .	30	
	6	27,3	42,1	31	

25

50

Fortsetzung der Tabelle 2

30	Lfd.	Kerbschlag- zähigkeit A _n , kP/cm	Schlag- Verschleiß- festigkeit,	Fließvermögen mm	Lineare Schwindung,
35	2	6	7	8	9
	1	0,68	100	451	1,95
40 .	2	1,04	108	442	1,77
	3	1,92	157	448	1,82
	4	1,91	180	467	1,78
.=	5	1,54	148	482	1,76
45	6	0,76	192	493	1,84

Industrielle Anwendbarkeit

Der erfindungsgemäße Gußstahl kann für die Herstellung der Gußteile von Erzaufbereitungsmachinen, Backen-, Kegel-, Rotor- und Hammerbrecher, Auskleidungen für Ablaufrinnen von Erdrutschen, Mühlen und anderer Einzelteile von Brech- und Mahl- sowie metallurgischen Ausrüstungen, die unter Bedingungen eines intensiven Schlag-und Abriebverschleisses bei hohen schlagartigen Druckbeanspruchungen eingesetzt werden, verwendet werden.

Ansprüche

1. Gußstahl, bestehend aus Kohlenstoff, Silizium, Mangan, Chrom, Zer, Vanadin, Eisen, dadurch gekennzeichnet, daß er zusätzlich Titan, Aluminium und Bor bei folgendem Verhältnis von Komponenten (masse %) enthält:

Kohlenstoff	1,6 bis 3,0
Silizium	1,2 bis 1,6
Mangan	11,0 bis 15,0
Chrom	9,0 bis 10,8
Zer	0,001 bis 0,2
Vanadin	0,15 bis 0,3
Titan	0,05 bis 0,3
Aluminium	0,05 bis 0,15
Bor	0,005 bis 0,015
Eisen	bis 100
I .	g

2. Gußstahl nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß er folgende Zusammensetzung (Masse %) hat:

Kohlenstoff	1,6 bis 2,0
Silizium	1,2 bis 1,4
Mangan	11,0 bis 15,0
Chrom	9,0 bis 9,5
Zer	0,001 bis 0,2
Vanadin	0,15 bis 0,3
Titan	0,05 bis 0,1
Aluminium	0,05 bis 0,1
Bor	0,005 bis 0,008
Eisen	bis 100

3. Gußstahl nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß er folgende Zusammensetzung (Masse %) hat:

Kohlenstoff	2,4 bis 3,0	
Silizium	1,4 bis 1,6	
Mangan	12,9 bis 15,0	
Chrom	9,8 bis 10,8	
Zer	0,1 bis 0,2	
Vanadin	0,2 bis 0,3	
Titan	0,15 bis 0,3	
Aluminium	0,1 bis 0,15	
Bor	0,01 bis 0,015	
Eisen	bis 100.	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No PCT/SU 87/00092

I. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER (if several classification symbols apply, indicate all) *					
According to International Patent Classification (IPC) or to both National Classification and IPC					
Int.	C1.4 C 22 C 37/10, 38/38				
II. FIELDS	II. FIELDS SEARCHED Minimum Documentation Searched 7				
		assification Symbols			
Classification	on System Ci	assincation symbols .			
Int.	Cl. ⁴ , C 22 C 37/10, 38/38		*·		
	Documentation Searched other that to the Extent that such Documents a	re Included in the Fields Searched 5			
	JMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT? Citation of Document, 11 with indication, where appro	periate, of the relevant passages 12	Relevant to Claim No. 13		
A	SU, Al, 587170, (Dneprodzer Trudovogo Krasnogo Zna institut im. M.I. Arse 5 January 1978 (05.01. claims	zhinsky ordena meni industrialny nicheva),	1-3		
Y	SU, Al, 1281600, (Gorkovsk zavod), 7 January 1987 see column 2 lines 42-lines 31-36, columns 5	(07.01.87), 58, column 3	1-3		
Y	SU, A1, 834202, (Institut AN Ukrainskoi SSR), 30 (30.05.81)	problem litiya May 1981	1-3		
Y	A. Gerek et al. "Legirovan konstruktsionny materi Metallurgia, (Moscow), 69-71	.al", 1978, see pages 34-40,	1-3		
1		•/•			
"A" do	* Special categories of cited documents: 10 "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance "E" earlier document but published on or after the international filing date univention filing date univention invention invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step "C" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed "CERTIFICATION "T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention cannot be considered to invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents; such combination being obvious to a person skilled in the art. "4" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step "Y" document of				
V. CERTIFICATION Date of the Actual Completion of the International Search Report Date of Mailing of this International Search Report					
1	ebruary 1988 (22.02.88)	28 April 1988 (28.			
	onal Searching Authority	Signature of Authorized Officer			
ISA/SU					

III. DOCU		CONSIDERED TO SE RELEVANT (CONTINUED FROM THE SECOND SHEET	Relevant to Claim No
ategory *		Station of Document, with indication, wit. 19 appropriate; of the relevant passages.	reservant to Count to
Y	SU,	Al, 779428 (Gomelsky ordena Lenina zavod selskokhozyaistvennogo mashinostroenia im 60-letia Velikogo Oktyabrya), 15 November 1980 (15.11.80), see columns 5,6, the claims	1-3
Y	SU,	Al, 956594, (Altaisky politekhnichesky institut im. I.I, Polzunova), 7 September 1982 (07.09.82), see the claims	1-3
Y.	SU,	Al, 810845, (Dneprodzerzhinsky ordena Trudovogo Krasnogo Znameni industrialny institut im. M.I. Arsenicheva et al.) 7 March 1981 (07.03.81)	1-3
	-		
		•	
	,		
		•	
		•	
•			
	!		