



(19)

Europäisches Patentamt

European Patent Office

Office européen des brevets



(11)

EP 0 989 195 A1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(43) Veröffentlichungstag:
29.03.2000 Patentblatt 2000/13

(51) Int. Cl.⁷: C22C 21/12, C22F 1/057

(21) Anmeldenummer: 98810967.4

(22) Anmeldetag: 25.09.1998

(84) Benannte Vertragsstaaten:
**AT BE CH CY DE DK ES FI FR GB GR IE IT LI LU
MC NL PT SE**
Benannte Erstreckungsstaaten:
AL LT LV MK RO SI

(72) Erfinder:
• Höllrigl, Günther
8200 Schaffhausen (CH)
• Jaquerod, Christophe
3976 Noes (CH)

(71) Anmelder:
**Alusuisse Technology & Management AG
8212 Neuhausen am Rheinfall (CH)**

(54) Warmfeste Aluminiumlegierung vom Typ AlCuMg

(57) Eine Aluminiumlegierung vom Typ AlCuMg in geknetetem Zustand mit hoher mechanischer Festigkeit und hoher Wärmebeständigkeit weist im lösungsglühten, abgeschreckten, gestreckten und warmausgeglühten Zustand (T8) eine Fliessspannung bei Raumtemperatur von $R_p0.2 > 450$ MPa, nach einer Vorlagerung von 300 h bei 160°C eine Fliessspannung bei 160°C von $R_p0.2 > 340$ MPa und nach einer Kriechbelastung von 1000 h bei 160°C unter einer Zugspannung von 260 MPa eine Dehnung von weniger als 0.5% auf.

Die Legierung enthält

4.5 bis 5.5 Gew.-% Kupfer
0.45 bis 0.65 Gew.-% Magnesium

max. 0.2 Gew.-% Silizium
max. 0.25 Gew.-% Eisen
max. 0.8 Gew.-% Mangan
max. 0.15 Gew.-% Titan
wahlweise noch
0.12 bis 0.25 Gew.-% Zirkonium
0.05 bis 0.5 Gew.-% Silber
sowie Aluminium als Rest mit herstellungsbedingten Verunreinigungen einzeln max. 0.05 Gew.-%, insgesamt max. 0.15 Gew.-%.

Die Legierung eignet sich insbesondere zur Herstellung von Kunststoffformen.

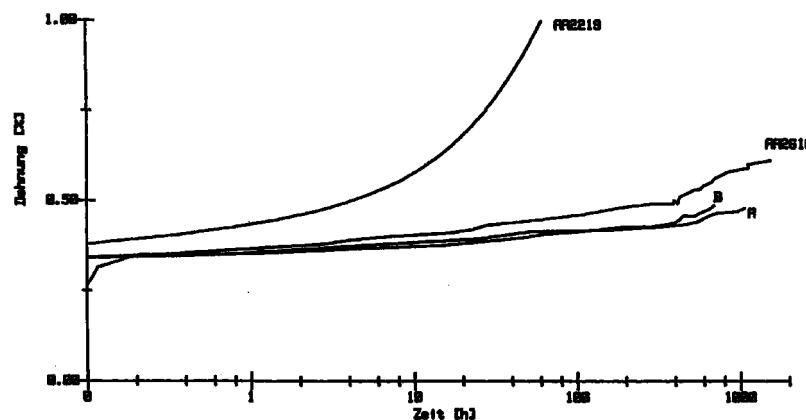


Fig.1

Beschreibung

[0001] Die Erfindung betrifft eine Aluminiumlegierung vom Typ AlCuMg Zustand mit hoher mechanischer Festigkeit und hoher Wärmebeständigkeit, die im lösungsgeglühten, abgeschreckten, gestreckten und warmausgelagerten Zustand eine Fließspannung bei Raumtemperatur von $R_p0.2 > 450$ MPa, nach einer Vorlagerung von 300 h bei 160°C eine Fließspannung bei 160°C von $R_p0.2 > 340$ MPa und nach einer Kriechbelastung von 1000 h bei 160°C unter einer Zugspannung von 260 MPa eine Dehnung von weniger als 0.5% aufweist.

[0002] Zur Herstellung von Kunststoffbauteilen durch Spritzgiesstechnik werden heute Betriebstemperaturen bis gegen 160°C angewendet. Für den Formenbau werden hochfeste Aluminiumlegierungen eingesetzt, welche ihre Festigkeit durch Ausscheidungshärtung erhalten. Die erwähnten Betriebstemperaturen von ca. 160°C erreichen jedoch den Überhärtungsbereich der aushärtbaren hochfesten Werkstoffe vom Typ AlZnMgCu. Für den Einsatz bei erhöhten Temperaturen sind deshalb AlCu- und AlCuMg-Legierungen besser geeignet, um ein hohes Festigkeitsniveau bei diesen erhöhten Betriebstemperaturen über einen langen Zeitraum zu erhalten.

[0003] Als Legierungen vom Typ AlCuMg mit gleichzeitig hoher mechanischer Festigkeit und hoher Wärmebeständigkeit haben sich in der Praxis vor allem die Legierung AA2618 und, wegen ihrer guten Schweißbarkeit, die Legierung AA2219 durchgesetzt. Eine neuere Legierung vom Typ AA2618 mit guter Warmfestigkeit ist aus EP-A-0756014 bekannt.

[0004] Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, eine Legierung vom Typ AlCuMg der eingangs genannten Art mit einer gegenüber den bekannten Legierungen nach dem Stand der Technik erhöhten thermischen Stabilität zu schaffen. Insbesondere soll die Legierung zur Herstellung von Kunststoffformen, d.h. Spritzgiessformen zum Spritzgiessen von Kunststoff, bei Betriebstemperaturen bis zu etwa 160°C geeignet sein.

[0005] Zur erfindungsgemäßen Lösung der Aufgabe führt, dass die Legierung

4.5 bis 5.5 Gew.-% Kupfer
 25 0.45 bis 0.65 Gew.-% Magnesium
 max. 0.2 Gew.-% Silizium
 max. 0.25 Gew.-% Eisen
 max. 0.8 Gew.-% Mangan
 max. 0.15 Gew.-% Titan
 30 wahlweise noch
 0.12 bis 0.25 Gew.-% Zirkonium
 0.05 bis 0.5 Gew.-% Silber
 sowie Aluminium als Rest mit herstellungsbedingten Verunreinigungen einzeln max. 0.05 Gew.-%, insgesamt max. 0.15 Gew.-% enthält.

[0006] Es hat sich gezeigt, dass die erfindungsgemäße Legierung gegenüber den AlCuMg-Legierungen nach dem Stand der Technik eine geringere Abschreckempfindlichkeit aufweist, was dazu führt, dass bei der Herstellung dicker Platten der Festigkeitsverlust in der Plattenmitte kleiner ist.

[0007] Zur Erzielung einer möglichst hohen Festigkeit bei gleichzeitig guter Korrosionsbeständigkeit beträgt der bevorzugte Kupfergehalt 5.2 bis 5.4 Gew.-%.

[0008] Die maximale Löslichkeit für Kupfer liegt bei dieser Legierung bei etwa 5.2 bis 5.3% Cu. Ein Teil des Kupfers wird in den primären intermetallischen Phasen AlFeMnCu absorbiert, was es überhaupt ermöglicht, praktisch an die Löslichkeitsgrenze zu gehen. Bei höheren Kupfergehalten entsteht im Gefüge die primäre eutektische Phase Al_2Cu , die keinen Beitrag an die Festigkeit leistet, als kathodisches Lokalelement jedoch den Korrosionswiderstand der Legierung herabsetzt.

[0009] Bevorzugt liegt die erfindungsgemäße Legierung hauptsächlich im Phasenfeld der θ' -Ausscheidungshärtung, mit der Gleichgewichtsphase Al_2Cu . Steigt der Magnesiumgehalt über 0.6%, so ergeben sich entsprechend Anteile von S' -Ausscheidungshärtung, mit der Gleichgewichtsphase Al_2CuMg . Der positive Effekt eines Silberzusatzes auf die Ausscheidungshärtung ist jedoch bei der θ' -Ausscheidungshärtung bevorzugt wirksam, weil das Silber zusammen mit dem Magnesium die Ω -Phase bilden kann, und zwar auf den (111) Gitterebenen der Aluminiummatrix, was zu einem zusätzlichen Festigkeitsanstieg führt. Bei noch höheren Magnesiumgehalten wird die Ausscheidung der Ω -Phase von der S' -Ausscheidung überlagert und setzt die festigkeitssteigernde Wirkung von Silber herab. Hinzu kommt, dass eine Legierung mit höheren Magnesiumgehalten empfindlich auf die Geschwindigkeit der Abschreckbehandlung reagiert, was zu einem Festigkeitsverlust in der Mitte von dicken Platten führt. Mit der erfindungsgemäßen Beschränkung des Magnesiumgehaltes wird ein Optimum zwischen erzielbarer Festigkeit bei Raumtemperatur und bei erhöhten Temperaturen erreicht. Die erfindungsgemäße Legierung eignet sich daher insbesondere zur Herstellung dicker Platten.

[0010] Wie vorstehend erwähnt, kann zur weiteren Steigerung der Festigkeit die Legierung 0.05 bis 0.5 Gew.-%, vorzugsweise 0.3 bis 0.5 Gew.-% Silber enthalten.

[0011] Insbesondere für die Anwendung der erfindungsgemäßen Legierung als Werkstoff für den Formenbau ist eine möglichst isotrope Verteilung der Eigenspannungen im Querschnitt der durch Warmwalzen gefertigten Platten anzustreben. Für den Abbau der Eigenspannungen ist u.a. die Korngrösse und die Kornform in der Platte von Bedeutung. Je feiner und gleichmässiger die Kristalle nach der Rekristallisation bei der vorzugsweise im Bereich von 510 bis 525°C durchgeführten Lösungsglühung vorliegen, desto besser können sich die Eigenspannungen im Querschnitt der Platte ausgleichen. Die Korngrenzen wirken dabei als Senken für Versetzungen beim Abbau von lokalen Spannungsspitzen. Durch einen Zusatz von 0.12 bis 0.25 Gew.-% Zirkonium kann ein feines Korngefüge in der warmgewalzten Platte erreicht werden, indem man die Wärmebehandlung und die Warmwalztemperaturen so steuert, dass eine möglichst homogene Verteilung von submikronen Ausscheidungen von Al_3Zr im Gefüge entsteht.

5 [0012] Die erfindungsgemäße Herstellung einer Platte ist gekennzeichnet durch die Schritte

- Giessen eines Barrens aus der Legierung,
- Homogenisieren des gegossenen Barrens,
- Halten des Barrens während mindestens 2.5 h in einem Temperaturbereich von 380 bis 440°C,
- 15 - Warmwalzen des Barrens zur Platte im Temperaturbereich von 380 bis 440°C,
- Lösungsglühen der Platte,
- Abschrecken der Platte,
- Strecken der Platte um 1 bis 5%, und
- Warmaushärten der Platte.

20

[0013] Die homogenisierten Gussbarren können entweder von der Homogenisierungstemperatur auf die Halte- bzw. Warmwalztemperatur abgekühlt oder in diesen Temperaturbereich aufgeheizt werden. Beim Halten des Barrens im Temperaturbereich von 380 bis 440°C tritt mit der Ausscheidung der Gleichgewichtsphase Al_2Cu eine Heterogenisierung ein. Beim anschliessenden Warmwalzen in demselben Temperaturbereich werden die Phasengrenzflächen der Al_2Cu -Teilchen als bevorzugte Keimstellen für die Al_3Zr -Ausscheidungen gebildet. Beim darauffolgenden Aufheizen der Warmwalzplatte auf die Lösungsglühtemperatur lösen sich die Al_2Cu -Teilchen auf und zurück bleibt eine gleichmässige Verteilung der feinen, submikronen Al_3Zr -Ausscheidungen, welche bevorzugt an den ursprünglichen Al_2Cu -Teilchengrenzen sowie an Subkorngrenzen liegen und damit eine homogene Verteilung ergeben. Diese feinen Al_3Zr -Teilchen bewirken eine starke Wachstumsheemmung bei der Rekristallisation während der Lösungsglühung und es resultiert das gewünschte isotrope Korngefüge in der Platte.

[0014] Weiter hat sich als zweckmässig herausgestellt, die Summe von Eisen und Silizium und die Summe von Zirkonium und Titan je auf max. 0.25 Gew.-% zu begrenzen.

[0015] Der bevorzugte Gehaltsbereich für Mangan liegt bei 0.2 bis 0.4 Gew.-%.

[0016] Grundsätzlich kann die Legierung, die sich insbesondere zur Herstellung von Kunststoffformen eignet, ausgehend von einem Gussblock ohne Knetoperationen weiterverarbeitet werden, jedoch beinhaltet das Herstellungsverfahren üblicherweise mindestens einen Knetschritt. Sofern es die Dimensionen einer herzustellenden Form zulassen, werden als Ausgangsmaterial bevorzugt warmgewalzte Platten eingesetzt. In gewissen Fällen kann es sich auch als zweckmässig erweisen, eine Dickenabnahme beispielsweise in einer ersten Richtung durch Warmwalzen und in einer zweiten Richtung durch Schmieden zu erzeugen. Insbesondere zur Herstellung von kostengünstigen Formen für die Produktion von Massenteilen kann auch Strangpressen als Verarbeitungsschritt in Betracht gezogen werden. Mit dem Strangpressen eröffnet sich grundsätzlich auch die Möglichkeit, gewisse Konturen einer späteren Form bereits vorzufertigen.

[0017] Weitere Vorteile, Merkmale und Einzelheiten der Erfindung ergeben sich aus der nachfolgenden Beschreibung bevorzugter Ausführungsbeispiele sowie anhand der Zeichnung; diese zeigt schematisch in

45

- Fig. 1 Dehnungs-Zeit Diagramm von erfindungsgemäßen Legierungen im Vergleich zu Legierungen nach dem Stand der Technik.

Beispiele

50

[0018] Die chemischen Analysen der untersuchten Legierungen sind aus der Tabelle 1 ersichtlich. Die Legierungen A und B sind erfindungsgemäss, die Legierungen AA2618 und AA 2219 dienen als Vergleichslegierungen bzw. Referenzwerkstoffe.

55

Tabelle 1

| Leg. | Zusammensetzung [Gew.-%] | | | | | | | | | |
|--------|--------------------------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| | Si | Fe | Cu | Mn | Mg | Ag | Ti | V | Zr | Ni |
| A | 0.10 | 0.14 | 5.25 | 0.30 | 0.60 | 0.38 | 0.08 | -- | 0.18 | -- |
| B | 0.10 | 0.14 | 5.30 | 0.30 | 0.60 | -- | -- | 0.09 | 0.20 | -- |
| AA2618 | 0.15 | 1.05 | 2.60 | -- | 1.65 | -- | 0.06 | -- | -- | 1.10 |
| AA2219 | 0.06 | 0.06 | 6.11 | 0.31 | 0.02 | -- | 0.04 | 0.08 | 0.12 | -- |

5 [0019] Die Legierungen A und B wurden als Stranggussbarren in industriellem Massstab gegossen. Die Homogenisierung der Gussbarren zum Ausgleich der erstarrungsbedingten Kristallseigerungen erfolgte nach der üblichen Vorschrift für AlCuMg-Legierungen.

10 [0020] Die nach der Homogenisierungsglühung abgekühlten Barren wurden auf 410°C aufgeheizt, 3 h bei dieser Temperatur gehalten und nachfolgend ausgehend von dieser Temperatur auf eine Plattendicke von 70 mm gewalzt. Anschliessend wurden die Platten während 40 min bei einer Temperatur von 520°C lösungsgeglüht und nachfolgend in 20 Wasser mittels definierter konvektiver Wärmeübertragung so abgeschreckt, dass die entstehenden Eigenspannungen durch die nachfolgende Streckoperation kontrollierbar waren. Die gestreckten Platten wurden anschliessend bei einer Temperatur von 180°C während 12 h warm ausgehärtet.

25 [0021] An Proben der warmausgehärteten Platten sowie an aus kommerziell erhältlichen Platten entnommenen Proben der Referenzwerkstoffe wurden die Fliessspannungen Rp 0.2 nach 300 h und 500 h Vorlagerung bei einer Temperatur von 160°C durch Zugversuche bei Raumtemperatur (RT) und bei 160°C ermittelt. Die Ergebnisse sind in den Tabellen 2 und 3 dargestellt. Die als Referenzwerkstoffe verwendeten Platten wiesen im Falle der Legierung AA2618 eine Dicke von 20 mm und bei der Legierung AA2219 eine Dicke von 90 mm auf.

Tabelle 2

| Legierung | Zugversuch bei RT (20°C) | |
|-----------|--------------------------|------------------------|
| | Rp0.2 [MPa] nach 300 h | Rp0.2 [MPa] nach 500 h |
| A | 432 | 405 |
| B | 407 | 390 |
| AA2618 | 418 | -- |
| AA2219 | 340 | 335 |

40

Tabelle 3

| Legierung | Zugversuch bei 160°C | |
|-----------|------------------------|------------------------|
| | Rp0.2 [MPa] nach 300 h | Rp0.2 [MPa] nach 500 h |
| A | 370 | 350 |
| B | 342 | 332 |
| AA2618 | 350 | -- |
| AA2219 | 281 | 270 |

45 [0022] Die Kriechdaten wurden an Rundproben mit 160 mm Messlänge ermittelt. Aus dem Dehnungs-Zeit Diagramm in Fig. 1 sind die Ergebnisse für die vier untersuchten Legierungen ersichtlich. Die an die Probestäbe angelegte Last betrug 260 MPa, die Prüftemperatur wurde auf 160°C eingestellt. Die Kurven zeigen deutlich die gegenüber den Vergleichslegierungen verbesserte Warmfestigkeit der erfindungsgemässen Legierung.

Patentansprüche

1. Aluminiumlegierung vom Typ AlCuMg mit hoher mechanischer Festigkeit und hoher Wärmebeständigkeit, die im Lösungsgeglühten, abgeschreckten, gestreckten und warmausgelagerten Zustand (T8) eine Fließspannung bei Raumtemperatur von $R_p0.2 > 450$ MPa, nach einer Vorlagerung von 300 h bei 160°C eine Fließspannung bei 160°C von $R_p0.2 > 340$ MPa und nach einer Kriechbelastung von 1000 h bei 160°C unter einer Zugspannung von 260 MPa eine Dehnung von weniger als 0.5% aufweist, dadurch gekennzeichnet, dass die Legierung

10 4.5 bis 5.5 Gew.-% Kupfer
 0.45 bis 0.65 Gew.-% Magnesium
 max. 0.2 Gew.-% Silizium
 max. 0.25 Gew.-% Eisen
 max. 0.8 Gew.-% Mangan
 15 max. 0.15 Gew.-% Titan
 wahlweise noch
 0.12 bis 0.25 Gew.-% Zirkonium
 0.05 bis 0.5 Gew.-% Silber
 sowie Aluminium als Rest mit herstellungsbedingten Verunreinigungen einzeln max. 0.05 Gew.-%, insgesamt
 20 max. 0.15 Gew.-% enthält.

2. Aluminiumlegierung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass sie 5.2 bis 5.4 Gew.-% Kupfer enthält.
3. Aluminiumlegierung nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass sie 0.3 bis 0.5 Gew.-% Silber enthält.
- 25 4. Aluminiumlegierung nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, dass die Summe von Eisen und Silizium max. 0.25 Gew.-% beträgt.
5. Aluminiumlegierung nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass die Summe von Zirkonium und Titan max. 0.25 Gew.-% beträgt.
- 30 6. Aluminiumlegierung nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass sie 0.2 bis 0.4 Gew.-% Mangan enthält.
- 35 7. Aluminiumlegierung nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass sie im gekneteten Zustand vorliegt.
8. Aluminiumlegierung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass der geknetete Zustand durch Warmwalzen erzeugt worden ist.
- 40 9. Aluminiumlegierung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass der geknetete Zustand durch Schmieden erzeugt worden ist.
10. Aluminiumlegierung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, dass der geknetete Zustand durch Strangpressen erzeugt worden ist.
- 45 11. Verfahren zur Herstellung einer Platte aus einer Aluminiumlegierung nach einem der Ansprüche 1 bis 6, gekennzeichnet durch die Schritte
- 50 (a) Giessen eines Barrens aus der Legierung,
 (b) Homogenisieren des gegossenen Barrens,
 (c) Halten des Barrens während mindestens 2.5 h in einem Temperaturbereich von 380 bis 440°C ,
 (d) Warmwalzen des Barrens zur Platte im Temperaturbereich von 380 bis 440°C ,
 (e) Lösungsglühen der Platte,
 (f) Abschrecken der Platte,
 (g) Strecken der Platte um 1 bis 5%, und
 (h) Warmaushärten der Platte.

- 12.** Verwendung einer Aluminiumlegierung nach einem der Ansprüche 1 bis 10 oder einer Platte hergestellt mit dem Verfahren nach Anspruch 11 zur Herstellung von Kunststoffformen.

5

10

15

20

25

30

35

40

45

50

55

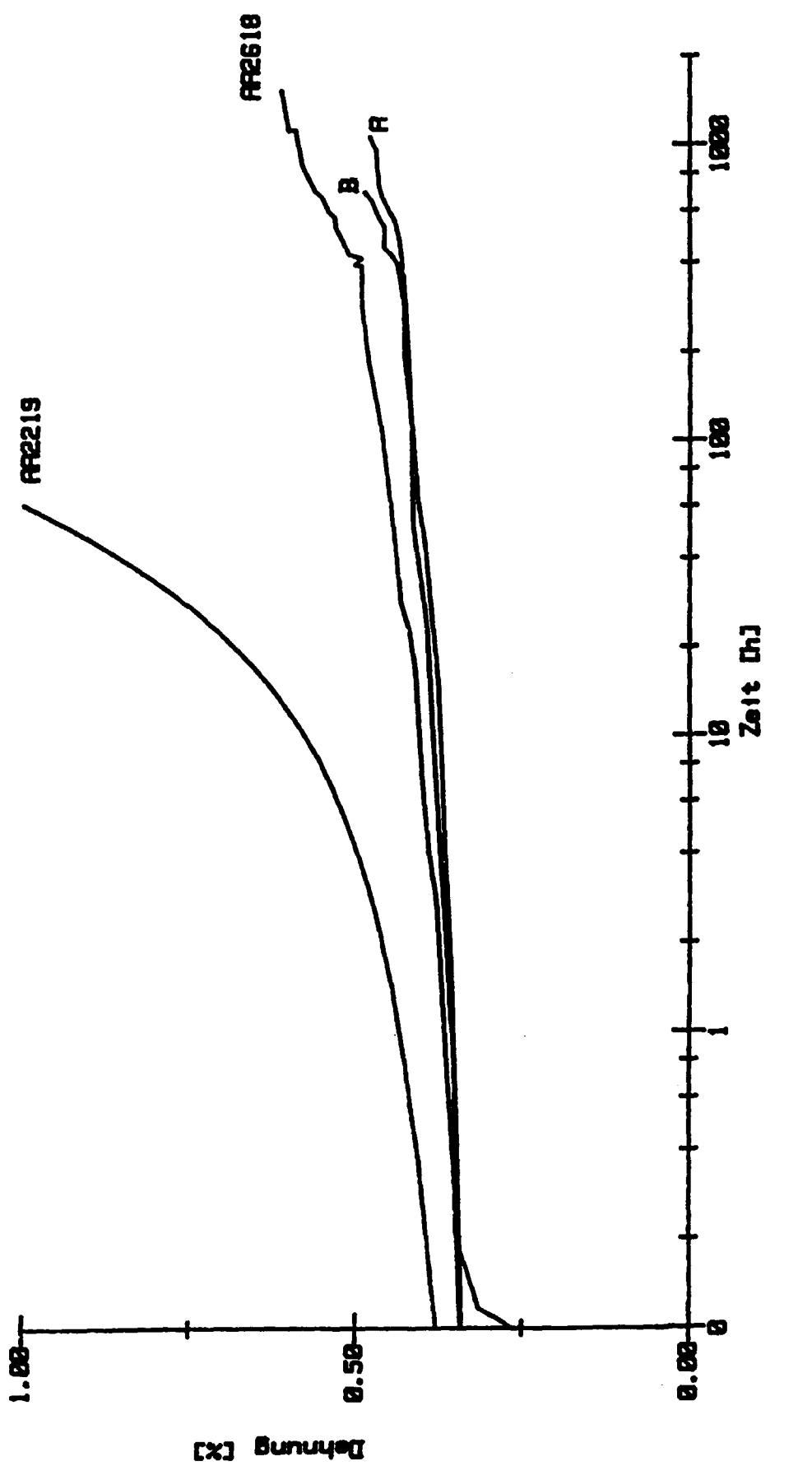


Fig.1



| EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE | | | | | |
|---|--|------------------|---|--|--|
| Kategorie | Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile | Betreff Anspruch | KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int.Cl.6) | | |
| X | US 5 630 889 A (KARABIN LYNETTE M) 20. Mai 1997 * Anspruch 1 * * Spalte 1, Zeile 5 - Zeile 18 * * Spalte 5, Zeile 29 - Spalte 7, Zeile 49 * --- | 1-10 | C22C21/12 C22F1/057 | | |
| X | US 5 652 063 A (KARABIN LYNETTE M) 29. Juli 1997 * Anspruch 1 * * Spalte 1, Zeile 9 - Zeile 17 * * Spalte 7, Zeile 32 - Zeile 60 * --- | 1-10 | | | |
| X | US 5 800 927 A (KARABIN LYNETTE M) 1. September 1998 * Anspruch 1 * * Spalte 4, Zeile 65 - Spalte 7, Zeile 42 * --- | 1-10 | | | |
| X | EP 0 224 016 A (BBC BROWN BOVERI & CIE) 3. Juni 1987 * Anspruch 1 * * Seite 2, Zeile 1 - Zeile 23 * --- | 1-7 | RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int.Cl.6) | | |
| X | EP 0 756 017 A (PECHINEY RHENALU) 29. Januar 1997 * Seite 2, Zeile 36 - Zeile 44 * --- | 12 | C22C C22F | | |
| A | ANYALEBECHI P N ET AL: "EFFECT OF SUPEREUTECTIC HOMOGENIZATION ON INCIDENCE OF POROSITY IN ALUMINUM ALLOY 2014 INGOT" METALLURGICAL AND MATERIALS TRANSACTIONS B: PROCESS METALLURGY & MATERIALS PROCESSING SCIENCE, Bd. 25B, Nr. 1, 1. Februar 1994, Seiten 111-122, XP000425868 * Abbildung 1 * --- -/- | 11 | | | |
| Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt | | | | | |
| Recherchenort | Abschlußdatum der Recherche | Prüfer | | | |
| DEN HAAG | 15. Dezember 1998 | Vlassi, E | | | |
| KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE | | | | | |
| X : von besonderer Bedeutung allein betrachtet | T : der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze | | | | |
| Y : von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie | E : älteres Patentdokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmeldedatum veröffentlicht worden ist | | | | |
| A : technologischer Hintergrund | D : in der Anmeldung angeführtes Dokument | | | | |
| O : nichtschriftliche Offenbarung | L : aus anderen Gründen angeführtes Dokument | | | | |
| P : Zwischenliteratur | & : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument | | | | |



| EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE | | | | | | | | | |
|--|--|--|---|---------------|-----------------------------|--------|----------|-------------------|-----------|
| Kategorie | Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile | Betritt Anspruch | KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int.Cl.6) | | | | | | |
| A | WO 95 27091 A (REYNOLDS METALS CO) 12. Oktober 1995 * Abbildungen 1,2 * --- | 11 | | | | | | | |
| A | WO 96 29440 A (KAISER ALUMINIUM CHEM CORP) 26. September 1996 * Ansprüche 1-3 * --- | 11 | | | | | | | |
| A | M.J.HAYNES AND R.P.GANGLOFF: "ELEVATED TEMPERATURE FRACTURE TOUGHNESS OF Al-Cu-Mg-Ag SHEET: CHARACTERIZATION AND MODELING" METALLURGICAL AND MATERIALS TRANSACTIONS, Bd. 28A, Nr. 9, Seiten 1815-1829, XP002087749 ----- | | | | | | | | |
| | | | RECHERCHIERTE SACHGEBiete (Int.Cl.6) | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| <p>Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt</p> <table border="1"> <tr> <td>Recherchenort</td> <td>Abschlußdatum der Recherche</td> <td>Prüfer</td> </tr> <tr> <td>DEN HAAG</td> <td>15. Dezember 1998</td> <td>Vlassi, E</td> </tr> </table> | | | | Recherchenort | Abschlußdatum der Recherche | Prüfer | DEN HAAG | 15. Dezember 1998 | Vlassi, E |
| Recherchenort | Abschlußdatum der Recherche | Prüfer | | | | | | | |
| DEN HAAG | 15. Dezember 1998 | Vlassi, E | | | | | | | |
| KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE | | T : der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze E : älteres Patentdokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmelde datum veröffentlicht worden ist D : in der Anmeldung angeführtes Dokument L : aus anderen Gründen angeführtes Dokument & : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument | | | | | | | |
| X : von besonderer Bedeutung allein betrachtet Y : von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie A : technologischer Hintergrund O : nichtschriftliche Offenbarung P : Zwischenliteratur | | | | | | | | | |

**ANHANG ZUM EUROPÄISCHEN RECHERCHENBERICHT
ÜBER DIE EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG NR.**

EP 98 81 0967

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patentfamilien der im obengenannten europäischen Recherchenbericht angeführten Patentdokumente angegeben.

Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Datei des Europäischen Patentamts am
Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

15-12-1998

| Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument | | Datum der Veröffentlichung | | Mitglied(er) der Patentfamilie | | Datum der Veröffentlichung |
|--|---|-------------------------------|----|-----------------------------------|--|-------------------------------|
| US 5630889 | A | 20-05-1997 | WO | 9839493 A | | 11-09-1998 |
| US 5652063 | A | 29-07-1997 | WO | 9839494 A | | 11-09-1998 |
| | | | US | 5665306 A | | 09-09-1997 |
| | | | US | 5800927 A | | 01-09-1998 |
| US 5800927 | A | 01-09-1998 | US | 5665306 A | | 09-09-1997 |
| | | | US | 5652063 A | | 29-07-1997 |
| EP 0224016 | A | 03-06-1987 | CH | 668269 A | | 15-12-1988 |
| | | | JP | 62112748 A | | 23-05-1987 |
| | | | US | 4772342 A | | 20-09-1988 |
| EP 0756017 | A | 29-01-1997 | FR | 2737225 A | | 31-01-1997 |
| | | | JP | 9165640 A | | 24-06-1997 |
| | | | US | 5738735 A | | 14-04-1998 |
| WO 9527091 | A | 12-10-1995 | US | 5503690 A | | 02-04-1996 |
| WO 9629440 | A | 26-09-1996 | AU | 5422096 A | | 08-10-1996 |
| | | | EP | 0817870 A | | 14-01-1998 |