

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11) 特許出願公開番号

特開2005-290545

(P2005-290545A)

(43) 公開日 平成17年10月20日(2005. 10. 20)

(51) Int.Cl.⁷

C 2 2 F 1/043
B 2 1 J 5/00
B 2 2 D 11/00
B 2 2 D 11/04
B 2 2 D 11/059

F I

C 2 2 F 1/043
 B 2 1 J 5/00 D
 B 2 2 D 11/00 E
 B 2 2 D 11/04 1 1 4
 B 2 2 D 11/059 1 2 0

テーマコード (参考)

4 E 0 0 4
 4 E 0 8 7

審査請求 未請求 請求項の数 16 O L (全 25 頁) 最終頁に続く

(21) 出願番号 特願2004-365606 (P2004-365606)
 (22) 出願日 平成16年12月17日 (2004. 12. 17)
 (31) 優先権主張番号 特願2003-421424 (P2003-421424)
 (32) 優先日 平成15年12月18日 (2003. 12. 18)
 (33) 優先権主張国 日本国 (JP)
 (31) 優先権主張番号 特願2004-67154 (P2004-67154)
 (32) 優先日 平成16年3月10日 (2004. 3. 10)
 (33) 優先権主張国 日本国 (JP)

(71) 出願人 000002004
 昭和電工株式会社
 東京都港区芝大門1丁目13番9号
 (74) 代理人 100082669
 弁理士 福田 賢三
 (74) 代理人 100095337
 弁理士 福田 伸一
 (74) 代理人 100061642
 弁理士 福田 武通
 (72) 発明者 岡本 康夫
 福島県喜多方市字長内7840 昭和電工
 株式会社ショウティック事業部内
 Fターム(参考) 4E004 BA03 BA04 BA05 BA10 MB01
 MB14 MC01 MC05 NA03 NB04
 NC08

最終頁に続く

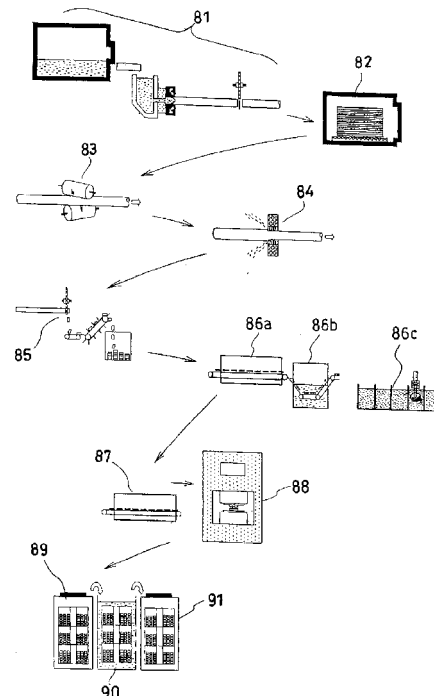
(54) 【発明の名称】 アルミニウム合金成形品の製造方法、アルミニウム合金成形品および生産システム

(57) 【要約】

【課題】 従来のアルミニウム鍛造より高温での機械的強度の優れたアルミニウム合金成形品を製造できるようにする。

【解決手段】 アルミニウム合金からなる連続鋳造棒を素材として用いた鍛造成形工程を有するアルミニウム合金成形品の製造方法であり、アルミニウム合金が、10.5～13.5質量%のSi、0.15～0.65質量%のFe、2.5～5.5質量%のCu、および0.3～1.5質量%のMgを含み、製造方法には素材に対する前熱処理工程(82)、素材に対する鍛造加工時加熱工程(87)、成形品に対する後熱処理工程(89、90、91)からなる熱処理・加熱工程を含み、前熱処理工程が-10～480℃で2～6時間保持する処理を含むことから成る。

【選択図】 図1



【特許請求の範囲】

【請求項 1】

アルミニウム合金からなる連続鋳造棒を素材として用いた鍛造成形工程を有するアルミニウム合金成形品の製造方法において、

上記アルミニウム合金が、10.5～13.5質量%のSi、0.15～0.65質量%のFe、2.5～5.5質量%のCu、および0.3～1.5質量%のMgを含み、製造方法には素材に対する前熱処理工程、素材に対する鍛造加工時加熱工程、成形品に対する後熱処理工程からなる熱処理・加熱工程を含み、前熱処理工程が-10～480に2～6時間保持する処理を含む、

ことを特徴とするアルミニウム合金成形品の製造方法。

10

【請求項 2】

上記前熱処理工程の熱処理温度が200以上、370以下である、請求項1に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 3】

上記前熱処理工程の熱処理温度が-10以上、200未満である、請求項1に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 4】

上記前熱処理工程の熱処理温度が370以上、480以下である、請求項1に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 5】

上記後熱処理工程が、溶体化処理を施すことなく170～230に1～10時間保持する、請求項1から4の何れか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

20

【請求項 6】

上記アルミニウム合金が0.8～3質量%のNiを含む、請求項1から5の何れか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 7】

上記アルミニウム合金が、0.003～0.02質量%のPを含む、請求項1から6のいずれか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 8】

上記アルミニウム合金が、0.003～0.03質量%のSr、0.1～0.35質量%のSb、0.0005～0.015質量%のNa、0.001～0.02質量%のCaの何れか1種、あるいは2種以上の組み合わせを含む、請求項1から7の何れか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

30

【請求項 9】

上記アルミニウム合金が、0.5～1.3質量%のMgを含む、請求項1から8の何れか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 10】

上記アルミニウム合金が、0.1～1.0質量%のMn、0.05～0.5質量%のCr、0.04～0.3質量%のZr、0.01～0.15質量%のV、0.01～0.2質量%のTiの何れか1種、あるいは2種以上の組み合わせを含む、請求項1から9の何れか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

40

【請求項 11】

上記鍛造成形工程における、耐高温疲労強度の要求される部位の加工率が90%以下である、請求項1から10の何れか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 12】

上記鍛造成形工程における、加工時熱処理温度が380～480である、請求項1から11の何れか1項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 13】

上記連続鋳造棒は、溶湯の平均温度が液相線+40～+230のアルミニウム合金を鋳造速度が80～2000mm/分で連続鋳造法により鋳造して得られたものである、

50

請求項 1 から 1 2 の何れか 1 項に記載のアルミニウム合金成形品の製造方法。

【請求項 1 4】

請求項 1 から 1 3 の何れか 1 項に記載された製造方法で製造されたアルミニウム合金成形品であって、組織において連続鑄造時に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が成形・熱処理後にも部分的に残留する、ことを特徴とするアルミニウム合金成形品。

【請求項 1 5】

請求項 1 から 1 3 の何れか 1 項に記載された製造方法で製造されたアルミニウム合金成形品であって、共晶 S i の面積占有率が 8 % 以上、共晶 S i の平均粒径が 5 μ m 以下、共晶 S i 針状比 1 . 4 以上のものが 2 5 % 以上、金属間化合物の面積占有率が 1 . 2 % 以上、金属間化合物の平均粒径が 1 . 5 μ m 以上、金属間化合物の長さまたは接触する金属間化合物の集合体の長さが 3 μ m 以上のものが 3 0 % 以上となる、ことを特徴とするアルミニウム成形品。

10

【請求項 1 6】

溶湯からアルミニウム合金成形品までの一連の工程を連続ラインとして構築し、少なくともその工程に、請求項 1 から 1 3 の何れか 1 項に記載されたアルミニウム合金成形品の製造方法による工程を含む、ことを特徴とする生産システム。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0 0 0 1】

20

本発明は、アルミニウム合金からなる連続鑄造棒を素材として用いた鍛造成形工程を有するアルミニウム合金成形品の製造方法、アルミニウム合金成形品およびその生産システムに関するものである。

【背景技術】

【0 0 0 2】

近年、四輪、二輪自動車等の車両（以下、単に「自動車」という。）では、高性能化のため、また環境問題に対応するために、内燃機関ピストンにアルミニウム鍛造製のものの採用が検討されてきている。ピストンなどの内燃機関の駆動部品を軽量化することができ、内燃機関を運転した時の負荷の低減、出力向上、燃費低減が図られるからである。アルミニウム合金製の内燃機関ピストンには、従来から鑄造品が多く採用されているが、鑄造品では鑄造時に発生する内部欠陥を抑えることが困難であり、強度を安全設計するために余肉を設ける必要があり、軽量化が困難であった。そこで、内部欠陥の発生を抑えることができるアルミニウム合金鍛造品によるピストンの軽量化が検討されてきた。

30

【0 0 0 3】

従来のアルミニウム合金鍛造用素材の製造方法は、通常の溶製法にてアルミニウム合金溶湯を調製する工程と、続いてこのアルミニウム合金溶湯を連続鑄造法、半連続鑄造法（D C 鑄造法）、ホットトップ鑄造法等のいわゆる連続鑄造法のうち、いずれかの方法によって鑄造し、アルミニウム合金の鑄塊を製造する工程と、その後、この鑄塊に均質化熱処理を施して、アルミニウム合金結晶の均質化を行なう工程とからなっていた。そして、アルミニウム合金鍛造素材（鑄塊）に、鍛造を施し、さらに、T 6 処理を施すことにより、アルミニウム合金鍛造成形品が製造されることとなる。

40

【0 0 0 4】

なお、6 0 0 0 系合金に関するもので、均質化処理の温度を抑制したり省略したりしているものが、下記の特許文献 1 に開示がある。しかし、ここには高温時の機械的特性についての検討はなされていない。

【特許文献 1】特開 2 0 0 2 - 2 9 4 3 8 3 号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0 0 0 5】

ところで、近年さらなる内燃機関の効率向上や出力の向上が求められ、その結果、そこ

50

に用いられる部品にはより高温での機械的強度が求められるようになってきた。

【 0 0 0 6 】

しかし、上記従来の工法で得られたアルミニウム鍛造品は、内部欠陥が抑制されているため予肉を設ける必要がなく、アルミニウム鋳物に比べ、軽量化ができるものの、一方で、晶出物が凝集球状化されているため、300 以上での高温引張強度が、鋳造時の晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物のままとっているアルミニウム鋳物に比べて低くなっていた。したがって、より軽量化を狙えるアルミニウム鍛造品において、従来のアルミニウム鍛造品より高温時の機械的強度を向上させたアルミニウム合金成形品の製造方法が求められている。

【 0 0 0 7 】

本発明は、上記に鑑みてなされたもので、従来のアルミニウム鍛造より高温での機械的強度の優れたアルミニウム合金成形品の製造方法、アルミニウム合金成形品および生産システムを提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

【 0 0 0 8 】

1) 上記目的を達成するために、第1の発明は、アルミニウム合金からなる連続鋳造棒を素材として用いた鍛造成形工程を有するアルミニウム合金成形品の製造方法において、上記アルミニウム合金が、10.5～13.5質量%のSi、0.15～0.65質量%のFe、2.5～5.5質量%のCu、および0.3～1.5質量%のMgを含み、製造方法には素材に対する前熱処理工程、素材に対する鍛造加工時加熱工程、成形品に対する後熱処理工程からなる熱処理・加熱工程を含み、前熱処理工程が-10～480 に2～6時間保持する処理を含む、ことを特徴としている。

【 0 0 0 9 】

2) 第2の発明は、上記した1)項に記載の発明の構成に加えて、上記前熱処理工程の熱処理温度が200 以上、370 以下である、ことを特徴としている。

【 0 0 1 0 】

3) 第3の発明は、上記した1)項に記載の発明の構成に加えて、上記前熱処理工程の熱処理温度が-10 以上、200 未満である、ことを特徴としている。

【 0 0 1 1 】

4) 第4の発明は、上記した1)項に記載の発明の構成に加えて、上記前熱処理工程の熱処理温度が370 以上、480 以下である、ことを特徴としている。

【 0 0 1 2 】

5) 第5の発明は、上記した1)項から4)項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記後熱処理工程が、溶体化処理を施すことなく170～230 に1～10時間保持する、ことを特徴としている。

【 0 0 1 3 】

6) 第6の発明は、上記した1)項から5)項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記アルミニウム合金が0.8～3質量%のNiを含む、ことを特徴としている。

【 0 0 1 4 】

7) 第7の発明は、上記した1)項から6)項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記アルミニウム合金が、0.003～0.02質量%のPを含む、ことを特徴としている。

【 0 0 1 5 】

8) 第7の発明は、上記した1)項から7)項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記アルミニウム合金が、0.003～0.03質量%のSr、0.1～0.35質量%のSb、0.0005～0.015質量%のNa、0.001～0.02質量%のCaの何れか1種、あるいは2種以上の組み合わせを含む、ことを特徴としている。

【 0 0 1 6 】

9) 第9の発明は、上記した1)項から8)項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記アルミニウム合金が、0.5～1.3質量%のMgを含む、ことを特徴としている。

10

20

30

40

50

【 0 0 1 7 】

1 0) 第 1 0 の発明は、上記した 1) 項から 9) 項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記アルミニウム合金が、0 . 1 ~ 1 . 0 質量 % の M n 、0 . 0 5 ~ 0 . 5 質量 % の C r 、0 . 0 4 ~ 0 . 3 質量 % の Z r 、0 . 0 1 ~ 0 . 1 5 質量 % の V 、0 . 0 1 ~ 0 . 2 質量 % の T i の何れか 1 種、あるいは 2 種以上の組み合わせを含む、ことを特徴としている。

【 0 0 1 8 】

1 1) 第 1 1 の発明は、上記した 1) 項から 1 0) 項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記鍛造成形工程における、耐高温疲労強度の要求される部位の加工率が 9 0 % 以下である、ことを特徴としている。

10

【 0 0 1 9 】

1 2) 第 1 2 の発明は、上記した 1) 項から 1 1) 項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記鍛造成形工程における、加工時熱処理温度が 3 8 0 ~ 4 8 0 である、ことを特徴としている。

【 0 0 2 0 】

1 3) 第 1 3 の発明は、上記した 1) 項から 1 2) 項の何れかに記載の発明の構成に加えて、上記連続鑄造棒は、溶湯の平均温度が液相線 + 4 0 ~ + 2 3 0 のアルミニウム合金を鑄造速度が 8 0 ~ 2 0 0 0 m m / 分で連続鑄造法により鑄造して得られたものである、ことを特徴としている。

【 0 0 2 1 】

1 4) 第 1 4 の発明は、1) 項から 1 3) 項に記載された製造方法で製造されたアルミニウム合金成形品であって、組織において連続鑄造時に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が成形・熱処理後にも部分的に残留する、ことを特徴としている。

20

【 0 0 2 2 】

1 5) 第 1 5 の発明は、1) 項から 1 3) 項に記載された製造方法で製造されたアルミニウム合金成形品であって、共晶 S i の面積占有率が 8 % 以上、共晶 S i の平均粒径が 5 μ m 以下、共晶 S i 針状比 1 . 4 以上のものが 2 5 % 以上、金属間化合物の面積占有率が 1 . 2 % 以上、金属間化合物の平均粒径が 1 . 5 μ m 以上、金属間化合物の長さまたは接触する金属間化合物の集合体の長さが 3 μ m 以上のものが 3 0 % 以上となる、ことを特徴

30

【 0 0 2 3 】

1 6) 第 1 6 の発明は、生産システムであって、溶湯からアルミニウム合金成形品までの一連の工程を連続ラインとして構築し、少なくともその工程に、1) 項から 1 3) 項の何れかに記載されたアルミニウム合金成形品の製造方法による工程を含む、ことを特徴としている。

【発明の効果】

【 0 0 2 4 】

本発明では、前熱処理工程において - 1 0 ~ 4 8 0 に 2 ~ 6 時間保持する処理を含むようにしたので、製造されたアルミニウム合金成形品には、その組織において連続鑄造時に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が、成形と熱処理の後にも少なくとも部分的に残留するようになり、したがって、2 5 0 より高温時（好ましくは 2 5 0 超、4 0 0 以下）であっても優れた機械的強度を有するアルミニウム合金成形品を得ることができる。

40

【 0 0 2 5 】

2 5 0 より高温での引張特性 (B (M P a)) および疲労強度 w (M P a) の両方を高めた成形品を製造することができるので好ましい。より具体的には例えば 3 0 0 、1 0 0 時間保持後の 3 0 0 での、引張強度が 6 5 M P a 以上で疲労強度が 4 0 M P a 以上となる。これらの特性は、例えば、高温雰囲気接する内燃機関ピストンの冠面部位に求められる特性である。したがって、本発明方法によるアルミニウム合金成形品を用い

50

ることにより、従来の内燃機関ピストンよりも薄肉化することができ、内燃機関ピストンの軽量化が可能になる。そして、市場から求められている軽量化に答えることができ、内燃機関の燃費低減、出力向上が実現することができる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0026】

以下にこの発明の実施の形態を図面に基づいて詳細に説明する。

【0027】

図1は本発明の製造工程を実現する生産ラインの一例である鍛造生産システムを示す図である。図において、鍛造品の生産システムは、溶湯から連続鑄造棒を水平に鑄造して所定の長さに切断する連続鑄造装置81と、この連続鑄造装置81で鑄造した連続鑄造棒に熱処理を施す前熱処理装置82と、この前熱処理装置82で熱処理されて曲がった場合に連続鑄造棒の曲がりを矯正する矯正装置83と、この矯正装置83で曲がりを矯正された連続鑄造棒の外周部分を除去するピーリング装置84と、このピーリング装置84で外周部分が除去された連続鑄造棒を、成形品を鍛造するのに必要な長さの切断片に切断する切断装置85と、この切断装置85で切断された切断片を予備加熱し据え込み加工する据え込み装置（図示省略）と、この据え込みされた素材に潤滑材を被服する為に予備加熱した素材に黒鉛系潤滑剤を塗布又は予備加熱した素材を黒鉛系潤滑剤に浸漬する、または、被服させる潤滑装置86a、86bと、さらに予備加熱装置87で加熱された潤滑剤を付着させた素材から鍛造製品（素形材）を鍛造する鍛造装置88と、この鍛造装置88で鍛造した鍛造済品に後熱処理を施す後熱処理装置89、90、91と、で構成されている。

10

20

【0028】

後熱処理装置89、90、91は、例えば、鍛造済品に溶体化処理を施す溶体化加熱装置89と、この溶体化加熱装置89で加熱した鍛造製品を焼入れする焼入れ装置90と、この焼入れ装置90で焼入れした鍛造製品に時効処理を施す時効処理装置91とで構成することができる。溶体化処理を省略する場合は、溶体化加熱装置89と、焼入れ装置90を設けず、鍛造装置88の後に、時効処理装置91を設けることが好ましい。

【0029】

なお、ピーリング装置84、据え込み装置は省略することができる。また、各装置間の搬送は自動搬送装置で行うことができる。また潤滑装置86a、86bにおける潤滑材被服処理は、ボンデ処理（りん酸塩皮膜処理）86cに置きかえることができる。

30

【0030】

ここで、前熱処理装置82は、素材温度を $-10 \sim 480$ に2～6時間保持する機能を有している。予備加熱装置87は、素材温度を $380 \sim 480$ とする機能を有している。後熱処理装置89、90、91の、溶体化加熱装置89および焼入れ装置89は、鍛造済品（成形品）の溶体化の為の温度を $480 \sim 520$ とした後に焼き入れする機能を有している。後熱処理装置89、90、91の、時効処理装置91は、鍛造済品（成形品）の温度を、 $170 \sim 230$ に保持する機能を有している。

【0031】

本発明の生産システムを用いた製造方法は、アルミニウム合金を連続鑄造法により鑄造して得られた丸棒に、前熱処理を施す工程、前熱処理したものを素材として熱間塑性加工により素形材を成形する工程、塑性加工後に後熱処理する工程、を含む成形品の製造方法であって、前熱処理の温度が $-10 \sim 480$ 、熱間塑性加工時の素材温度が $380 \sim 480$ 、後熱処理工程では、溶体化加熱は素形材温度を $480 \sim 520$ に、または溶体化処理を施さず直接の $170 \sim 230$ の温度条件を満足する温度管理をして、成形品を鑄造工程から各熱処理工程を含めて一貫して製造する。その結果、好ましい機械的強度を有する成形品を安定して製造することができる。

40

【0032】

熱処理工程が終了した鍛造製品は、旋盤、マシニングセンターを用いた機械加工を実施して最終製品の形状に仕上る。

【0033】

50

塑性加工として鍛造加工を挙げることができるが、本発明の製造方法は、前熱処理の温度、熱間塑性加工時の素材温度、後熱処理の温度の条件を満たすものであれば転造加工、押出し加工と組み合わせることもできる。何れの場合も、組織や晶出物のネットワークの制御において、本発明の作用効果を得ることができるからである。

【0034】

成形品の例としては、高温時の機械的強度を要求される部品を挙げることができるが、具体的には例えば、エンジンピストン、バルブリフター、バルブリテナー、シリンダーライナーを挙げることができる。

【0035】

本発明で用いる製造方法の、基本的な凝固方法の部分には、公知のホットトップ連続鑄造法、縦型連続鑄造法、水平連続鑄造法、DC鑄造法の何れかを用いることができる。例えば、中心軸が横方向になるように保持された強制冷却を有した筒状鑄型の内壁面に気体、液体潤滑材、その加熱分解気体から選ばれるいずれか1種または2種以上の流体を供給し、該筒状鑄型の一端にSiを含有するアルミニウム合金溶湯を供給して柱状金属溶湯本体を形成し、該柱状金属溶湯本体を該筒状鑄型にて凝固させて形成した鑄塊を、該筒状鑄型の他端から引き抜く水平連続鑄造法とすることができる。以下に、本発明を水平連続鑄造法に適用した場合について説明する。

【0036】

図2は本発明に用いる連続鑄造装置の鑄型付近の一例を示すものである。タンディッシュ250中に貯留された合金溶湯255が耐火物製板状体210を経て筒状鑄型201に供給されるように、タンディッシュ250、耐火物製板状体210、筒状鑄型201が配置されている。筒状鑄型201は中心軸220がほぼ水平になるように保持されている。合金溶湯が凝固鑄塊216となるように、筒状鑄型の内部には鑄型の強制冷却手段、筒状鑄型の出口には鑄塊の強制冷却手段が配設されている。図2では、鑄塊を強制冷却する手段の例として、冷却水シャワー装置205が設けられている。筒状鑄型の出口の近くには、鑄塊の強制冷却された凝固鑄塊216が一定速度で引き出され連続的に鑄造されるように駆動装置(図示せず)が設置されている。さらに引き出された鑄造棒を所定の長さに切断する同調切断機(図示せず)が配設されている。

【0037】

本発明に用いる装置の鑄型付近の別の一例を図3を用いて説明する。図3において、DC鑄造機の一例が概略的な断面図で示されている。このDC鑄造機においては、溶湯1が樋2、ディップ・チューブ3、およびフロート分配器4を介してアルミニウム合金製または銅製の固定の水冷鑄型5内に導入される。水冷鑄型5は、冷却水5Aによって冷却されている。水冷鑄型5内に導入されたアルミニウム合金溶湯6は、水冷鑄型5に接する部分において凝固殻7を形成して収縮し、凝固したアルミニウム合金鑄塊7Aは下型9によって水冷鑄型5から下方に引出される。このとき、アルミニウム合金鑄塊7Aは水冷鑄型5から供給される水冷ジェット8によってさらに冷却されて、完全に凝固させられる。下型9が動き得る下端部に達すれば、鑄塊7Aは所定の位置で切断されて取出される。

【0038】

図2に戻って説明を続けると、筒状鑄型201は、中心軸220がほぼ水平状になるように保持され、鑄型冷却水キャピティ204内に冷却水202を通して鑄型壁面を冷却することにより、鑄型内に充満した柱状金属溶湯215の熱を鑄型壁に接触する面から奪ってその表面に凝固殻を形成する鑄型の強制冷却手段と、鑄型出口側端末において鑄塊に直接冷却水を当てるように冷却水シャワー装置205から冷却水を放出して鑄型内の溶湯を凝固させる強制冷却手段を有した筒状鑄型201である。さらに、筒状鑄型は、その冷却水シャワー装置の噴出口と反対側の一端は耐火物製板状体210を介してタンディッシュ250に接続されている。

【0039】

図2では、冷却水供給管203を介して鑄型の強制冷却のための冷却水、鑄塊の強制冷却のための冷却水を供給しているが、それぞれ別々に冷却水を供することもできる。

【 0 0 4 0 】

冷却水シャワー装置の噴出口の中心軸の延長線が鑄造された鑄塊表面に当たる位置から、鑄型と耐火物製板状体との接触面までの長さを有効モールド長（図4の符合L参照）と言い、15mm～70mmであるのが好ましい。この有効モールド長が15mm未満では良好な皮膜が形成されない等から鑄造不可となる、70mmを超えると強制冷却の効果が無く、鑄型壁による凝固が支配的になって、鑄型と溶湯もしくは凝固殻との接触抵抗が大きくなって、鑄肌に割れが生じたり、鑄型内部で干切れたりする等、鑄造が不安定になるので好ましくはない。

【 0 0 4 1 】

鑄型の材質はアルミニウム、銅、もしくはそれらの合金から選ばれる1種または2種以上の組み合わせであるのが好ましい。熱伝導性、耐熱性、機械強度の点から材質の組み合わせを選ぶことができる。

【 0 0 4 2 】

さらに鑄型の溶湯と接触する面にリング状に、自己潤滑性を保有した浸透性多孔質材222を装填した鑄型であるのが好ましい。リング状とは、筒状鑄型内壁面の円周方向の全体に装着した状態である。浸透性多孔質材の通気度が0.005～0.03[L/（cm²/min）]、より好ましくは0.07～0.02[L/（cm²/min）]であるのが好ましい。装着する浸透性多孔質材の厚さは特に限定されないが、2～10mm、より好ましくは3～8mmであることが好ましい。浸透性多孔質材として、例えば通気度が0.008～0.012[L/（cm²/min）]の黒鉛を用いることができる。ここで通気度とは5mmの厚さの試験片に対して圧力2[kg/cm²]の空気の毎分の通気量を測定したものである。

【 0 0 4 3 】

有効モールド長のうち5～15mmに浸透性多孔質材が装着されている筒状鑄型を用いることが好ましい。耐火物製板状体、筒状鑄型、浸透性多孔質材の合わせ面にはOリング213を介して配設するのが好ましい。

【 0 0 4 4 】

筒状鑄型の半径方向断面の内壁の形状は、円状以外に、三角形や矩形断面形状もしくは対称軸や対称面を持たない異形断面形状を有した形状でも良い。あるいは、中空鑄塊を成形する場合は、鑄型内部に中子を保持したものでも良い。そして筒状鑄型は、両端が開放された筒状鑄型であって、耐火物製板状体に穿設された注湯口を介して一端から筒状内部へ溶湯が進入し、他端から凝固した鑄塊が押し出、または引き出される。

【 0 0 4 5 】

鑄型内壁面は鑄塊の引出し方向に向けて鑄型中心軸220と0～3度、より好ましくは0～1度の仰角で形成されている。仰角0度未満では鑄塊が鑄型から引き出される際に鑄型出口で抵抗を受けるために鑄造が不可能となり、一方3度を越えると、鑄型内壁面の溶湯柱への接触が不十分になり、溶湯や凝固殻から鑄型への抜熱効果が低下することによって凝固が不十分となる。その結果、鑄塊表面に再溶融肌が生じるまたは鑄型端部から未凝固の溶湯が噴出するなどの鑄造トラブルにつながる可能性が高くなるので好ましくない。

【 0 0 4 6 】

タンディッシュは、外部の溶解炉等によって規定の合金成分に調整されたアルミニウム合金溶湯を受ける溶湯流入部251、溶湯保持部252、鑄型への流出部253から構成されている。タンディッシュは、溶湯の液面レベル254を鑄型上面より高い位置に維持し、かつ多連鑄造の場合には、各鑄型に溶湯を安定的に分配するものである。タンディッシュ内の溶湯保持部に保持された溶湯は耐火物製板状体に設けられた注湯口211から鑄型に注湯されている。

【 0 0 4 7 】

耐火物製板状体210はタンディッシュと鑄型とを隔てるためのものである。耐火断熱性を備えている材質のものを用いることができ、例えば、（株）ニチアス製ルミボード、フォセコ（株）製インシュラル、イビデン（株）製ファイバーブランケットボードを挙げ

10

20

30

40

50

ることができる。耐火物製板状体は注湯口を形成できるような形状を有している。注湯口は耐火物製板状体が筒状鑄型の内壁面より内側に張り出した部分に1個または1個以上形成することができる。

【0048】

符号208は流体を供給する流体供給管である。流体としては潤滑流体を挙げることができる。流体は、気体、液体潤滑材から選ばれるいずれか1種または2種以上の流体とすることができる。気体、液体潤滑材の供給管は別々に設けることが好ましい。

【0049】

流体供給管208から加圧供給された流体は環状通路224を通して筒状鑄型と耐火物製板状体との間の隙間に供給される。鑄型が耐火物製板状体に面する部位に200 μ m以下の隙間が形成されているのが好ましい。この隙間は、溶湯が差し込まない程度で、流体が、鑄型内壁面へ流出できる程度の大きさである。図2に示した形態では、環状通路224は筒状鑄型に装着された浸透性多孔質材222の外周面側に対峙して穿設され、流体はかけられた圧力によって浸透性多孔質材の内部に浸透して溶湯と接触する浸透性多孔質の全面に送られ、筒状鑄型の内壁面221に供給される。液体潤滑材は加熱されて分解気体となって、筒状鑄型の内壁面に供給される場合もある。

【0050】

その結果、筒状鑄型の浸透性多孔質面と、金属の柱状溶湯本体外周面及び凝固殻外周面と間の潤滑を良くすることができる。浸透性多孔質材をリング状に装着することにより、より良好な潤滑効果が得られ、アルミニウム合金連続鑄造棒を容易に鑄造することができる。

【0051】

供給された気体、液体潤滑材、液体潤滑材の分解した気体から選ばれるいずれか1種または2種以上により、隅部空間230が形成される。

【0052】

本発明の製造方法に含まれる鑄造工程について説明する。

【0053】

図2においてタンディッシュ250中の合金溶湯は耐火物製板状体210を経て、中心軸がほぼ水平になるように保持された筒状鑄型201に供給され鑄型の出口にて強制冷却されて凝固鑄塊216となる。凝固鑄塊216は鑄型の出口近くに設置された駆動装置により一定速度で引き出されるため連続的に鑄造されて鑄造棒になる。引き出された鑄造棒は同調切断機によって所定の長さに切断される。すなわち、連続鑄造棒は、溶湯の平均温度が液相線+40 $^{\circ}$ C \sim +230 $^{\circ}$ Cのアルミニウム合金を鑄造速度が300 \sim 2000mm/分で連続鑄造法により鑄造して得られる。この条件範囲にすると晶出物が微細分散し、鍛造成形性に優れ、かつ高温機械的強度に優れた成形品となる。ホットトップ連続鑄造法、縦型連続鑄造法、DC鑄造法の場合は鑄造速度80 \sim 400mm/分が好ましい。

【0054】

タンディッシュ内に貯留するアルミニウム合金の溶湯255の組成について説明する。

【0055】

溶湯255は、Siを10.5 \sim 13.5質量%（好ましくは11.5 \sim 13.0質量%）含み、Feを0.15 \sim 0.65質量%（好ましくは0.3 \sim 0.5質量%）含み、Cuを2.5 \sim 5.5質量%（好ましくは3.5 \sim 4.5質量%）含み、Mgを0.3 \sim 1.5質量%（好ましくは0.5 \sim 1.3質量%）含むアルミニウム合金である。

【0056】

Siは共晶Siの分布により高温機械的強度、耐摩耗性を高め、Mgと共存してMg₂Si粒子を析出して高温機械的強度を向上させる。10.5%未満ではその効果が小さく、12%を超えると初晶Siの晶出が多くなり、高温疲労強度、延性、韌性を低下させる。

【0057】

Feは、Al-Fe系やAl-Fe-Si系の粒子を晶出させ、高温機械的強度を向上

させる。0.15%未満ではこの効果が小さく、0.65%を超えるとAl-Fe系やAl-Fe-Si系の粗大晶出物が増加して鍛造性や高温疲労強度、延性、靱性を低下させる。

【0058】

CuはCuAl₂粒子を析出して高温機械的強度を向上させる。2.5%未満ではこの効果は小さく、5.5%を超えるとAl-Cu系の粗大晶出物が増加して鍛造性や高温疲労強度、延性、靱性を低下させる。

【0059】

MgはSiと共存してMg₂Si粒子を析出して高温機械的強度を向上させる。0.3%未満ではこの効果は小さく、1.5%を超えるとMg₂Siの粗大晶出物が増加して鍛造性や高温疲労強度、延性、靱性を低下させる。

【0060】

この溶湯255は、0.1~1.0質量%（好ましくは0.2~0.5質量%）のMn、0.05~0.5質量%（好ましくは0.1~0.3質量%）のCr、0.04~0.3質量%（好ましくは0.1~0.2質量%）のZr、0.01~0.15質量%（好ましくは0.05~0.1質量%）のV、0.01~0.2質量%（好ましくは0.02~0.1質量%）のTi、のうちの1種又は2種以上を含有することが好ましい。Mn、Cr、Zr、V、Tiの含有は、Al-Mn系やAl-Fe-Mn-Si系、Al-Cr系やAl-Fe-Cr-Si系、Al-Zr系、Al-V系、Al-Ti系の化合物が晶出又は析出して、アルミニウム合金の高温機械的強度を向上させるからである。Mnが0.1%未満、Crが0.05%未満、Zrが0.04%未満、Vが0.01%未満、Tiが0.01%未満ではこの効果は小さく、Mnが1.0%を、Crが0.5%を、Zrが0.3%を、Vが0.15%を、Tiが0.2%を超えると粗大な晶出物が増加して、鍛造性、高温疲労強度、靱性を低下させる。

【0061】

さらに、Niを0.8~3質量%（好ましくは1.5~2.5質量%）含むことが好ましい。Al-Ni系、Al-Ni-Cu系、Al-Ni-Fe系晶出物を発生させ、それによって高温機械的強度を向上させる。0.8%未満ではこの効果は小さく、3%を超えると粗大な晶出物が増加して鍛造性や高温疲労強度、延性、靱性を低下させる。

【0062】

また、Pを0.003~0.02質量%（好ましくは0.007~0.016質量%）含むことが好ましい。Pは初晶Siを発生させるので、耐摩耗性を優先する場合に好ましく、また、初晶Siの微細化効果があり、発生した初晶Siによる鍛造性や延性や高温疲労強度の低下を抑制する働きをする。0.003%未満では初晶Siの微細化効果が少なく、鑄塊の中心に粗大な初晶Siが発生し、鍛造性や高温疲労強度、延性、靱性を低下させる。0.02%を超えると初晶Siの発生が多くなり、鍛造性や高温疲労強度、延性、靱性を低下させる。

【0063】

また、0.003~0.03質量%（好ましくは0.01~0.02質量%）のSr、0.1~0.35質量%（好ましくは0.15~0.25質量%）のSb、0.0005~0.015質量%（好ましくは0.001~0.01質量%）のNa、0.001~0.02質量%（好ましくは0.005~0.01質量%）のCaのうちの1種又は2種以上を含有することが、共晶Siの微細化効果があり好ましい。Srが0.003%未満、Sbが0.1%未満、Naが0.0005%未満、Caが0.001%未満ではその効果が小さく、Srが0.03%を、Sbが0.35%を、Naが0.015%を、Caが0.02%を超えると粗大な晶出物が増加又は鑄造欠陥が発生し、鍛造性、高温疲労強度、靱性を低下させる。

【0064】

また、Mgを0.5~1.3質量%（好ましくは0.8~1.2質量%）含むことが好ましい。SiがMgと共存してMg₂Si粒子を析出しアルミニウム合金の高温機械的強

10

20

30

40

50

度を向上させるからである。

【0065】

鋳塊の合金成分の組成比は、例えば、JIS H 1305に記載されているような光電測光式発光分光分析装置（装置例：島津製作所製PDA-5500）による方法により確認できる。

【0066】

タンディッシュ内に貯留された溶湯の液面254の高さと鋳型内壁上面との高さの差を0～250mm、より好ましくは50～170mmとする。鋳型内に供給される溶湯の圧力と潤滑油および潤滑油が気化したガスとが好適にバランスするため鑄造性が安定し、アルミニウム合金連続鑄造棒を容易に製造できるからである。タンディッシュに溶湯の液面の高さを測定しモニターするためにレベルセンサーを設けることにより精度良くこの差を管理し所定の値に維持することができる。

10

【0067】

液体潤滑材は、潤滑油である植物油を用いることができる。例えば菜種油、ひまし油、サラダ油を挙げることができる。環境への悪影響が小さいので好ましい。

【0068】

潤滑油供給量は0.05～5mL/分（より好ましくは0.1～1mL/分）であるのが好ましい。供給量が過少だと潤滑不足により鋳塊のブレイクアウトが発生し、過多だと余剰分が鋳塊中に混入し結晶粒径分布の均一を妨げるおそれがあるためである。

【0069】

鋳型から鋳塊を引抜く速度である鑄造速度は300～2000mm/分（より好ましくは600～2000mm/分）であるのが好ましい。鑄造で形成される晶出物のネットワーク組織が均一微細となり、高温下でのアルミニウム生地の変形に対する抵抗が増し、高温機械的強度が向上するため好ましい。勿論、本発明の作用効果は鑄造速度に限定されないが、鑄造速度を速くしたときにその効果が顕著になる。

20

【0070】

冷却水シャワー装置から放出される冷却水量は鋳型当り5～30L/分（より好ましくは25～30L/分）であるのが好ましい。冷却水量が過少だとブレイクアウトが生じたり、鋳塊表面が再溶融し不均一な組織が形成され結晶粒径分布の均一を妨げる恐れがある。一方、冷却水量が過多だと鋳型の抜熱が大き過ぎて鑄造不可になるためである。勿論、本発明の作用効果は冷却水量に限定されないが、冷却能を大きくして凝固界面からモールド内への温度勾配を大きくしたときにその効果が顕著になる。

30

【0071】

タンディッシュ内から鋳型へ流入する溶湯の平均温度は液相線+40～+230（より好ましくは液相線+60～+200、さらに好ましくは液相線+60～+150）であるのが好ましい。溶湯の温度が低すぎると鋳型およびそれ以前で粗大な晶出物を形成し結晶粒径分布の均一を妨げるおそれがある。一方、溶湯の温度が高すぎると、溶湯中に大量の水素ガスが取り込まれ、鋳塊中にポロシティーとして取り込まれ、結晶粒径分布の均一を妨げるおそれがあるからである。

【0072】

本発明では、これらの鑄造条件は、鑄造品の組織の共晶Siや金属間化合物がほとんど凝集球状化せず、連続鑄造に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体となるように制御されるので、この後の各熱処理の効果が有効に発揮されるので好ましい。

40

【0073】

本発明では、鑄造後の鑄造棒は、素材として鍛造成形工程に投入する前に前熱処理として-10～480（好ましくは-10～400、より好ましくは-10～370）に2～6時間保持することが肝要である。温度条件は室温であるのがより好ましいが、それ以下であってもその効果を得ることができる。また、複雑形状へ成形するために良好な鍛造成形性が必要な場合は370～480が好ましい。

50

【 0 0 7 4 】

前熱処理を上記のようにすると、組織において連続鋳造時に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が成形・熱処理後にも部分的に残留するアルミニウム成形品となり、これらの形状の晶出物が高温下でのアルミ生地の変形に対する抵抗として働き、その結果、250を超えた400以下の高温時であっても優れた機械的強度が得られる。すなわち、アルミニウム生地が軟化する高温下でネットワーク状又は針状又は集合体となった晶出物が変形に対する抵抗となるため、高温機械的強度に優れたアルミニウム成形品となる。一方、前熱処理温度が高く、成形率が高いと晶出物がネットワーク状針状又は集合体が分断され、粒状に凝集し、晶出物が高温下で軟化したアルミニウム生地中に均一に分散している状態となる。このため、高温下でのアルミニウム生地の変形に対する晶出物の抵抗力が低下し、高温機械的強度も上げられなくなる。

10

【 0 0 7 5 】

本発明は、前述した合金組成であって、アルミニウム生地が軟化し、非常に変形しやすくなる250を超えた400以下の更なる高温域でアルミニウム生地の変形に抵抗する晶出物のネットワーク組や針状組織や集合体を部分的に残留させることによって高温機械的強度を高めているものである。

【 0 0 7 6 】

晶出物のネットワークや針状組織があまり見られない比較的晶出物の少ない低濃度合金である6000系合金などで、均質化処理を抑制したり省略する場合、それは再結晶の抑制や工程の簡素化を図るものであり、本発明のような晶出物が多く、鋳造時にネットワークや針状組織が見られる高Si系合金で、ネットワークや針状組織をなるべく維持して高温の改良を図るものとは異なる。

20

【 0 0 7 7 】

上記の背景技術の欄で述べたように、特開2002-294383号公報に開示されているものは、6000系合金に関するものであり、均質化処理の温度を抑制したり省略しているのは、高温特性を得るためではなく、再結晶を抑制して常温の機械的特性を改良するためである。もともと合金系も異なり、比較的晶出物の少ない低濃度合金で、晶出物のネットワーク組織や針状組織はあまり見られない。均質化処理を低温化し抑制することで、再結晶を抑制するAl-Mn, Al-Cr系化合物を、微細に析出させるためのものである。本発明のような晶出物が多く、鋳造時にネットワーク組織や針状組織が見られる高Si系合金で、ネットワーク組織や針状組織をなるべく維持して高温の改良を図るものとは異なっている。

30

【 0 0 7 8 】

特に、素材の高温機械的強度を高め、鍛造性を向上させる場合には、前熱処理の保持温度が200～370であることが好ましい。この温度範囲にすると前熱処理時の共晶Siや金属間化合物の凝集球状化が進み難く、連続鋳造に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が鍛造成形、後熱処理後でも部分的に残存しており、高温機械的強度に優れたアルミニウム成形品となる。

【 0 0 7 9 】

また特に、素材の高温機械的強度をより高める場合には、前熱処理の保持温度が-10～200であることが好ましい。この温度範囲にすると前熱処理時の共晶Siや金属間化合物がほとんど凝集球状化せず、連続鋳造に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が鍛造成形、後熱処理後でも部分的に残存しており、高温機械的強度に優れたアルミニウム成形品となる。

40

【 0 0 8 0 】

前熱処理工程は、鋳造後から鍛造工程の間に設ければ良く、たとえば鋳造後1日以内に処理する、または処理後1週間以内に鍛造工程に投入すれば良い。その間に矯正処理、ピーリング処理を施すことができる。

【 0 0 8 1 】

次に、本発明に含まれる鍛造工程の一例を説明する。

50

- 1) 連続鑄造丸棒を所定の長さに切断する工程と、
 - 2) 切断した素材を予備加熱して据え込みする工程と
 - 3) 据え込んだ素材を潤滑する工程と
 - 4) 素材を金型に投入して鍛造成形する工程と
 - 5) ノックアウト機構により鍛造製品を金型内から排出する工程と
- を含む製造方法である。

【0082】

鍛造用素材に潤滑材を塗布しさらに据え込み処理に投入前に加熱しておくこともできる。なお、据え込み工程を省略することができる。

【0083】

潤滑材処理は水溶性潤滑材の塗布、またはボンデ処理とすることができる。例えば、素材にボンデ処理を施した後、予備加熱として380～480 に加熱して鍛造装置に投入するのが好ましい。380～480 に予備加熱すると、素材の変形態が向上し、複雑な形状に成形するのが容易になる。

【0084】

潤滑材として水性潤滑材が好ましく水溶性黒鉛潤滑材を用いるのがより好ましい。黒鉛が素材に良く焼き付くからである。この場合は、例えば、素材温度70～350 で潤滑材の塗布を施した後、常温に冷ました後（例えば2～4時間保持した後）、380～480 に加熱して鍛造装置に投入するのが好ましい。潤滑材として水性潤滑材が好ましく水溶性黒鉛潤滑材を用いるのがより好ましい。黒鉛が素材に良く焼き付くからである。

【0085】

素材を投入する前に、金型表面へ潤滑材を塗布する。潤滑量はスプレー量を吹き付け時間を調整することで、上金型とダイスの組み合わせに合わせてより適切な状態にすることができる。潤滑材として油性潤滑材を用いるのが好ましい。たとえば、鉬物油を用いることができる。水性潤滑油では金型温度が下がることがあるが、それを抑えることができるからである。油性潤滑材が黒鉛と鉬物油混合物であるのが潤滑効果がたかまるのでより好ましい。

【0086】

金型の加熱温度は150～250 とするのが好ましい。十分な塑性流動を得ることができるからである。

【0087】

本発明では、鍛造成形における、耐高温疲労強度の要求される部位の加工率が90%以下（好ましくは70%以下）であることが好ましい。この加工率以下にすると晶出物ネットワーク又は針状晶出物又は晶出物の集合体の分断を抑制し、高温機械的強度に優れた成形品となる。

【0088】

なお、成形品において、高温機械的強度が要求される部位がこの加工率を満たしていれば良い。

【0089】

なお、鍛造前に据え込み工程などの塑性加工が施された場合は、加工率はそれらのトータルとして考えるのが好ましい。例えば、複雑な形状を有する成形品の場合、1回の加工当たりの加工率10～80%（より好ましくは10～50%）で、複数回（好ましくは2回）とするのが好ましい。例えば、1回目10～50%（より好ましくは10～30%）とするのが好ましい。

【0090】

ここで加工率とは、次のように定義する。加工率 = (塑性加工前の厚さ - 塑性加工後の厚さ) / (塑性加工前の厚さ) × 100%

【0091】

鍛造済品に後熱処理を施す。後熱処理としては、溶体化処理、時効処理を組み合わせる用いることができる。後熱処理は、加工後1週間以内とすることができる。

10

20

30

40

50

【0092】

溶体化の条件は、480～520（好ましくは490～510）、3時間保持とすることができる。

【0093】

本発明では、取り出した鍛造製品を溶体化、焼入れを施すことなく、時効処理として170～230（好ましくは190～220）に1～10時間保持することが好ましい。晶出物ネットワーク又は針状晶出物又は晶出物の集合体の分断、凝集を抑えることができ、高温機械的強度に優れた成形品となるので好ましい。

【0094】

このような方法で製造された、成形品の合金組織は、共晶Siや金属間化合物の凝集球状化が進み難く、連続鑄造に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が鍛造成形、後熱処理後でも部分的に残存しており、高温機械的強度に優れたアルミニウム成形品となる。

【0095】

また、合金組成は、Siを10.5～13.5質量%（好ましくは11.0～13.0質量%）含み、Feを0.15～0.65質量%（好ましくは0.3～0.5質量%）含み、Cuを2.5～5.5質量%（好ましくは3.5～4.5質量%）含み、Mgを0.3～1.5質量%（好ましくは0.5～1.3質量%）含むアルミニウム合金である。

【0096】

また、0.1～1.0%（好ましくは0.2～0.5質量%）のMn、0.05～0.5%（好ましくは0.1～0.3質量%）のCr、0.04～0.3%（好ましくは0.1～0.2質量%）のZr、0.01～0.15%（好ましくは0.05～0.1質量%）のV、0.01～0.15%（好ましくは0.05～0.1質量%）のTi、のうちの1種又は2種以上を含有することが好ましい。

【0097】

さらに、アルミニウム合金が、Niを0.8～3質量%（好ましくは1.6～2.4質量%）含むことが好ましい。

【0098】

また、Pを0.003～0.02質量%（好ましくは0.007～0.016質量%）含むことが好ましい。

【0099】

また、0.003～0.03質量%（好ましくは0.01～0.02質量%）のSr、0.1～0.35質量%（好ましくは0.15～0.25質量%）のSb、0.001～0.02質量%（好ましくは0.005～0.015質量%）のNa、のうちの1種又は2種以上を含有することが好ましい。

【0100】

また、Mgを0.5～1.3質量%（好ましくは0.8～1.2質量%）含むことが好ましい。

【0101】

このような方法で製造された成形品の合金組織は、共晶Siや金属間化合物の凝集球状化が進み難く、連続鑄造に形成された晶出物のネットワーク組織又は針状晶出物又は晶出物の集合体が鍛造成形、後熱処理後でも部分的に残存している。その結果、共晶Siの面積占有率が8%以上（好ましくは8～18%、より好ましくは9～14%）、共晶Siの平均粒径が5μm以下（好ましくは1～5μm、より好ましくは1.5～4μm）、共晶Si針状比1.4以上（好ましくは1.4～3、より好ましくは1.6～2.5）のものが25%以上（好ましくは25～85%、より好ましくは30～75%）、金属間化合物の面積占有率が1.2%以上（好ましくは1.2～7.5%、より好ましくは1.5～6%）、金属間化合物の平均粒径が1.5μm以上（好ましくは1.5～5μm、より好ましくは1.8～4μm）、金属間化合物の長さまたは接触する金属間化合物の集合体の長さが3μm以上（好ましくは3～30μm、より好ましくは4～20μm）のものが30

%以上（好ましくは30～75%、より好ましくは35～65%）となる、アルミニウム成形品となる。その結果、高温機械的強度に優れたアルミニウム成形品となる。

【0102】

なお、アルミニウム合金成形品の晶出物は、共晶Siと金属間化合物とそれらの集合体から構成され、網状のネットワーク組織をなしていたり、針状となっていたり、集合体となっている。また、共晶Siの針状比は図5に示すように、最大長Mを最大長Mの垂直方向幅Bで割ったM/Bとする。また、金属間化合物の集合体は図6に示すように、2個以上の金属間化合物が接して連なっている状態とする。

【実施例】

【0103】

以下、実施例により、本発明を具体的に説明するが、本発明はこれらの実施例に限定されるものではない。

【0104】

図1に示す生産システムを用いてアルミニウム合金成形品を製造した。

【0105】

〔製造条件〕 図7に鑄造機を示す。ホットトップ連続鑄造機を用いてφ85mmの丸棒素材を鑄造した。丸棒を20mm、又は80mmの厚さに切断して素材とし、420に予備加熱した後、厚さ10mmにまで据え込んだ。この据込による加工率は、20mmの丸棒に対しては50%、80mmの丸棒に対しては87.5%であった。

【0106】

各実施例および比較例における組成、熱処理条件、据込加工率等を表1に、評価結果を表2にそれぞれ示す。

10

20

【表 1】

	前処理(均質化処理)							加工率	後処理(T6処理)			組成 質量%														
									溶体化	焼入れ	時効	Si	Fe	Cu	Mn	Mg	Ni	V	Zr	Ti	P	Sb	Sr			
	490℃	470℃	440℃	400℃	370℃	200℃以下																				
比較例1	○	—	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	11.7	0.17	4.0	0.23	0.42										
比較例1-1	○	—	—	—	—	—	—	87.5%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例1	—	—	—	—	—	室温	—	50%	○	○	○	11.7	0.17	3.9	0.23	0.42										
実施例2	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例2-1	—	—	—	—	○	—	—	87.5%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例2-2	—	—	—	—	—	200℃	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例2-3	—	—	—	—	—	100℃	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例2-4	—	○	○	○	—	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例3	—	—	—	—	—	室温	—	50%	—	—	—	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例4	—	—	—	—	○	—	—	50%	—	—	—	〃	〃	〃	〃	〃										
実施例5	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	11.9	0.23	3.3		0.87	2.4	0.1	0.12				0.006			
実施例6	—	—	—	—	○	—	—	87.5%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃				〃			
実施例7	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	12.8	0.49	3.8	0.23	1.09	2.0					0.1	0.009			
実施例8	—	—	—	—	○	—	—	87.5%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃				〃			
実施例9	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	13.4	0.61	4.1	0.32	1.21	2.2									
実施例10	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	11.0	0.25	3.0	0.10	0.40	1.8									
実施例11	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃				0.01			
実施例12	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	11.8	0.33	3.3		0.72	2.2									0.015
実施例13	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	11.8	0.33	3.3		0.72	2.2									
実施例14	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	13.4	0.61	4.1	0.32	1.21	2.2									0.2
実施例15	—	—	—	—	—	室温	—	50%	○	○	○	11.5	0.19	5.1	0.21	1.14	0.9						なし			
実施例16	—	○	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	12.3	0.3	3.3	0.15	0.85	1.8					0.05	0.005			
実施例17	—	—	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃			〃	〃			
実施例18	—	—	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃			〃	〃			
実施例19	—	—	—	—	○	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃			〃	〃			
実施例20	—	○	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃			〃	〃			
実施例21	—	—	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	12.8	0.45	3.8	0.25	0.9	2.1						0.01			
実施例22	—	—	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃			〃	〃			
実施例23	—	—	—	—	—	—	—	87.5%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃			〃	〃			
実施例23	—	—	—	—	—	—	—	50%	○	○	○	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃	〃			〃	〃			

10

20

30

40

【表 2】

	金属組織	300°C引張特性			300°C疲労 強度(10 ⁷)
		σ_B (MPa)	$\sigma_{0.2}$ (MPa)	δ (%)	σ_w (MPa)
比較例1	△×	62	42	37.9	35
比較例1-1	△×	60	40	38.8	34
実施例1	○	74	50	26.1	46
実施例2	○	68	46	35.3	45
実施例2-1	○△	66	44	37.0	43
実施例2-2	○	70	48	30.4	45
実施例2-3	○	72	49	28.2	46
実施例2-4	○	66	43	36.8	43
実施例3	○	79	44	15.4	52
実施例4	○	75	43	19.0	51
実施例5	○	80	51	19.1	56
実施例6	○△	77	47	20.0	54
実施例7	○	82	53	17.5	58
実施例8	○△	79	50	18.9	56
実施例9	○	85	56	16.8	60
実施例10	○	77	48	18.2	51
実施例11	○	79	48	18.6	55
実施例12	○	81	50	17.6	57
実施例13	○	80	50	18	60
実施例14	○	84	55	16.0	59
実施例15	○	80	52	17.4	50
実施例16	○△	72	42	23.4	48
実施例17	○	74	45	21.8	50
実施例18	○	76	47	19.2	52
実施例19	○	77	49	18.4	53
実施例20	○△	75	45	22.0	49
実施例21	○	78	50	19.5	54
実施例22	○△	76	47	20.6	51
実施例23	○	80	52	17.9	50

10

20

30

【0107】

〔評価方法〕 金属組織：据込品の縦断面中央部から組織観察サンプルを切り出し、ミクロ研磨し、ミクロ写真から晶出物のネットワーク組織の評価を実施した。組織の評価基準を図8、図9に示している。図8の上段に示す水準であれば、ネットワーク組織が見られるとして○を付し、図8の下段に示す水準であれば、ネットワーク組織が見られないとして×を付し、図9に示す水準であれば部分的にネットワーク組織が幾分分断されていると見なして△を付す。この評価基準に基づいて各実施例、比較例を評価し、その結果を表2に示している。表2中、○は○と△の中間的なもの、△は△と×の中間的なものである。

40

【0108】

強度：据込品から試験片を機械加工で製作し、オートグラフ（島津製作所製）により試験片が300℃となる環境下で引張試験を実施した。

【0109】

疲労強度：据込品から試験片を機械加工で製作し、小野式回転曲げ疲労試験機により試験片が300℃となる環境下で疲労試験を実施した。1000万回の繰返し応力を付与して、破損しない応力を調査した。

【0110】

なお、強度試験、疲労強度試験は、試験片に300℃、100時間の予備加熱を施した後に、引張試験を実施した。

【0111】

50

表 1、表 2 より、以下のことが分かる。比較例 1、1 - 1 と実施例 1、2、2 - 1、2 - 2、2 - 3、2 - 4 を比較すると、前熱処理の温度が 490 未満であるのが良いことが分かる。

【0112】

実施例 1、2、2 - 1、2 - 2、2 - 3、2 - 4 を比較すると前熱処理の温度が室温に近いほどより良いことが分かる。

【0113】

実施例 1 と実施例 3、実施例 2 と実施例 4 を比較すると「溶体化处理、焼入れ処理無し」の実施例 3、4 がより良いことが分かる。

【0114】

実施例 1 と実施例 5、7、9 を比較すると、Mg、Ni を添加した実施例 5、7、9 の方がより良い。

【0115】

実施例 1 と実施例 10、11 を比較すると、Ni を添加した実施例 10、11 の方がより良い。

【0116】

実施例 9 と実施例 14 を比較すると、P 入りの実施例 9 の方がより良いことが分かる。

【0117】

実施例 1 と実施例 15 を比較すると Cu、Mg を増量し、Ni を添加した実施例 15 の方がより良い。

【0118】

実施例 16、17、18、19 を比較すると、均質化处理の温度が低いほど良いことがわかる。また実施例 20、21、23 を比較すると、均質化处理の温度が低いほど良いことがわかる。

【0119】

各実施例について、金属組織を観察した結果、共晶 Si の面積占有率が 8 % 以上、共晶 Si の平均粒径が 5 μ m 以下、共晶 Si 針状比 1 . 4 以上のものが 25 % 以上、金属間化合物の面積占有率が 1 . 2 % 以上、金属間化合物の平均粒径が 1 . 5 μ m 以上、金属間化合物の長さまたは接触する金属間化合物の集合体の長さが 3 μ m 以上のものが 30 % 以上となっていた。

【0120】

観察した共晶 Si、金属間化合物についてのデータを表 3 に示す。

10

20

30

【表 3】

鍛造熱処理後の合金組織の観察結果													
	共晶Si			共晶Si針状比と発生率(%)				金属間化合物		金属間化合物(集合体)			
	面積占有率(%)	平均粒径(μm)	1.4未満	1.4以上1.5以下	1.6以上2.5以下	2.5超3以下	3を超え	面積占有率(%)	平均粒径(μm)	3(μm)未満	3以上4未満	4以上20以下	20超30以下
実施例1	9.7	2.2	73(%)	10(%)	15(%)	2(%)	0(%)	1.3	1.8	69(%)	15(%)	16(%)	0(%)
実施例7	9.3	3.0	34	20	41	5	0	4.2	2.8	49	20	26	5
実施例20	9.7	3.1	55	18	23	4	0	4.3	2.7	60	18	20	2
比較例1	9.6	2.1	79	10	11	0	0	1	1.4	80	10	10	0

【産業上の利用可能性】

【0121】

本発明は、好適には内燃機関ピストンに使用され、高温高引張強度、高温疲労強度に優れたアルミニウム合金鍛造品及びその製造方法に関する。

10

20

30

40

50

【図面の簡単な説明】

【 0 1 2 2 】

【図 1】本発明の製造工程を実現する生産ラインの一例である鍛造生産システムを示す図である。

【図 2】本発明に用いる連続鑄造装置の鑄型付近の一例を示す図である。

【図 3】本発明に用いる装置の鑄型付近の別の一例を示す図である。

【図 4】本発明に用いる連続鑄造装置の鑄型付近の一例を示し、有効モールド長を示す図である。

【図 5】共晶 S i 針状比の説明図である。

【図 6】金属間化合物の集合体の説明図である。

10

【図 7】本発明に用いる連続鑄造装置の他の例を示す図である。

【図 8】実施例での据込品の晶出物のネットワーク組織評価のためのミクロ写真である。

【図 9】実施例での据込品の晶出物のネットワーク組織評価のためのミクロ写真である。

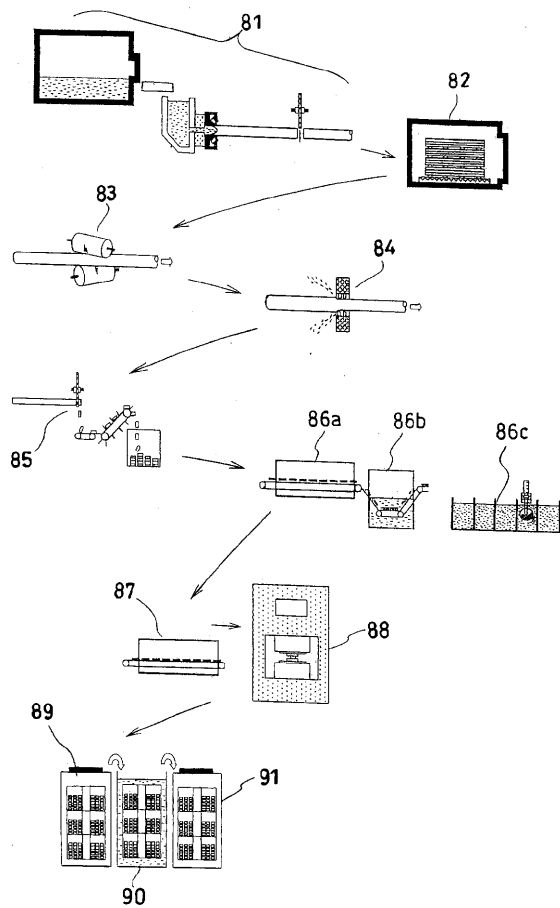
【符号の説明】

【 0 1 2 3 】

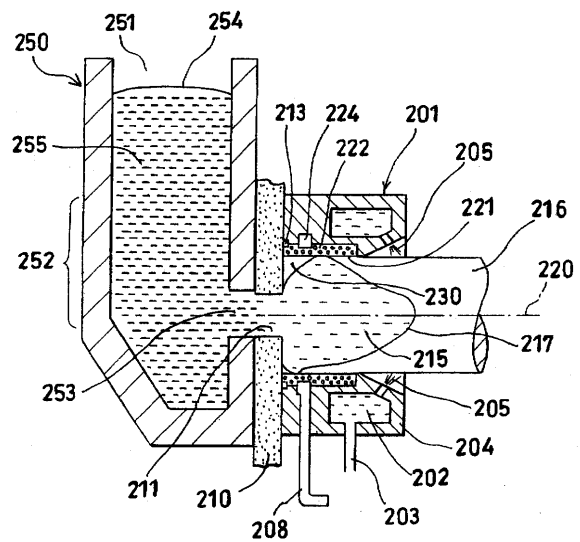
1	溶湯	
2	樋	
3	ディップ・チューブ	
4	フロート分配器	
5	水冷鑄型	20
5 A	冷却水	
6	アルミニウム合金溶湯	
7	凝固殻	
7 A	アルミニウム合金鑄塊	
8	水冷ジェット	
9	下型	
8 1	連続鑄造装置	
8 2	前熱処理装置	
8 3	矯正装置	
8 4	ピーリング装置	30
8 5	切断装置	
8 6 a , 8 6 b , 8 6 c	潤滑装置	
8 7	予備加熱装置	
8 8	鍛造装置	
8 9	溶体化加熱装置（後熱処理装置）	
9 0	焼き入れ装置（後熱処理装置）	
9 1	時効処理装置（後熱処理装置）	
2 0 1	筒状鑄型	
2 0 2	冷却水	
2 0 3	冷却水供給管	40
2 0 4	鑄型冷却水キャビティ	
2 0 5	冷却水シャワー装置	
2 0 8	流体供給管	
2 1 0	耐火物製板状体	
2 1 1	注湯口	
2 1 3	リング	
2 1 5	柱状金属溶湯	
2 1 6	凝固鑄塊	
2 2 0	鑄型中心軸	
2 2 1	内壁面	50

- 2 2 2 浸透性多孔質材
- 2 2 4 環状通路
- 2 3 0 隅部空間
- 2 5 0 タンディッシュ
- 2 5 1 溶湯流入部
- 2 5 2 溶湯保持部
- 2 5 3 流出部
- 2 5 4 液面レベル
- 2 5 5 合金溶湯
- L 有効モールド長

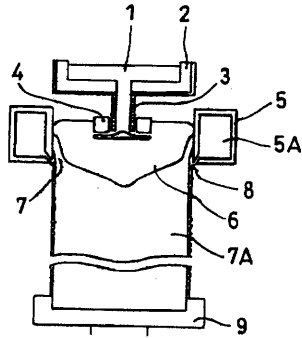
【図 1】



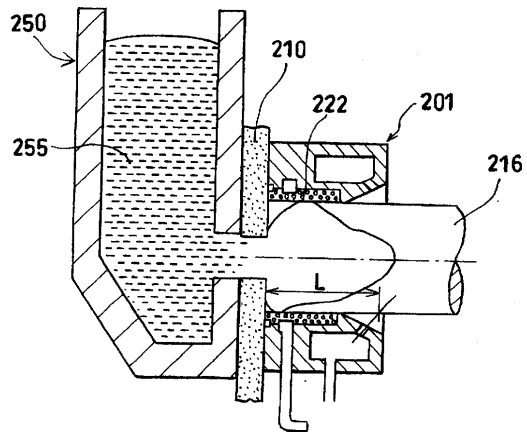
【図 2】



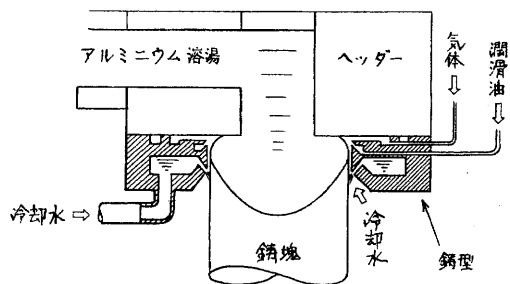
【図 3】



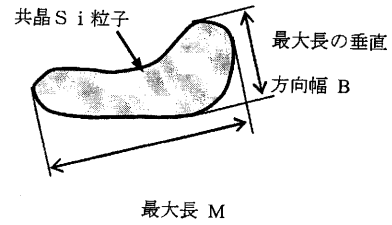
【図 4】



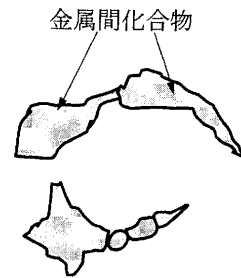
【図 7】



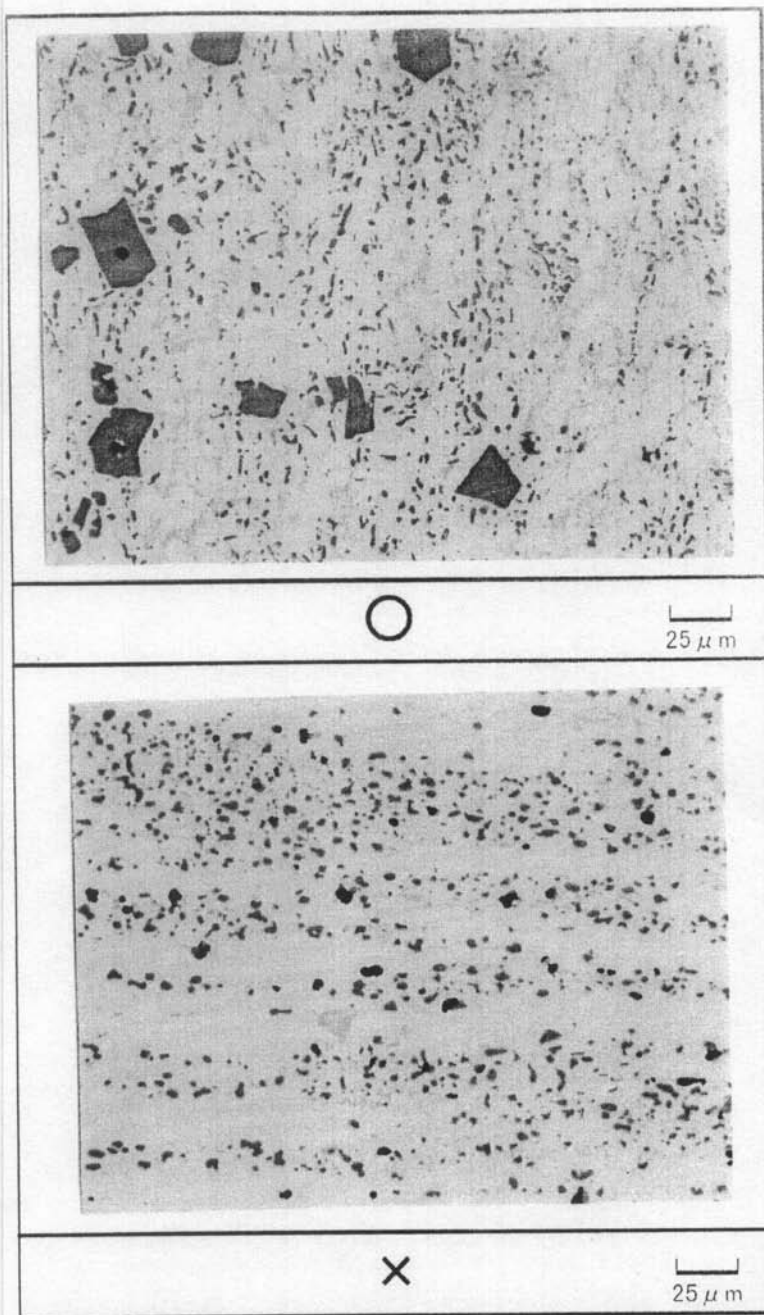
【図 5】



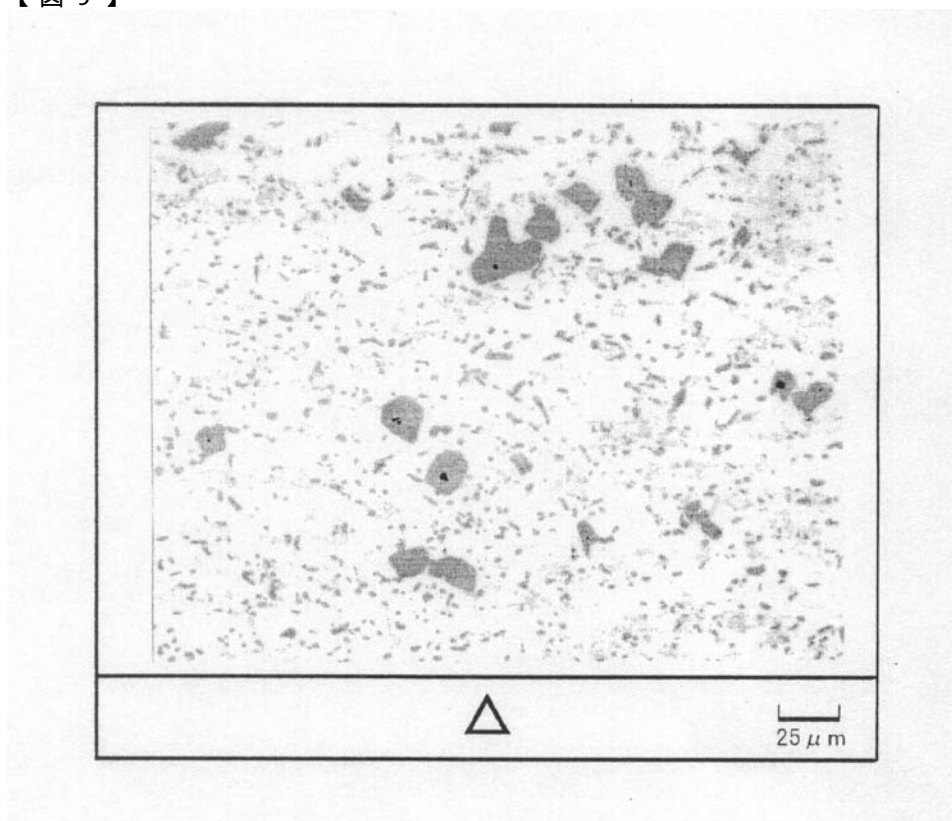
【図 6】



【 図 8 】



【 図 9 】



 フロントページの続き

(51)Int.Cl. ⁷	F I	テーマコード(参考)
B 2 2 D 11/07	B 2 2 D 11/07	
B 2 2 D 11/20	B 2 2 D 11/20	A
C 2 2 C 21/02	C 2 2 C 21/02	
// C 2 2 F 1/00	C 2 2 F 1/00	6 2 4
	C 2 2 F 1/00	6 3 0 G
	C 2 2 F 1/00	6 5 0 D
	C 2 2 F 1/00	6 5 1 B
	C 2 2 F 1/00	6 8 1
	C 2 2 F 1/00	6 8 2
	C 2 2 F 1/00	6 8 3
	C 2 2 F 1/00	6 9 1 B
	C 2 2 F 1/00	6 9 1 C
	C 2 2 F 1/00	6 9 4 A
	C 2 2 F 1/00	6 9 4 B

F ターム(参考) 4E087 BA04 BA17 CB01 CB04 CB12 DB15 DB22 DB24 HA62 HA82