

(12) 特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19) 世界知的所有権機関
国際事務局

(43) 国際公開日
2012 年 12 月 13 日(13.12.2012)



(10) 国際公開番号
WO 2012/169285 A1

- (51) 国際特許分類:
C22C 1/02 (2006.01) C22C 21/06 (2006.01)
C22C 5/02 (2006.01) C22C 23/00 (2006.01)
C22C 5/04 (2006.01) C22C 38/02 (2006.01)
C22C 5/06 (2006.01) C22C 38/08 (2006.01)
C22C 9/04 (2006.01) C22F 1/00 (2006.01)
C22C 14/00 (2006.01)
- (21) 国際出願番号: PCT/JP2012/060518
- (22) 国際出願日: 2012 年 4 月 10 日(10.04.2012)
- (25) 国際出願の言語: 日本語
- (26) 国際公開の言語: 日本語
- (30) 優先権データ:
特願 2011-138909 2011 年 6 月 6 日(06.06.2011) JP
- (71) 出願人(米国を除く全ての指定国について): 株式会社スリーオー(Three-O Co., Ltd) [JP/JP]; 〒2520157 神奈川県相模原市緑区中野 1 9 5 8-2 2 9 Kanagawa (JP).
- (72) 発明者; および
- (75) 発明者/出願人(米国についてのみ): 小笠 和男(OGASA, Kazuo); 〒2520157 神奈川県相模原市緑区中野 1 9 5 8-2 2 9 Kanagawa (JP).
- (81) 指定国(表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AO, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BH, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CL, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IS, KE, KG, KM, KN, KP, KR, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PE, PG, PH, PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, ST, SV, SY, TH, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.
- (84) 指定国(表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ユーロッパ (AL, AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV, MC,

[続葉有]

(54) Title: FINE CRYSTALLITE HIGH-PERFORMANCE METAL ALLOY MEMBER AND METHOD FOR MANUFACTURING SAME

(54) 発明の名称: 微細結晶子高機能金属合金部材とその製造方法

AA	BB	第 1 図	CC	DD
名称	結晶格子	組成 (%)	平均結晶子サイズ	
Au 系 EE		Au99.95	27	
		Au90-Ag10	15	
		Au50-Ag50	19	
		Au10-Ag90	23	
Ag 系 FF		Ag99.95	8	
		Ag90-Pd10	19	
		Ag50-Pd50	23	
		Ag10-Pd90	25	
Pt 系 GG	面心立方格子	Pt99.95	11	
		Pt90-Pd10	19	
		Pt50-Cu50	17	
		Pt10-Cu90	22	
Pd 系 HH	NN	Pd99.95	15	
		Al99.95	6	
		Al90-Mg10	13	
		Al50-Mg50	27	
Al 系 II		Al10-Mg90	19	
		Mg99.95	12	
		Cu99.95	17	
		Cu90-Zn10	7	
Mg 系 JJ		Cu65-Zn35	21	
		Cu10-Ag90	13	
		Fe99.95	7	
		Fe99.0-Si1	27	
Cu 系 KK	体心立方格子	Fe75.0-Ni17-Al8	18	
		Ti99.95	7	
		Ti99.8-Pd0.2	27	
Fe 系 LL	OO			
Ti 系 MM	PP			

AA Name
BB Crystal lattice
CC Composition (%)
DD Average crystallite size
EE Au series
FF Ag series
GG Pt series
HH Pd series
II Al series
JJ Mg series
KK Cu series
LL Fe series
MM Ti series
NN Face-centered cubic lattice
OO Body-centered cubic lattice
PP Close-packed hexagonal lattice

(57) Abstract: Provided are a fine crystallite high-performance metal alloy member, a method for manufacturing the same, and a business development using these, in which a metal alloy crystallite containing a high-purity alloy having a crystal lattice that is a face-centered cubic lattice, a body-centered cubic lattice, and a close-packed hexagonal lattice is refined into a nanometer size ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$), and a micrometer size ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) and the shape is adjusted without losing the superior characteristics of the alloy, and therefore the characteristics may be enhanced by resolving drawbacks.

(57) 要約: 結晶格子が、面心立方格子、体心立方格子、最密六方格子である高純度合金を含む金属合金の結晶子をナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に微細化することと、その形状を調整することで、その合金の持つ優れた特性を失うことなく、欠点を改良し諸特性向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法とそのビジネス展開。

WO 2012/169285 A1



MK, MT, NL, NO, PL, PT, RO, RS, SE, SI, SK, SM, 添付公開書類:
TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, — 国際調査報告 (条約第 21 条(3))
ML, MR, NE, SN, TD, TG).

明 細 書

発明の名称

微細結晶子高機能金属合金部材とその製造方法

技術分野

本発明は、電子部材、自動車/航空部材、理化学部材、医療部材、宝飾部材、楽器部材、食器部材、構造部材等に好適な高性能弾性限度金属合金部材及び製造方法に関する。

背景技術

従来、金属材料として金(Au)、プラチナ(Pt)、銀(Ag)、銅(Cu)、鉄(Fe)、アルミニウム(Al)、マグネシウム(Mg)、チタン(Ti)、等が知られており、各分野で使用されている。

本発明は、金属／貴金属合金の持つ優れた特性を失うことなく、諸特性を向上させ、有害フリーで、これ等の特性を調整できる新しい改質合金である微細結晶子高機能金属・貴金属合金を提供することを特徴とする。

特に微細結晶子の調整により、強度、ヤング率、伸び、耐熱性、耐食性、バネ性があり、耐久性等をコントロールし、更に加工しやすく、作業性の良い微細結晶子高機能金属合金を提供することを特徴とする。

本発明は、合金材料自身がもつ素晴らしい特性を生かすために、硬度、引張強度、ヤング率、伸び、耐食性、変色性、高温特性、作業性、を維持又は向上させながら、機能特性を向上させ、耐久性、加工性を上げて、作業し易く、無駄の無い、微細結晶子高機能金属合金部材と及びその製造方法を提供する

従来の金属材料は、各分野の用途に用いる場合に機械的性質、物理的特性、化学的特性等が必ずしも充分と言えない。また作業性が悪いという問題もある。本発明の目的は、上記金属材料の持つ特徴を維持して、これらの不具合な特性を改善、改良し、向上させることで、要求する新しい微細結晶子高機能合金部材を得ることにある。

本発明では、結晶子を微細化 ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) し、そのサイズと形状をコントロールし、物理・電機・機械・化学特性等の高い、性能、品質、機能・加工・作業等の優れた新しい微細結晶子高機能金属合金部材が得られることを見出し、その製造方法を確立した。

本発明の微細結晶子金属合金部材は、新しく開発した微細結晶子のサイズとその形状をコントロールすることで、従来の金属合金の硬度、引張強度、伸び、ヤング率、耐力、軟化特性、導電率、熱伝導率、加工性、作業性等の諸特性を維持、向上させ、更にこれ等の諸特性をコントロールできるので、機能、性能・品質・加工・作業等にも無駄を省くことが出来ることを特徴とする。

本発明の微細結晶子金属合金は、焼鈍なしで90%以上の加工ができる。圧延方向を変

えても割れが発生しない等の特徴を示す。

商品化の場合に、加工し易く、変形し難く、耐久性があるので軽薄短小化に好適である。

本発明の微細結晶子高機能金属／貴金属合金は、硬度、引張強度、ヤング率、耐力、弾性限度、伸び、ばね性等の特性が高く、加工もし易く、作業性がよい。高純度で結晶子も微細で、添加元素の体積占有率も小さいので、電気伝導率、熱伝導率の高い電子材料が得られる。ヤング率を下げないで諸特性を上げられるので、その商品展開範囲が大きい。楽器を製作した場合、独創的な音色／音響がえられる。ばね性が上げられるので柔軟性があり、コシのある線材、板材が得られる。耐熱性が上げられるのでその用途は広い。物理特性、機械特性、電気特性及び化学特性の高い材料が得られる。

本発明微細結晶子高機能合金では、導電率、ヤング率をほとんど下げることなく諸特性を上げることが出来る特徴を見出し、確立した。

毒性フリーであることも大きな特徴。

本発明微細結晶子高機能合金は、結晶子がナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) なので薄膜のスパッター膜、蒸着膜、メッキ膜でも同様の高機能特性が得られる。

発明の開示

本発明は、上述のような市場の要求から生じたものであり、その目的は、機械／物理／化学的特性を維持、改良、調整し、目標の機能、性能、品質、作業性の優れた、毒性フリーである微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法を提供することである。

本発明では、金属合金の機械特性、電気特性、物理特性、化学特性等の諸性能を向上、維持させる、最も重要な結晶子を微細化する新しい方法を見出し、確立した。

更に、耐食性、変色性にも優れた微細結晶高機能金属合金部材及びその製造方法と上記常温での特性のみならず、高温での諸特性の優れた微細結晶子金属合金部材及びその製造方法を提供することを目的とする。

貴金属合金の欠点を解決するための PCT/JP96/00510、PCT/JP97/02014、PCT/JP00/04411、PCT/03/01993、PCT/JP2007/073133 を提案してきた。本発明は、更に広範囲に展開するものである。微細結晶子高機能貴金属合金及び微細結晶子高機能金属合金で、新たな現象を見出しその実用化を確立した。

図面の簡単な説明

第1図は、Au、Ag、Pt、Pd、Al、Mg、Cu、Fe 及び Ti の高純度金属合金含む金属合金に Gd を添加して、溶解後、30mm 幅×10mm 厚板に鑄造し、更に溶体化、時効後、0.2mm 厚板に圧延加工した板の平均結晶子サイズを示す。

結晶子サイズは鑄造法、加工法、熱処理法によって調整できることを見出した。

結晶子サイズを図1のようにナノメートルまで微細化できたので、そのサイズを $10^{-9}\text{nm}\sim 10^{-3}\text{nm}$ の範囲で調整でき、組織形状も調整できるようになった。

結晶格子が面心立方格子、体心立方格子及び細密六方格子でも、そのサイズを微細化し、組織形状を調整できた。

元素が代わっても、サイズを微細化でき、組織形状を調整できることがわかった。

第2図は、本発明の微細結晶子高機能合金の結晶格子とその導電率、ヤング率、硬度、引張強度、耐力、伸び、軟化温度の上昇倍率及び耐腐食性をしめす。

ヤング率、導電率を低下させることなく、硬度、引張強度、耐力、伸び、軟化点を大幅に向上し、その調整が可能であること示している。

耐腐食性も向上し、金属腐食の防止効果が大きいことが分かった。

発明を実施するための最良の形態

本発明の第1実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度金Au合金を含む金Au合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第1の実施形態に係る最初の微細結晶子高機能金Au合金部材は、金Au含有量が99.95重量%合金にガドリニウムGdを500ppm添加して、30mm幅×10mm厚板を鋳造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

次に、金Au90%-Ag10%重量からなる金合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鋳造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

更に、金Au50%-Ag50%重量からなる金合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鋳造し、熱処理後、0.3mm厚板に圧延加工した。

最後に、金Au10%-Ag90%重量からなる金合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鋳造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は27nm、15nm、19nm及び23nmであった。新たに、結晶子サイズがナノメートル($10^{-9}\text{m}\sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m}\sim 10^{-3}\text{m}$)で調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2~3倍上昇した。伸びも2~3倍上伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2.3倍上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できるようになった。加工性も良くなり、諸特性も向上して、これ等諸特性のバランスを取ることもできるようになった。

板、線、薄膜、粉末でその効果がみとめられた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

まず、鑄造合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

この際の合金素材を鑄造し、溶体化処理温度は500℃～2700℃、時効処理温度は100℃～700℃とすることが可能である。

高機能合金を得るための、特に好ましい製造条件は、溶体化処理温度600～1000℃、時効処理温度は150～550℃である。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウムGd添加効果が顕著に見られる。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、面心立方格子である高純度金Au合金を含む金Au合金にガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させて、試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

5ppmから添加効果を示し、30000ppm以上では特性が低下する。

金AuとガドリニウムGd以外の希土類元素、アルカリ土類元素、ジルコニウムZr、スズSn、インジウムIn、銅Cu、銀Ag、プラチニウムPt、パラジウムPd、アルミニウムAl、鉄Fe、ニッケルNi、マンガンMn、コバルトCo、ガリウムGaから選択された少なくとも1種の元素と構成された金属合金にガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた金合金でも、機能特性の顕著な上昇を示した。

本発明の第2実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度銀Ag合金を含む銀Ag合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第2の実施形態に係る微細結晶子高機能銀Ag合金部材は、銀Ag含有量が99.95重量%合金にガドリニウムGdを500ppm添加して、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

次に、Ag90%–Pd10%重量からなる銀Ag合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

更に、Ag50%–Pd50%重量からなる銀Ag合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、熱処理後、0.3mm厚板に圧延加工した。

最後に、Ag10%–Pd90%重量からなる銀Ag合金に、ガドリニウムGdを500

g 添加し、30 mm 幅×10 mm 厚板を鋳造し、溶体化、時効後、0.3 mm 厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3 mm厚板を X 線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は8 nm、19 nm、23 nm、25 nmであった。新たに、結晶子サイズがナノメートル ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$) とマイクロメートル ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) で調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2~3倍上昇した。伸びも2~3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2.2倍上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性を向上させ、これ等諸特性のバランスを取ることもできるようになった。

板、線、薄膜、粉末でその効果がみとめられた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

先ず、鋳造合金の場合には、上記組成の合金素材を鋳造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鋳造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

銀Ag合金は、溶体化処理温度は450~2200℃、時効処理温度は100~600℃が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が500~1550℃、時効処理温度は150~500℃である。加工の際の加工効率は任意であるが、好ましい範囲は、第1の実施形態と同様である。

ガドリニウムGdを添加することによって、導電率をほとんど下げないで、ヤング率を下げることなく若干上げながら、引張強度、硬度、耐力、伸び、耐熱性を上げ、更に硫化、酸化を遅延できることが分かった。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウムGd添加効果が顕著に見られた

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、面心立方格子である高純度銀Ag合金を含む銀Ag合金にガドリニウムGdを5 ppm以上30000 ppm未満の範囲で含有さ、も試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

上記銀Ag合金組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果であった。ガドリニウムGd添加後、硬度、引張強度、ヤング率、耐熱性の特性が向上し、バネ性を示した。加工し易く、作業性も向上した。導電率の低下は殆ど見られなかった。

銀AgとガドリニウムGd以外の希土類元素、アルカリ土類元素、ジルコニウムZr、

スズS n、インジウムI n、銅C u、パラジウムP d、アルミニウムA l、亜鉛Z n、ニッケルN i、ガリウムG aから選択された少なくとも1種の元素と構成された金属合金にガドリニウムG dを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させた銀合金でも、諸特性の顕著な上昇を示した。

本発明の第3実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度プラチニウムP t合金を含むプラチニウムP t合金に、ガドリニウムG dを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第3の実施形態に係る微細結晶子高機能プラチニウムP t合金は、プラチニウムP t含有量が99.95重量%合金にガドリニウムG dを500 p p m添加して、30 mm幅×10 mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3 mm厚板に圧延加工した。

次に、P t 90%－P d 10%重量からなるプラチニウムP t合金に、ガドリニウムG dを500 g添加し、30 mm幅×10 mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3 mm厚板に圧延加工した。

更に、P t 50%－C u 50%重量からなるプラチニウムP t合金に、ガドリニウムG dを500 g添加し、30 mm幅×10 mm厚板を鑄造し、熱処理後、0.3 mm厚板に圧延加工した。

最後に、P t 10%－C u 90%重量からなるプラチニウム合金に、ガドリニウムG dを500 g添加し、30 mm幅×10 mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3 mm厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3 mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は11 nm、19 nm、17 nm、22 nmであった。結晶子サイズがナノメートル($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)で調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2～3倍上昇した。伸びも2～3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2倍以上上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性を向上させ、これ等諸特性のバランスを取ることもできるようになった。

板、線、薄膜、粉末でその効果がみとめられた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

先ず、鑄造合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

高純度プラチナP T合金を含むプラチニウム合金にガドリニウムG dを5 p p m以上3

0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させた貴金属合金で構成される。

プラチニウム P t 合金は、溶体化処理温度は 6 0 0 ~ 2 8 0 0 °C、時効処理温度は 1 5 0 ~ 1 4 0 0 °C が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が 5 0 0 ~ 1 6 0 0 °C、時効処理温度は 1 5 0 ~ 1 0 0 0 °C である。加工の際の加工効率は任意であるが、好ましい範囲は、第 1 の実施形態と同様である。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウム G d 添加効果が顕著に示した。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、面心立方格子である高純度プラチナ P t 合金を含むプラチナ P t 合金にガドリニウム G d を 5 p p m 以上 3 0 0 0 0 p p m 未満の範囲で含有さ、も試作評価したが、同様のガドリニウム G d 添加効果を示した。

上記配合プラチニウム P t 組成でも試作評価したが、同様のガドリニウム G d 添加効果であった。

ガドリニウム G d 添加後、硬度、引張強度、伸び、耐力、耐熱性の特性が向上し、バネ性を示した。加工し易く、作業性も向上した。ヤング率と導電率の低下は殆ど見られなかった。

プラチニウム P t と以外の希土類ガドリニウム G d 元素、アルカリ土類元素、ジルコニウム Z r、スズ S n、インジウム I n、銅 C u、パラジウム P d、ニッケル N i、タングステン W、イリジウム I r、ロジウム R h、ルテニウム R u、オスミウム O s、ガリウム G a からなる群から選択された少なくとも 1 種の元素と構成された金属合金にガドリニウム G d を 5 0 p p m 以上 1 5 0 0 0 p p m 未満の範囲で含有させたプラチニウム合金でも、同様に諸特性及びバランス特性の顕著な上昇を示した。

本発明の第 4 実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度金パラジウム P d 合金を含むパラジウム P d 合金に、ガドリニウム G d を 5 p p m 以上 3 0 0 0 0 p p m 未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第 4 の実施形態に係る微細結晶子高機能パラジウム P d 合金部材は、パラジウム P d 含有量が 9 9 . 9 5 重量%合金にガドリニウム G d を 5 0 0 p p m 添加して、3 0 mm 幅×1 0 mm 厚板を鋳造し、溶体化、時効後、0 . 3 mm 厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した 0 . 3 mm 厚板を X 線解析し、シェラーの式を用いて導出した平均結晶子径は 1 5 nm、であった。結晶子サイズがナノメートル ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$) とマイクロメートル ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0 . 2 %耐力が 2 ~ 3 倍上昇した。伸びも 2 ~ 3 倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も 2 . 3 倍上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性を向上させ、これ等諸特性を調整できるようになった。

板、線、薄膜、粉末でその効果が認められた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

先ず、鑄造合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

パラジウムPd合金を含むパラジウムPd合金にガドリニウムGdを5ppm以上3000ppm未満の範囲で含有させた貴金属合金で構成される。

パラジウムPd合金は、溶体化処理温度は500～2700℃、時効処理温度は150～1300℃が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が550～1500℃、時効処理温度は150～900℃である。加工の際の加工効率は任意であるが、好ましい範囲は、第1の実施形態と同様である。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウムGd添加効果が顕著に示した。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、面心立方格子である高純度パラジウムPd合金を含むパラジウムPd合金にガドリニウムGdを5ppm以上3000ppm未満の範囲で含有さ、も試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

上記合プラチウムPt組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果があった。

ガドリニウムGd添加後、硬度、引張強度、耐力、耐熱性等の特性が向上し、バネ性を示した。加工し易く、作業性も向上した。導電率とヤング率の低下は殆ど見られなかった。

パラジウムPd合金は、ガドリニウムGdを5ppm以上3000ppm未満の範囲で含有させたパラジウムPd合金でも、同様に諸特性及びバランス特性の顕著な上昇を示した。

本発明の第5実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度アルミニウムAl合金を含むアルミニウムAl合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上3000ppm未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第5の実施形態に係る微細結晶子高機能アルミニウムAl合金部材は、アルミニウムAl含有量が99.95重量%合金にガドリニウムGdを500ppm添加して、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

次に、アルミニウムAl90%-マグネシウムMg10%重量からなるアルミニウムAl合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

更に、アルミニウムA150%-マグネシウムMg50%重量からなるアルミニウムA1合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鋳造し、熱処理後、0.3mm厚板に圧延加工した。

最後に、アルミニウムA110%-マグネシウムMg90%重量からなるアルミニウムA1合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鋳造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は6nm、13nm、27nm、19nmであった。結晶子サイズがナノメートル($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に調整できた。

上記、仕上加工した0.3mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は8nm、13nm、27nm、19nmであった。結晶子サイズがナノメートル($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)で調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2~3倍上昇した。伸びも2~3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2.4倍上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性が向上し、これらの諸特性を調整できた。

アルミニウムA1合金部材は、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させたアルミニウムA1合金で構成される。

アルミニウムA1合金は、溶体化処理温度は300~2000℃、時効処理温度は50~450℃が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が500~1600℃、時効処理温度は50~400℃である。加工の際の加工効率は任意であるが、好ましい範囲は、第1の実施形態と同様である。

ガドリニウムGdを添加することによって、高機能があり、耐久性のある、加工し易い部材が得られることを見出した。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウムGd添加効果が顕著に見られる。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、面心立方格子である高純度アルミニウムA1合金を含むアルミニウムA1合金にガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させて試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

上記合アルミニウムA1合金組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果が認められた。

本発明の第6実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度マグネシウムMg合金を含むマグネシウムMg合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第6の実施形態に係る微細結晶子高機能マグネシウムMg合金部材は、含有量が99.95重量%合金にガドリニウムGdを500ppm添加して、30mm幅×10mm厚板を鋳造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は12nmであった。結晶子サイズが、ナノメートル($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)で調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2~3倍上昇した。伸びも2~3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2倍以上上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性が向上し、その諸特性を調整できた。

本発明の微細結晶子高機能マグネシウム合金は、マグネシウムMg地金、マグネシウムMg合金にガドリニウムGd5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させて構成される。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2~3倍上昇した。伸びも2~3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2倍以上上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

板、線、薄膜、粉末でその効果がみとめられた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

先ず、鋳造合金の場合には、上記組成の合金素材を鋳造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鋳造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

マグネシウムMg合金は、溶体化処理温度は250~1050℃、時効処理温度は110~500℃が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が500~1000℃、時効処理温度は50~450℃である。加工の際の加工効率は任意であるが、好ましい範囲は、第1の実施形態と同様である。

ガドリニウムGdを添加することによって、高機能で、耐久性のある、加工しやすい部材が得られることを見出した。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウムGd添加効果を顕著に示した。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、面心立方格子である高純度マグネシウムMg合金を含むマグネシウムMg

合金にガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有さ、も試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

上記合マグネシウムMg組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果であった。

ガドリニウムGd添加後、硬度、引張強度、耐力、伸び、耐熱性の特性が向上し、加工し易く、作業性も向上した。導電率とヤング率の低下は殆ど見られなかった。

本発明の第7実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度銅Cu合金を含む銅Cu合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第7の実施形態に係る微細結晶子高機能銅Cu合金部材は、含有量が99.95重量%合金にガドリニウムGdを500ppm添加して、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

次に、銅Cu90%—亜鉛Zn10%重量からなる銅Cu合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

更に、銅Cu65%—亜鉛Zn%重量からなる銅Cu合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、熱処理後、0.3mm厚板に圧延加工した。

最後に、銅Cu10%—銀Ag90%重量からなる銅Cu合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は17nm、7nm、21nm、13nmであった。結晶子サイズがナノメートル($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2~3倍上昇した。伸びも2~3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2.3倍上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性が向上し、これらの諸特性を調整できた。

板、線、薄膜、粉末でその効果が認められた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

先ず、鑄造合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工

の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

銅Cu合金は、溶体化処理温度は600～2500℃、時効処理温度は150～850℃が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が600～1600℃、時効処理温度は150～780℃である。

ガドリニウムGdを添加することによって、高機能あり、耐久性のある、加工しやすい部材が得られることを見出した。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウムGd添加効果が顕著であった。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を得た。

結晶格子が、面心立方格子である高純度銅Cu合金を含む銅Cu合金にガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有さ、も試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

上記銅Cu合金組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

ガドリニウムGd添加後、硬度、引張強度、耐力、伸び、耐熱性の特性が向上し、加工し易く、作業性も向上した。ヤング率と導電率の低下は殆ど見られなかった。

本発明の第8実施形態に係る微細結晶子高機能金属合金部材は、高純度鉄Fe合金を含む鉄Fe合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第8の実施形態に係る微細結晶子高機能鉄Fe合金部材は、含有量が99.95重量%合金にガドリニウムGdを500ppm添加して、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

次に、鉄Fe99%—シリコンSi1%重量からなる鉄Fe合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

更に、鉄Fe%—ニッケルNi17%—アルミニウムAl8%重量からなる鉄Fe合金に、ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、熱処理後、0.3mm厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した其々の平均結晶子径は7nm、27nm、18nmであった。結晶子サイズがナノメートル($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2～3倍上昇した。伸びも2～3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2倍以上上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性が向上し、これらの諸特性を調整できた。

板、線、薄膜、粉末でその効果がみとめられた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

先ず、鑄造合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

溶体化処理は $820^{\circ}\text{C} \times 1$ 時間行ない、時効処理は $480^{\circ}\text{C} \times 3$ 時間行った。

鉄Fe合金は、溶体化処理温度は $600 \sim 2800^{\circ}\text{C}$ 、時効処理温度は $150 \sim 700^{\circ}\text{C}$ が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が $600 \sim 2000^{\circ}\text{C}$ 、時効処理温度は $150 \sim 700^{\circ}\text{C}$ である。加工の際の加工効率は任意であるが、好ましい範囲は、第1の実施形態と同様である。

ガドリニウムGdを添加することによって、機能特性が向上し、耐久性のある、加工しやすい部材が得られることを見出した。

上記加工方法で加工したがいずれの場合でも、ガドリニウムGd添加効果が顕著に見られる。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、体心立方格子である高純度鉄Fe合金を含む鉄Fe合金にガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有さ、も試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

上記銅鉄Fe合金組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

ガドリニウムGd添加後、硬度、引張強度、耐力、伸び、耐熱性等の特性が向上し、加工し易く、作業性も向上した。導電率とヤング率の低下は殆ど見られなかった。

上記鉄Fe合金組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果であった。

鉄FeとガドリニウムGd以外の希土類元素、アルカリ土類元素、シリコンSi、ボロンB、ジルコニウムZr、スズSn、インジウムIn、鉛Pb、ニッケルNi、マンガンMn、銅Cu、バナジウムV、リンP、クロムCrから選択された少なくとも1種の元素と構成された金属合金にガドリニウムGdを50ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた鉄合金でも、図3と同様に弾性限度の顕著な上昇を示した。

本発明の第9実施形態に係る微細結晶子高機能合金部材は、高純度チタニウムTi合金を含むチタニウムTi合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させた金属合金で構成される。

本発明の第9の実施形態に係る微細結晶子高機能チタニウムTi合金部材は、含有量が99.95重量%合金にガドリニウムGdを500ppm添加して、30mm幅 $\times$ 10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

次に、チタニウムTi99.8%-パラジウムPd0.2%重量からなる鉄Fe合金に、

ガドリニウムGdを500g添加し、30mm幅×10mm厚板を鑄造し、溶体化、時効後、0.3mm厚板に圧延加工した。

上記、仕上加工した0.3mm厚板をX線解析し、シェラーの式を用いて導出した平均結晶子径は、

其々7nm、27nmであった。結晶子サイズがナノメートル($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)とマイクロメートル($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に調整できた。

導電率、ヤング率をほとんど下げることなく、硬度、引張強度、0.2%耐力が2~3倍上昇した。伸びも2~3倍伸ばすことができることが分かった。軟化温度も2.1倍上げることができた。圧延加工も熱処理無しででき、更にクロス加工できた。加工性も向上していることが分かった。これ等特性のバランスを取ることもできた。

諸特性が向上し、これらの諸特性を調整できた。

板、線、薄膜、粉末でその効果がみとめられた。

次に、上記特性の合金部材の製造方法について説明する。

先ず、鑄造合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、更に必要ならばその後所定温度で時効処理を施す。

次に、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して必要ならば所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、その加工の前または後で前記素材に対して必要ならば時効処理を施す。

チタニウムTi合金は、溶体化処理温度は600~2700℃、時効処理温度は150~500℃が可能である。特に好ましい条件は溶体化処理温度が500~1550℃、時効処理温度は300~800℃である。加工の際の加工効率は任意であるが、好ましい範囲は、第1の実施形態と同様である。

溶体化処理、時効処理をおこなっても同様の結果を示した。

結晶格子が、最密六方格子である高純度チタニウムTi合金を含むチタニウムTi合金にガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有さ、も試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

上記銅チタニウムTi合金組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

ガドリニウムGd添加後、硬度、引張強度、耐力、伸び、耐熱性等の特性が向上し、加工し易く、作業性も向上した。導電率とヤング率の低下は殆ど見られなかった。

上記チタニウムTi合金組成でも試作評価したが、同様のガドリニウムGd添加効果を示した。

チタニウムTiとガドリニウムGd以外の希土類元素、アルカリ土類元素、シリコンSi、ボロンB、アルミニウムAl、鉄Fe、ジルコニウムZr、銅Cu、スズSn、インジウムIn、ニッケルNi、コバルトCo、バナジウムV、クロムCrらなる群から選択

されるから選択された少なくとも1種の元素と構成された金属合金でも、同様な顕著な高性能特性を示した。

実施形態に適用される合金は特に限定されるものでない。上記機能向上添加剤以外の成分も通常の金属合金に用いられるものであればどのようなものでもよく特に限定されない。

つまり、上記機能向上添加剤は、既存の一般金属合金に対しても有効である。これら実施形態に係る合金部材を製造する際にも金属合金の実地形態と同様である。鑄造の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して所定温度に加熱後急冷する溶体化処理を施す。その後必要に応じて所定温度で時効処理を施す。また、加工合金の場合には、上記組成の合金素材を鑄造し、その素材に対して所定温度加熱後急冷する溶体化処理を施し、その素材を所定形状に加工し、この加工前または加工後に前期素材に対して時効処理を施す。

面心立方格子、体心立方格子、細密六方格子の金属合金（高純度合金含む）に、ガドリニウムGdを単独、または他の元素と複合化してなる機能特性向上添加剤を適量添加することにより、加工を加えない鑄造合金であっても従来にない高機能特性が得られるとともに、今までにない高い硬度、ヤング率、引張強度、耐熱性、作業性を得ることができる。

ガドリニウムGdは、体積占有率を考慮すると最も有効な高機能化元素であり、耐熱性の向上も顕著である。特に、Gdを添加することにより極めて高いヤング率、弾性限度が得られる。このようにGdは硬度、ヤング率、引張強度の向上効果が大きい、機能特性の向上が顕著である。更に添加量が少量で占有体積が小さいので、合金特有の特性を生かすことができる。

機能特性向上添加剤としての効果はGd単体で発揮されるが、Gd以外の上記元素からなる群から選択される少なくとも1種の元素と複合添加することによる相乗効果によって優れた特性を得ることもできる。

本発明の微耐結晶子高機能金属合金部材は機能特性を上げられるので、強度が有り、耐力、ヤング率、導電率、熱伝導率、軟化点等が高く、引張強度も強く脆さが無い。優れた機械的特性と物理特性を有するため、軽薄短小化に好適である。耐久性がある。更に加工性が良好で作業性がよい。

本発明の微耐結晶子高機能金属合金部材は機能性を上げて、硬度、引張強度、ヤング率、耐力、耐熱性、導電率、熱伝導率等の特性が高く、伸び等もあり、加工し易く、作業性がよい。従来の合金部材とは異なる。更に、これらの特性をユーザーの好みに応じて調整できることが大きな特徴である。

従って、上記元素の高機能金属合金の重要な機能特性を上げ、ユーザーの好みに応じて調整した個性的な金属合金が得られるのが最大の特徴である。

請 求 の 範 囲

1. 結晶格子が、面心立方格子、体心立方格子、最密六方格子である高純度合金を含む金属合金にガドリニウムGdを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させ、その結晶子を、ナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$) とマイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に微細化することを特徴とする微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
2. 結晶格子が、面心立方格子である高純度合金を含む金属合金にガドリニウムGdを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させ、その結晶子を、ナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$) とマイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に微細化することを特徴とする微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
3. 結晶格子が、面心立方格子、体心立方格子、最密六方格子である高純度合金を含む金属合金に、ガドリニウムGd単独、又はガドリニウムGdとガドリニウムGd以外の群から選択される少なくとも1種の元素とを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させ、結晶子をナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に微細化することを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
4. 結晶格子が、面心立方格子である高純度合金を含む金属合金に、ガドリニウムGd単独、又はガドリニウムGdとガドリニウムGd以外の群から選択される少なくとも1種の元素とを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させ、結晶子をナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に微細化することを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
5. 結晶格子が、面心立方格子、体心立方格子、最密六方格子である高純度合金を含む金属合金にガドリニウムGd単独、又はガドリニウムGdとガドリニウムGd以外の群から選択される少なくとも1種の元素とを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させ、結晶子をナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に微細化することと、その形状を調整することで、その合金の持つ優れた特性を失うことなく、欠点を改良し諸特性向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
6. 結晶格子が、面心立方格子である高純度合金を含む金属合金にガドリニウムGd単独、又はガドリニウムGdとガドリニウムGd以外の群から選択される少なくとも1種の元素とを5 p p m以上3 0 0 0 0 p p m未満の範囲で含有させ、結晶子をナノメートルサイズ ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$) に微細化することと、その形状を調整することで、その合金の持つ優れた特性を失うことなく、欠点を改良し諸特性向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。

7. 結晶格子が、面心立方格子、体心立方格子、最密六方格子である高純度合金を含む金属合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させ、結晶子をナノメートルサイズ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に微細化することと、その形状を調整することで、その合金の持つ優れた特性を失うことなく、欠点を改良し諸特性向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材を開発・製造・販売するビジネス展開。
8. 結晶格子が、面心立方格子である高純度合金を含む金属合金に、ガドリニウムGdを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させ、ガドリニウム、結晶子をナノメートルサイズ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に微細化することと、その形状を調整することで、その合金の持つ優れた特性を失うことなく、欠点を改良し諸特性向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材を開発・製造・販売するビジネス展開。
9. 結晶格子が、面心立方格子、体心立方格子、最密六方格子である高純度合金を含む金属合金の結晶子をナノメートルサイズ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に微細化することと、その形状を調整することで、その合金の持つ優れた特性を失うことなく、欠点を改良し諸特性向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
10. 結晶格子が、面心立方格子である高純度合金を含む金属合金の結晶子をナノメートルサイズ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に微細化することと、その形状を調整することで、その合金の持つ優れた特性を失うことなく、欠点を改良し諸特性向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
11. 結晶格子が面心立方格子、体心立方格子、最密六方格子である高純度合金を含む金属合金に、ガドリニウムGd単独、又はガドリニウムGdとガドリニウムGd以外の群から選択される少なくとも1種の元素とを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させ、結晶子をナノメートルサイズ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に微細化することと、その形状を調整することで、引張強度、弾性限度、耐熱性、耐食性、加工性、伸びを向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。
12. 結晶格子が面心立方格子である高純度合金を含む金属合金に、ガドリニウムGd単独、又はガドリニウムGdとガドリニウムGd以外の群から選択される少なくとも1種の元素とを5ppm以上30000ppm未満の範囲で含有させ、結晶子をナノメートルサイズ($10^{-9}\text{m} \sim 10^{-6}\text{m}$)、マイクロメートルサイズ($10^{-6}\text{m} \sim 10^{-3}\text{m}$)に微細化することと、その形状を調整することで結晶子を、ヤング率をほとんど下げることなく、引張強度、弾性限度、耐熱性、耐食性、加工性、伸びを向上させることを特徴する微細結晶子高機能金属合金部材及びその製造方法。

13. 前記溶体化処理は前記金属合金を200℃～2800℃で加熱処理後急冷し、前記時効処理は、前記結晶金属合金を100℃～1600℃加熱処理することを特徴とする請求範囲に記載の微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法。
14. 前記溶体化処理を行った後、加工処理と時効処理を交互に繰返し行うことを特徴とする請求範囲に記載の微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法。
15. 請求項の微細結晶子金属合金部材および微細結晶子貴金属合金部材の素材を鋳造する工程と
その素材に対して溶体化処理を施す工程を有する微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法。
16. 請求項の微細結晶子金属合金部材および微細結晶子金属合金部材の素材を鋳造する工程と
その素材に対して溶体化処理を施す工程と
前記加工の前または後で前記素材に対して時効処理を施す工程とを有する微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法。
17. 請求項の結晶金属合金部材および微細結晶子高機能金属合金部材の素材を鋳造する工程と
その素材に対して溶体化処理を施す工程と
その素材を所定形状に加工する工程と
前記加工の前または後で前記素材に対して時効処理を施す工程とを有する微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法。
18. 請求項のいずれかの方法において、溶体化処理温度が300～2800℃、時効処理温度が100～1400℃である微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法。
19. 請求項のいずれかの方法において、溶体化処理温度が300～2700℃、時効処理温度が50～1000℃である微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法。
20. 請求項のいずれかの方法において、溶体化処理温度が250～2500℃、時効処理温度が100～800℃である微細結晶子高機能金属合金部材の製造方法
21. 本発明高機能金属合金を軽薄短小化の製品に適用すること。
22. 本発明微細結晶子高機能金属合金部材を楽器材料に適用すること。
23. 本発明微細結晶子高機能金属合金部材を電子材料に適用すること。
24. 本発明微細結晶子高機能金属合金部材を宝飾材料に適用すること。
25. 本発明微細結晶子高機能金属合金部材を構造材料に適用すること。
26. 本発明微細結晶子高機能金属合金部材を自動車部品に適用すること。
27. 本発明微細結晶子高機能金属合金部材を航空部品に適用すること。

第 1 図

名称	結晶格子	組成 (%)	平均結晶子サイズ
Au 系	面心立方格子	Au99.95	27
		Au90-Ag10	15
		Au50-Ag50	19
		Au10-Ag90	23
Ag 系		Ag99.95	8
		Ag90-Pd10	19
		Ag50-Pd50	23
		Ag10-Pd90	25
Pt 系		Pt99.95	11
		Pt90-Pd10	19
		Pt50-Cu50	17
		Pt10-Cu10	22
Pd 系		Pd99.95	15
Al 系		Al99.95	6
		Al90-Mg10	13
		Al50-Mg50	27
		Al10-Mg90	19
Mg 系		Mg99.95	12
Cu 系		Cu99.95	17
		Cu90-Zn10	7
		Cu65-Zn35	21
		Cu10-Ag90	13
Fe 系		体心立方格子	Fe99.95
	Fe99.0-Si1		27
	Fe75.0-Ni17-Al8		18
Ti 系	細密六方格子	Ti99.95	7
		Ti99.8-Pd0.2	27

第2図

結晶格子	結晶子 サイズ (nm)	ヤング率 上昇率 (%)	導電率 上昇率 (%)	硬度 上昇率 (%)	引張強度 上昇率 (%)	耐力 上昇率 (%)	伸び 上昇率 (%)	軟化点 上昇率 (%)	耐 腐食 効果
面心立方	10^{-9}	0	-4	0	0	0	0	0	有
	～	～	～	～	～	～	～	～	
	10^{-3}	13	0	220	230	170	220	150	
体心立方	10^{-9}	0	-3	0	0	0	0	0	有
	～	～	～	～	～	～	～	～	
	10^{-3}	11	0	205	210	160	204	142	
細密六方	10^{-9}	0	-2	0	0	0	0	0	有
	～	～	～	～	～	～	～	～	
	10^{-3}	10	0	190	205	150	210	140	

注) 図1の銀板を5年間大気中に放置して、表面をX線分析したが酸化銀、流化銀は生じなかった。

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2012/060518

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER C22C1/02(2006.01)i, C22C5/02(2006.01)i, C22C5/04(2006.01)i, C22C5/06(2006.01)i, C22C9/04(2006.01)i, C22C14/00(2006.01)i, C22C21/06(2006.01)i, C22C23/00(2006.01)i, C22C38/02(2006.01)i, C22C38/08(2006.01)i, According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC		
B. FIELDS SEARCHED Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) C22C1/02, C22C5/02, C22C5/04, C22C5/06, C22C9/04, C22C14/00, C22C21/06, C22C23/00, C22C38/02, C22C38/08, C22F1/00 Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Jitsuyo Shinan Koho 1922-1996 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996-2012 Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971-2012 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994-2012 Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)		
C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	JP 2009-30146 A (Kazuo OGASA), 12 February 2009 (12.02.2009), claims 1 to 47; full specification; fig. 1 to 4 (Family: none)	1-27
X	WO 2008/72485 A1 (Kazuo OGASA), 19 June 2008 (19.06.2008), claims 1 to 44; full specification; fig. 1 to 4 (Family: none)	1-27
X	WO 2003/074745 A1 (Kazuo OGASA), 12 September 2003 (12.09.2003), claims 1 to 58; full specification; fig. 1 to 8 & AU 2003211455 A & JP 4417115 B	1-27
☒ Further documents are listed in the continuation of Box C. ☐ See patent family annex.		
* Special categories of cited documents: “A” document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance “E” earlier application or patent but published on or after the international filing date “L” 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 “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 “X” document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone “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 “&” document member of the same patent family		
Date of the actual completion of the international search 04 July, 2012 (04.07.12)		Date of mailing of the international search report 17 July, 2012 (17.07.12)
Name and mailing address of the ISA/ Japanese Patent Office		Authorized officer Telephone No.
Facsimile No.		Telephone No.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2012/060518

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	WO 2002/002834 A1 (Kazuo OGASA), 10 January 2002 (10.01.2002), claims 1 to 77; full descriptions; tables 1 to 4; fig. 1 to 3 & US 2003/0034097 A1 & US 2005/0205173 A1 & EP 1312687 A1 & EP 1693472 A2 & EP 2055794 A1 & CA 2383976 A & AU 5708300 A & CN 1387585 A & CN 1611619 A & AT 328128 T	1-27
X	JP 2001-49364 A (Kazuo OGASA), 20 February 2001 (20.02.2001), claims 1 to 14; full specification; fig. 1 to 4 (Family: none)	1-27
X	WO 1997/047778 A1 (Kazuo OGASA), 18 December 1997 (18.12.1997), claims 1 to 13; full descriptions; fig. 1 to 3 & US 6063213 A & EP 922780 A1 & DE 69715885 D & HK 1020998 A & AT 224961 T & CN 1221459 A	1-27
X	WO 1996/031632 A1 (Kazuo OGASA), 10 October 1996 (10.10.1996), claims 1 to 6; full descriptions; fig. 1 to 4 & US 6045635 A & US 6077366 A & EP 819773 A1 & DE 69618944 D & AU 4844996 A & BR 9604819 A & AU 717376 B & AT 212679 T & ES 2170850 T & CN 1180384 A & JP 9-3612 A	1-27
X	JP 9-3612 A (Kabushiki Kaisha Nishiki Tokushu Kinzoku Kenkyusho), 07 January 1997 (07.01.1997), claims 1 to 6; full specification; table 1 & US 6045635 A & US 6077366 A & EP 819773 A1 & WO 1996/031632 A1 & DE 69618944 D & AU 4844996 A & BR 9604819 A & AU 717376 B & AT 212679 T & ES 2170850 T & CN 1180384 A	1-27
X	JP 8-157983 A (Kabushiki Kaisha Kuwayama Kinzoku), 18 June 1996 (18.06.1996), claims 1, 2; full specification; table 1 (Family: none)	1-27

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2012/060518

Box No. II Observations where certain claims were found unsearchable (Continuation of item 2 of first sheet)

This international search report has not been established in respect of certain claims under Article 17(2)(a) for the following reasons:

1. ☐ Claims Nos.:
because they relate to subject matter not required to be searched by this Authority, namely:

2. ☐ Claims Nos.:
because they relate to parts of the international application that do not comply with the prescribed requirements to such an extent that no meaningful international search can be carried out, specifically:

3. ☐ Claims Nos.:
because they are dependent claims and are not drafted in accordance with the second and third sentences of Rule 6.4(a).

Box No. III Observations where unity of invention is lacking (Continuation of item 3 of first sheet)

This International Searching Authority found multiple inventions in this international application, as follows:

Each of the inventions of claims 1-27 does not have a novel configuration which makes a contribution over the prior art.

Consequently, since it is obvious that respective inventions do not mutually comply with the requirement of unity, it is considered that the number of inventions is twenty seven (27), which is same as the number of claims.

1. ☐ As all required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers all searchable claims.
2. ☒ As all searchable claims could be searched without effort justifying additional fees, this Authority did not invite payment of additional fees.
3. ☐ As only some of the required additional search fees were timely paid by the applicant, this international search report covers only those claims for which fees were paid, specifically claims Nos.:

4. ☐ No required additional search fees were timely paid by the applicant. Consequently, this international search report is restricted to the invention first mentioned in the claims; it is covered by claims Nos.:

Remark on Protest

- ☐ The additional search fees were accompanied by the applicant's protest and, where applicable, the payment of a protest fee.
- ☐ The additional search fees were accompanied by the applicant's protest but the applicable protest fee was not paid within the time limit specified in the invitation.
- ☐ No protest accompanied the payment of additional search fees.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2012/060518

Continuation of A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER
(International Patent Classification (IPC))

C22F1/00(2006.01) i

(According to International Patent Classification (IPC) or to both national
classification and IPC)

A. 発明の属する分野の分類（国際特許分類（I P C））

Int.Cl. C22C1/02(2006.01)i, C22C5/02(2006.01)i, C22C5/04(2006.01)i, C22C5/06(2006.01)i, C22C9/04(2006.01)i, C22C14/00(2006.01)i, C22C21/06(2006.01)i, C22C23/00(2006.01)i, C22C38/02(2006.01)i, C22C38/08(2006.01)i, C22F1/00(2006.01)i

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料（国際特許分類（I P C））

Int.Cl. C22C1/02, C22C5/02, C22C5/04, C22C5/06, C22C9/04, C22C14/00, C22C21/06, C22C23/00, C22C38/02, C22C38/08, C22F1/00

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1 9 2 2 - 1 9 9 6 年
日本国公開実用新案公報	1 9 7 1 - 2 0 1 2 年
日本国実用新案登録公報	1 9 9 6 - 2 0 1 2 年
日本国登録実用新案公報	1 9 9 4 - 2 0 1 2 年

国際調査で使用した電子データベース（データベースの名称、調査に使用した用語）

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
X	JP 2009-30146 A（小笠 和男）2009.02.12, 請求項 1-47, 明細書全文, 図 1-4 (ファミリーなし)	1-27
X	W0 2008/72485 A1（小笠 和男）2008.06.19, 請求項 1-44, 明細書全文, 図 1-4 (ファミリーなし)	1-27

☒ C 欄の続きにも文献が列挙されている。

☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

「A」 特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
「E」 国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
「L」 優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献（理由を付す）
「O」 口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
「P」 国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」 国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
「X」 特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
「Y」 特に関連のある文献であって、当該文献と他の 1 以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
「&」 同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

0 4 . 0 7 . 2 0 1 2

国際調査報告の発送日

1 7 . 0 7 . 2 0 1 2

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁（I S A / J P）

郵便番号 1 0 0 - 8 9 1 5

東京都千代田区霞が関三丁目 4 番 3 号

特許庁審査官（権限のある職員）

河口 展明

電話番号 0 3 - 3 5 8 1 - 1 1 0 1 内線 3 4 3 5

4 K

3 7 7 0

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
X	WO 2003/074745 A1 (小笠 和男) 2003.09.12, 請求の範囲 1-58, 明細書全文, 第 1 図-第 8 図 & AU 2003211455 A & JP 4417115 B	1-27
X	WO 2002/002834 A1 (小笠 和男) 2002.01.10, 請求の範囲 1-77, 明細書全文, 表 1-4, Fig. 1-3 & US 2003/0034097 A1 & US 2005/0205173 A1 & EP 1312687 A1 & EP 1693472 A2 & EP 2055794 A1 & CA 2383976 A & AU 5708300 A & CN 1387585 A & CN 1611619 A & AT 328128 T	1-27
X	JP 2001-49364 A (小笠 和男) 2001.02.20, 請求項 1-14, 明細書全文, 図 1-4 (ファミリーなし)	1-27
X	WO 1997/047778 A1 (小笠 和男) 1997.12.18, 請求の範囲 1-13, 明細書全文, 図 1-3 & US 6063213 A & EP 922780 A1 & DE 69715885 D & HK 1020998 A & AT 224961 T & CN 1221459 A	1-27
X	WO 1996/031632 A1 (小笠 和男) 1996.10.10, 請求の範囲 (1)-(6), 明細書全文, 図 1-4 & US 6045635 A & US 6077366 A & EP 819773 A1 & DE 69618944 D & AU 4844996 A & BR 9604819 A & AU 717376 B & AT 212679 T & ES 2170850 T & CN 1180384 A & JP 9-3612 A	1-27
X	JP 9-3612 A (株式会社錦特殊金属研究所) 1997.01.07, 請求項 1-6, 明細書全文, 表 1 & US 6045635 A & US 6077366 A & EP 819773 A1 & WO 1996/031632 A1 & DE 69618944 D & AU 4844996 A & BR 9604819 A & AU 717376 B & AT 212679 T & ES 2170850 T & CN 1180384 A	1-27
X	JP 8-157983 A (株式会社桑山貴金属) 1996.06.18, 請求項 1, 2, 明細書全文, 表 1 (ファミリーなし)	1-27

第Ⅱ欄 請求の範囲の一部の調査ができないときの意見（第1ページの2の続き）

法第8条第3項（P C T 17条(2)(a)）の規定により、この国際調査報告は次の理由により請求の範囲の一部について作成しなかった。

1. ☐ 請求項 _____ は、この国際調査機関が調査をすることを要しない対象に係るものである。
つまり、
2. ☐ 請求項 _____ は、有意義な国際調査をすることができる程度まで所定の要件を満たしていない国際出願の部分に係るものである。つまり、
3. ☐ 請求項 _____ は、従属請求の範囲であってP C T 規則6.4(a)の第2文及び第3文の規定に従って記載されていない。

第Ⅲ欄 発明の単一性が欠如しているときの意見（第1ページの3の続き）

次に述べるようにこの国際出願に二以上の発明があるときの国際調査機関は認めた。

請求項1-27に係る発明は、いずれも、従来技術に貢献をもたらす新規な構成を有しない。したがって、いずれの発明同士も各々、単一性の要件を満たさないことは明らかであるから、請求項の数である27の発明があると認められる。

1. ☐ 出願人が必要な追加調査手数料をすべて期間内に納付したので、この国際調査報告は、すべての調査可能な請求項について作成した。
2. ☒ 追加調査手数料を要求するまでもなく、すべての調査可能な請求項について調査することができたので、追加調査手数料の納付を求めなかった。
3. ☐ 出願人が必要な追加調査手数料を一部のみしか期間内に納付しなかったため、この国際調査報告は、手数料の納付のあった次の請求項のみについて作成した。
4. ☐ 出願人が必要な追加調査手数料を期間内に納付しなかったため、この国際調査報告は、請求の範囲の最初に記載されている発明に係る次の請求項について作成した。

追加調査手数料の異議の申立てに関する注意

- ☐ 追加調査手数料及び、該当する場合には、異議申立手数料の納付と共に、出願人から異議申立てがあった。
- ☐ 追加調査手数料の納付と共に出願人から異議申立てがあったが、異議申立手数料が納付命令書に示した期間内に支払われなかった。
- ☐ 追加調査手数料の納付はあったが、異議申立てはなかった。