

特許記事

制輪子用合金鉄

特公・昭36-7853 (公告・昭36-6-17) 出願: 34-8-14, 出願発明: 上田吉孝

鋳造後の化学成分が C 2.7~3.2%, Si 1.1~1.8%, Mn 0.5~0.9%, S < 0.15%, P 0.5~1.0% を含有し、これに Ni 0.5~1.6% または Cu 0.4~1.2% あるいは Ti 0.4~1.0 の一つを附加含有せしめた。

鋳型用空中子成形法

特公・昭36-7854 (公告・昭36-6-17) 出願: 34-12-16, 発明: 中谷二夫, 出願: 日本楽器製造株式会社

金属の表面を処理する材料

特公・昭36-7855 (公告・昭36-6-17) 出願: 31-1-23, 発明: ファーディナンド・フィリップス・ヘラー, チャールス・ウェインハガーマン, 出願: アメリカン・ケミカルペイント・コムパニー

磷酸塩被覆面の処理用組成物

特公・昭36-7856 (公告・昭36-6-17) 出願: 32-2-1, 発明: バーザ・エス・テュトル, ワルター・エー・ヴィタンツ, 出願: ジェー・エヌ・テュトル・インコーポレーテッド

キュプロニッケル溶接棒

特公・昭36-7857 (公告・昭36-6-17) 出願: 35-2-13, 発明: 有川正康, 木村信次, 赤江秀雄, 出願: 株式会社神戸製鋼所

荷電粒子線を用いる熔接および蠟付法

特公・昭36-7858 (公告・昭36-6-17) 出願: 34-7-1, 優先権: 1958-7-1 (独), 発明: フリット・シュライヒ, カール・ハインツ・シュタイゲルワルト, 出願: カール・ツァイス

電気アークにより電導性部材を加工

または融解する方法

特公・昭36-7860 (公告・昭36-6-17) 出願: 31-7-25, 優先権: 1955-7-26, 1955-10-11, 2件, 1955-10-17, 2件 (米) 発明: グレン・ウォーカー・オイラ, ジョン・マイヤーⅢ, トマス・ビンニントン・リード, ロバート・マッコルナック・ゲージ, ジョン・スタンレー・ケーン, クリッフォード・ワレン・ヒル, ドナルド・マッケルヴィー・エンニ, 出願: ユニオン・ローバイド・コーポレーション

ガス被包アーク溶接トーチ

特公・昭36-7861 (公告・昭36-6-17) 出願: 34-8-29, 優先権: 1958-9-22 (米), 発明: タデウス・ジョン・ウゼフ・ウォジアク, ピーター・ロバート・シェーファー, 出願: ユニオン・カーバイド・コーポレーション

アーク溶接装置

特公・昭36-7862 (公告・昭36-6-17) 出願: 34-12-11, 優先権: 1958-12-12 (米), 発明: ロバート・リン・フォード・ハックマン, ライモンド・パトリック・サリヴァン, ロスコー・ロバート・ロボスコ, 出願: ユニオン・カーバイド・コーポレーション

板圧接用工具

特公・昭36-7863 (公告・昭36-6-17) 出願: 32-12-16, 発明: ウィリアム・エイ・バーンズ, 出願: ケルセイ・ハイエス・コムパニー

0.04%以下のマグネシウムを含有する 鉄の製造方法

特公・昭36-8153 (公告・昭36-6-21) 出願: 34-3-26, 発明: ウィリアム・ヘンリー・ムーア, 出願: ミーハナイト・メタル・コーポレーション

熔鉄に珪化石灰 40~55%, 弗化石灰 15~35%, 合Mg 硅素鉄 15~40% の混合物を添加し該Mg剤中の Mg 量は鉄中に 0.04% 以上の残留 Mg 成生に必要な量を越えた量を有することと該珪化石灰と弗化石灰とが作用して前記 Mg は熔鉄中の残留量が 0.04% 以下に制限されることと該 Mg 剤は単独で熔鉄に添加された時 0.04% 以下の Mg 含有量では結節状と球状との黒鉛を有する鉄を成生できないことを特徴とする結節状と球状との黒鉛と 0.04% 以下の Mg を含有する鉄の製造方法。

加圧铸造装置

特公・昭36-8155 (公告・昭36-6-21) 出願: 34-11-10, 出願発明: 久保要

真空铸造装置

特公・昭36-8156 (公告・昭36-6-21) 出願: 34-10-14, 出願発明: 久保要

高温熔融金属材料に弹性液エネルギー を伝達させる装置

特公・昭36-8157 (公告・昭36-6-21) 出願: 34-12-12, 発明: 佐藤隆夫, 出願: 大谷孝吉

電縫管の製造方法

特公・昭36-8159 (公告・昭36-6-21) 出願: 33-9-11, 出願発明: 原田功三

冷間圧接用加圧装置

特公昭36-8160 (公告・昭36-6-21) 出願: 32-12-16, 発明: ダブリュー・エイ・バーンズ, ストーレイ・エイ・ジスク, 出願: ケルセイ・ハイエス・コムパニー

管体の衝合冷間圧接着方法

特公・昭36-8161 (公告・昭36-6-21) 出願: 32-12-16, 発明: ダブリュー・エイ・バーンズ, ストーレイ・エイ・ジスク, 出願: ケルセイ・ハイエス・コムパニー
保油性, 潤滑性および耐磨耗性を有する
鉄部品の製造法

特公・昭36-8301 (公告・昭36-6-22) 出願: 34-5-7, 発明: 大谷文太郎, 出願: ダイハツ工業株式会社

表皮脱炭層を除去された黒心可鍛鉄に Al 浸透を施したのち表面の Al を多く含有する層を研磨除去することにより黒鉛と Fe-Al 金属間化合物との混在組織を鉄部品の表面に賦与する。

保油性, 潤滑性および耐磨耗性を 有する鉄製部品

特公・昭36-8302 (公告・昭36-6-22) 出願: 34-5-7, 発明: 大谷文太郎, 出願: ダイハツ工業株式会社

黒鉛と Fe-Al 金属間化合物とが混在する表層を有する。

低融銀鐵

特公・昭36-8303(公告・昭36-6-22) 出願: 33-12-17, 発明: 三川恒昨, 出願: 株式会社青木メタル工場
化学組成(%) Ag 35~45, Cu 12~22, Zn 12~22, Cd 19~29, In 0.1~10 なる低融銀鐵。

塩基性耐火煉瓦の製造法

特公・昭36-8312(公告・昭36-6-22) 出願: 34-1-29, 出願発明: 田巻安平

融解金属処理装置

特公・昭36-8401(公告・昭36-6-23) 出願: 35-3-23
優先権: 1959-3-23(米), 発明: ラッセル・エム・ワイズマン, 出願: ダイヤモンド・アルカリ・コムパニー

粉体押出成形用多重ピストン

特公・昭36-8402(公告・昭36-6-23) 出願: 33-7-5, 出願発明: 若林隆夫

ストリップメタルのコイル処理装置

特公・昭36-8403(公告・昭36-6-23) 出願: 33-12-5, 優先権: 1957-12-6(米), 発明: カルビン・チャールス・ブラックマン, ロバート・ジェームス・ビーマー, 出願: リー・ウイルソン

タンタル基体合金

特公・昭36-8404(公告・昭36-6-23) 出願: 33-10-11, 優先権: 1957-10-11(米), 発明: ルドルフ・ハロルド・ティールマン, 出願: シーラメタルズ・コーポレイション

ニオブおよびタンタル基体合金

特公・昭36-8405(公告・昭36-6-23) 出願: 33-10-11, 優先権: 1957-10-11(米), 発明: ルドルフ・ハロルド・ティールマン, 出願: シーラメタルズ・コーポレイション

タンクステン抽出精製方法

特公・昭36-8406(公告・昭36-6-23) 出願: 34-3-30, 優先権: 1958-3-31(米), 発明: アーサー・イー・ニューカーク, 出願: ゼネラル・エレクトリック・コムパニー

鍛造合金組成物

特公・昭36-8407(公告・昭36-6-23) 出願: 34-2-23, 優先権: 1958-2-27(米), 発明: ドナルド・イー・トマス, ケネス・イー・ゴールドマン, ジュン・ヒノ, 出願: ユナイテッド・ステーツ・アトミック・エナジー・コンミッション

Nb 5~15(重量)%と, Zr 1~15(重量)%と残部は0.15(重量)%を超えないこん跡の不純物以外は全部Uとから主として成り, 前記 Nb と Zr との総量が全体の30(重量)%を超えないような組成を持ち, 照射による物理的变化が比較的少いことを特徴とする原子炉内の燃料材として使用するに適した構造に作られた γ -相組織の鍛造合金組成物。

粉状金属鉄材料の団鉱法

特公・昭36-8408(公告・昭36-6-23) 出願: 35-3-3, 優先権: 1959-3-3(仏), 出願発明: コージェース・マリー・ブルストレン, 出願: ソシエテ・デ・アシェリドウ・ロンギー

高度に粉状の金属鉄材料をメッシュの大きさが0.5~5mmの範囲のスクリーンより過大な粒子を復帰しながら順次に調節された粉碎操作に掛けて, 一定の粒度分布の粉碎生成物となし, コーカス, 石炭のような固形の還元剤を1~3mm, 範囲において予め定めた大きさのメッシュのスクリーンより過大な粒子を復帰しながら順次に調節された粉碎に掛けて, 一定の粒度分布の固形の還元剤となし, この粉碎された金属鉄生成物に対して, かくして得られた固形の還元剤を2~12%添加し, スクリーンのメッシュの大きさは復帰物の選別に役立ち, 粉碎機の粉碎力は金属鉄材料を処理し, 固形の還元剤は前記の割合における粉碎生成物の混合物が理想的な調整ダイアグラムにて示される粒度分布にできるだけ近似した粒度分布を示すように選ばれたものであり, この混合物に水分含有量が7%と16%との間に調節されるために必要な量の水を添加し, かつこの混合物を少くとも250kg/cm²の圧力にて圧搾して, 体積が約20cm³と40cm³との間の圧搾生成物となすことを特徴とする高度に粉状の金属鉄材料を, 特に堅型炉中にて還元製煉する目的に適する団鉱となす方法。

熔融鉄帶有スラグから鉄を回収する方法

特公・昭36-8409(公告・昭36-6-23) 出願: 35-1-14, 優先権: 1959-1-15(ギリシャ), 出願発明: ルカス・エス・モックスロス

炉内において, 約25~30%の鉄を含み1550~1600°Cの温度にある熔融鉄帶有スラグに, コーカス粉または他の還元燃料と, 鉄鉱と, フラックスとを, 約1200°Cを超えない温度にある半熔融集塊を得るに充分な量において同時に混合し, かつ還元燃料を前記集塊中に均整に分散させ, この集塊を1200°Cにおいて2h反応させて鉄分を元素鉄に還元し, この元素鉄を含む半熔融集塊を元素鉄が熔融する温度に加熱し, この熔融せる鉄を集塊から分離させる諸工程から成る。

耐蝕合金

特公・昭36-8410(公告・昭36-6-23) 出願: 34-4-1, 優先権: 1958-4-1(米), 発明: ローランド・イー・サヴィッジ, 出願: ゼネラル・エレクトリック・コムパニー

重量比で0.04~0.06%のC, 10~12%のCr 1.5%のNi, 1.5~2.0%のMn, 0.30~0.50%のSi, 最大0.05%のV, 最大0.10%のMoおよび残部鉄よりなる。

原子炉用含ボロン不銹鋼

特公・昭36-8411(公告・昭36-6-23) 出願: 34-10-10, 発明: 川畠正夫, 横田孝三, 渡辺哲弥, 出願: 日本冶金工業株式会社

C 0.005~0.1%, Si 0.1~3%, Mn 0~1%, Ni 7~25%, Cr 7~30%, Co 0~0.2%, 不純物としてMo, Cu 0.5%以下, P, S 0.05%以下, 残余鉄より成る不銹鋼にB 0.5~7%, Ti 0.5~15%, Zr, Cb, V, Al, Ca, Mg, Beの1種または2種以上を総量にて0~3%添加してB 0.5~5%, Ti 0.5~10%を残留せしめた。

磁性材料の薄板内に選択性の方向性の

臨界伸びを生じさせる方法

特公・昭36-8412(公告・昭36-6-23) 出願: 33-5-

21, 優先権: 1957-5-23(米), 発明: チャールズ・イー・メリネス, 出願: ゼネラル・エレクトリック・コムパニー

磁性硅素鋼板の製造法

特公・昭36-8413(公告・昭36-6-23)出願: 33-8-30, 優先権: 1957-8-30(米), 発明: ロバート・ジー・アスプデン, 出願: ウェスチングハウス・エレクトリック・コーポレイション

2~6(重量)% Si, 0.01% 以下のCおよび0.01~0.5%程度の少量のMnおよび他の添加物および不純物以外の残余は鉄である材料シートをその際主として粒に111, 112配向が起る冷間圧延し,かかる冷間圧延シートを1100~1400°Cの温度で実質的に材料の完全な第2次再結晶を起すに充分な時間シリカが焼鈍温度でSiに還元できるように実質的に湿分, 酸素および反応物質のない浸炭しない雰囲気中で焼鈍することからなり, 主として100, 001粒組織を有する二重配向磁性物質を作る方法。

不銹鋼の電解研磨法

特公・昭36-8417(公告・昭36-6-23)出願: 34-3-3, 出願発明: 杉本 実

電弧熔接棒

特公・昭36-8419(公告・昭36-6-23)出願: 35-2-11, 出願発明: 宮田力雄, 松本雄一

ステンレスその他の金属類の接着用融剤

特公・昭36-8421(公告・昭36-6-23)出願: 33-9-16出願発明: 池田義二

重量比において約磷酸1000部, 硫酸銅0.05~1部を配合して得る。

複数の条片材料のコイルを順次取扱い

かつ巻戻す装置

特公・昭36-8423(公告・昭36-6-23)出願: 34-1-28, 発明: ジェレミア・ダブリュー・オブライエン, 出願: ユーナイテッド・エンジニアーリング・アンド・ファウンドリー・コムパニー

複合材料

特公・昭36-8424(公告・昭36-6-23)出願: 33-7-30, 発明: ジェームズ・スペンサー・ヒル, 出願: エンゲルhardt・インダストリーズ・インコーポレーテッド

少くとも一つの白金族金属よりなる第1および第2の固体金属層とこれら両層の間ににおいて両層に結合された粉末金属層とを備え, この粉末金属層は前記白金族の粉末を圧縮焼結して成り, 以て高温度における寿命を長期となした。

金属の熔融炉または精錬炉の加熱制御法

特公・昭36-8551(公告・昭36-6-24)出願: 32-12-12, 優先権: 1956-12-12(仏), 発明: アンドレ・ピエール・オル・ラバカミー, 出願: エタブリスマン・ブルレックス・エチュード・エ・エクスプロアタション・プール・ショーファージュ・デ・フル

雰囲気炉

公特・昭36-8552(公告・昭36-6-24)出願: 34-7-

6, 出願発明: 桜井保之助

鋼を冷間加工の後に熱処理する場合に発生する歪みを小さくする方法

特公・昭36-8553(公告・昭36-6-24)出願: 34-7-30出願発明: 伊藤 篤

硅素鉄合金の処理方法

特公・昭36-8554(公告・昭36-6-24)出願: 32-7-15, 発明: フリット・アスムス, リチャード・ボール, クラウス・デルト, ディートリッヒ・ガント, ゲルハルト・イーベ, フリードリッヒ・ファイヘル, 出願: ヴァクームシュメルツエ・アクチエンゼルシャフト

Si-Fe金よりなる物体が熱間変形されつぎに一度または多数度冷間変形され, ついで細段焼鈍が行なわれるような硅素2~5%を含有するSi-Fe合金における立方集合組織を作る方法において, 終段焼鈍が960°C以上の温度特に1100~1350°Cで約10mn~20h実施されその間焼鈍雰囲気の酸素分圧を焼鈍すべき物体表面上で充分に低く保つて焼鈍体表面上の焼鈍温度の焼鈍雰囲気が決してSiO₂を生ぜずかつ, そこに存在したSiO₂も消滅してしまうようにし, また焼鈍時間, 烧鈍温度および焼鈍雰囲気を相互に調整して特に高い焼鈍温度では焼鉄時間を短かくし低い場合は反対になるようにし, かつ酸素分圧が上限にある場合, 非常に高い焼鈍温度が, これに対応する短い焼鈍時間と関連して選定され, そして2次再結晶がほとんど完全に立方組織に変わるようにすることを特徴とするSi-Fe合金の処理方法。

磁場中冷却効果を利用した恒透磁率材料の製法

特公・昭36-8555(公告・昭36-6-24)出願: 34-5-13, 発明: 山本孝明, 中村 豊, 長島富雄, 出願: 工業技術院長

Fe 32~50(重量)%, Ni 68~50(重量)%, および必要に応じてこれに少量の添加元素を加えた合金テープの立方晶型の結晶磁気異方性エネルギーを甚しく減少させると共に単軸異方性エネルギーを増大させるため, 磁化方向と垂直な磁場中で550~200°Cの範囲で100~5°C/hの速度で徐冷し, かつ磁化方向の反磁場を調節する。

砒化Ni鉱の処理法

特公・昭36-8556(公告・昭36-6-24)出願: 35-3-2, 出願発明: 堀居太郎

砒化Ni鉱を回転炉を使用して, 振発焙焼を行ない, 含有揮発性物質を除去したのち, 脈石分などを比重分離または熔融分離により除去し, つぎにガス導入管を特設して酸化, 還元帯を交互に構成する如くした回転炉に装入し, 炉内において酸化, 還元焙焼作用を交互に繰返し行なわしめ, 鉱石中のS, AsおよびSbなどの揮発性物質の大半を除去し, さらに回転炉を使用してソーダ焙焼を行ないAsを砒酸ソーダとして除去したのち, 減圧装置付電気炉などを使用して必要に応じ酸素吹精を行なつた上, 減圧状態にて熔融蒸溜をなし, 不純物を揮発除去する。

(以下1628ページへつづく)