科学研究費助成事業

研究成果報告書



交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 2,800,000円

研究成果の概要(和文):鉄合金におけるベイナイトの不完全変態を利用したナノラメラニ相組織の創製を目的 とし、浸窒処理による高窒素鋼の創製および窒化物生成の抑制によるオーステナイトの高窒素化と安定化に適し た置換型合金の機能解明を行い、窒素を利用した高強度 - 高延性 - 高靭性な鉄合金の探索を行った。 純鉄および1mass%のSi、Cr、MnおよびMoを添加した試料に対し浸窒処理条件の探索を行い、ガス分圧および温度 を制御することで全体が均一な窒素濃度となる試料の作製に成功した。その後の恒温変態処理では、CrおよびMo を添加することにより鉄窒化物の生成が抑制され、多量のオーステナイトを残留させることが可能であることが 明らかとなった。

研究成果の概要(英文): In order to create a novel nano-lamellar dual phase structure utilizing an incomplete transformation of bainite transformation in iron alloys, exploration of preparation condition of high nitrogen steels using nitriding and quenching process and the effect of alloying element on the concentration behavior of nitrogen and phase stability of each phase were investigated.

In this study, pure iron and Fe-1mass%M alloys containing Si, Cr, Mn and Mo were used as starting materials. The samples with uniform nitrogen concentration were successfully obtained by controlling the partial pressure of introduced gas and treatment temperature. In the subsequent isothermal transformation treatment, formation of iron nitride was suppressed by Cr and Mo addition, and it became clear that a large amount of austenite retained.

研究分野: 金属相変態論

キーワード: 浸窒処理 高窒素オーステナイト 相変態 ナノラメラニ相組織 相安定性

1. 研究開始当初の背景

高炭素鋼のパーライト組織はフェライト とセメンタイトのナノラメラ構造からなり、 優れた加工硬化を示すことから強冷間加工 によって6GPaもの超高強度が得られる。一 方、自動車用高強度 TRIP 鋼板で用いられる 400~500℃でのオーステンパー処理を従来 よりも低温である 200℃付近で行うことでフ ェライト+オーステナイトナノラメラ2相組 織を得ることができ、従来鋼を大きく凌駕す る高強度-高延性化を実現している。これま でに窒素鋼ではフェライトを素地組織とし た実用化の例は無いが、フェライトと高窒素 オーステナイトの二相ラメラ組織が得られ れば、窒素を利用した新たな高強度-高延性 材料が生まれる可能性がある。

2. 研究の目的

ナノベイナイト鋼では、ナノラメラ2相組 織を得るためにオーステンパー処理温度の 低下によるベイナイト組織中のフェライト 結晶の微細化と、合金元素(特に Si)転化で炭 化物生成を抑制することで高炭素オーステ ナイトの安定化を図っているが、この原理は 窒素鋼でも同様に働くことが期待される。そ こで本研究では、フェライトと鋼窒素オース テナイトのナノラメラ2相組織の創製を目指 し、以下の2点を明らかにすることを目的と する。

- (1) 窒化物生成傾向が異なる置換型合金元 素を添加した Fe-M 二元合金を用いて、 表面から窒素を拡散侵入させる浸窒処 理でオーステナイト母相の高窒素化を 図る。
- (2) 高窒素オーステナイトをオーステンパー処理することによって、ベイナイト変態が完了せずに窒素が未変態オーステナイト中に濃縮して安定化する不完全変態の条件を探索する。

3. 研究の方法

供試材として純鉄、Fe-1Mn、Fe-1Cr、 Fe-1Si、Fe-1Moの5種類使用した。各試 料を均質化処理し、8 mm×18 mm×0.7 mmとなるように切り出した後、湿式研磨 により最終的な試料厚さを0.5 mmとした。

図1に本研究で用いた浸窒処理装置の概略図を示す。初めに炉を昇温し、試料を処理 前室にセットした後、炉内を真空引きし、Ar 置換を行った。その後、組成を調整したガス を炉内に導入し定常状態になった後、炉内に 試料を移動し浸窒処理を施した。処理雰囲気 はH2/NH3 混合ガスを用い、ガス圧は大気 圧、全ガス量は100 ml/min.とした。導入ア ンモニア分圧(PNH3)はそれぞれの合金につ いて変化させることで窒素を添加した。浸窒 処理後、窒素濃度測定用試料は水焼入れを行 い、オーステンパー処理用試料は装置下段の 冷却水浴部をソルトバスへ変更し、種々の温 度および時間にて等温変態処理を行った。



図1 浸窒処理装置の概略図

得られた試料に対し、浸窒処理前後の重量変 化測定による試料中窒素濃度の見積もり、X 線回折測定(XRD)により生成相の同定、相分 率および格子定数の測定、走査型電子顕微鏡 (SEM)により微細組織観察、電子線後方散乱 回折測定(EBSD)により試料の方位解析を行 った。

4. 研究成果

短時間で均一な窒素濃度を得るために拡散 速度の速い高温で浸窒処理を行うことを想定 し、Thermo-Calc を用いて、1000℃における Fe-N-M 三元系状態図の計算を行った。Cr 添 加材にはオーステナイト単相領域があるが、 窒素濃度が約0.3mass%Nより高くなるとCrN が析出し、オーステナイト+CrNの2相となる。 Si 添加材に関してもCr 添加材と同様に、オ ーステナイト単相領域があるが、窒素濃度が 約0.3mass%N より高くなるとSi3N4 が析出 する。一方、Mn およびMo については窒素 量が2 mass% までオーステナイト単相域があ り、さらに窒素量が増加しても合金窒化物が 生成しないことがそれぞれ確認され、これら の結果から、いずれの試料においても浸窒処 理中に合金窒化物の析出が生じない窒素濃度 として、目標窒素濃度を0.3 mass%N とした。

図2に浸窒処理温度1000℃における各試料 のNH₃ガス分圧と重量変化から見積られた試 料中窒素量の関係図を示す。処理時間は Wagner の理論における拡散距離の式

 $L = 2\gamma \sqrt{D_N^{\gamma} t}$ およびDarkenらによる窒素の拡散係数の式

$$D_N^{\gamma} = 2.0 \times 10^{-2} \exp(-\frac{28000}{RT})$$

を用いて60 min.とした。

0.3 mass%Nが得られる浸窒条件は各合金元 素によって異なり、それぞれ純鉄では P_{NH3} = 0.2 atm、Mo添加材では P_{NH3} = 0.18 atm、Si添 加材では P_{NH3} = 0.14 atm、Cr添加材では P_{NH3} = 0.10 atmでの浸窒処理で0.3 mass%Nが得られ ることが分かった。一方、Mn添加材では 1000℃での浸窒処理ではいずれのNH3分圧に おいても窒素濃度が低くなったが、浸窒処理 温度を低下させることで0.3 mass%Nが達成可



図3に処理温度1000℃、処理時間 60 min、 PNH3 = 0.2 atmの条件にて浸窒処理後に水焼 入れした試料の断面ビッカース硬さを示す。 得られたビッカース硬さは試料表面から内部 までほぼ均一な値となっており、試料内部ま で十分に窒素が均一に拡散していることが明 らかとなった。その他の試料においても同様 な結果が得られ、浸窒処理にて処理温度およ びNH3分圧を制御することにより、合金窒化 物の析出が生じない、窒素濃度0.3mass%N の試料を全ての合金にて作製することが可能 であった。



図3 浸窒温度1000℃、処理時間60 minの条件で 作製した試料の断面硬さ分布

図4にFe-0.3mass%Nオーステナイトを 500℃で5sおよび3600s保持した試料の光学 顕微鏡像を示す。変態初期5sで既に50%程変 態が進行しており、保持時間の増加と共に変 態率は増加した。保持時間3600sにおいても粒 内にMA(Martensite/Austenite constitution) が観察されており、変態は完了していないこ とがわかる。また、全ての時間条件で粒界か らベイネティックフェライト(BF)が生成し、 下部組織はラス状のBFとそのラスの間のMA または析出物で構成されていた。さらに全て の時間条件で、Fe-C系で見られる擬似パーラ イトと似たような組織が確認された。DBは粒 界に沿って生成した帯状のBFに隣接して存 在していることがわかる。

図5にFe-1Cr-0.3mass%Nオーステナイトを 500℃で5 sおよび3600 s保持した試料の光学 顕微鏡像を示す。保持時間5 sにおいて約20% 変態が進行しているが、Fe-0.3Nよりも変態 速度が遅くなっていることがわかる。また、 Fe-0.3mass%N同様、粒界からBFが生成し、そ のBF間にはMAまたは析出物が、粒内では MAがそれぞれ観察された。Fe-1Mo-0.3Nで は、保持時間5sにて大部分が変態していたが、 3600sでは未変態領域が確認され、変態の停 留が生じている可能性が示唆された。



図4 500℃にてオーステンパー処理を施したFe-0.3N オーステナイトの光学顕微鏡像 (a)5s 低倍率、(b)5 s 高倍率、(c)3600s 低倍率、(d)3600s 高倍率



図5 500℃にてオーステンパー処理を施した Fe-1Cr-0.3Nオーステナイトの光学顕微鏡像 (a)5 s 低倍率、(b)5s 高倍率、(c)3600 s 低倍率、(d) 3600 s 高倍率

XRD測定より、Fe-0.3Nでは変態初期の5sで オーステナイトとγ'-Fe4Nに帰属可能な回折ピ ークが確認され、時間が経つにつれてγ'のピ ーク強度が増加し、オーステナイトのピーク は減少した。この結果から変態初期にはBF生 成に伴い、室温で残留するのに十分な量のN がγ中に濃化するが、保持時間が長くなるにつ れてγがαとγ'に分解したと考えられる。一方、 Fe-1Cr-0.3NおよびFe-1Mo-0.3Nでは、保持時間 5 sにてオーステナイトのピークが確認された が、γ'-Fe4Nはいずれの保持時間においても観 察されなかった。γのピーク強度は保持時間が 経過するにつれて増加した。

これらのXRD測定結果より算出した保持時間とγおよびγの体積率の関係を図6に示す。 Fe-0.3Nでは保持時間が経過するにつれてγの体積率は減少し600sから長時間側ではγの体積率は検出限界以下となっている。一方でγ、は10sで大きく増加してそこから単調に増加している。保持時間10sでγ、の体積率の増加と γの体積率の減少が対応していることからもγ が分解することでγ、が生成していると考えられる。Fe-1Cr-0.3Nでは、保持時間10sで約5% のγが残留し、60sで約12%と最大値を示した。 その後保持時間の増加と共に体積率は減少し、 3600sでは7%となった。



図6 500℃にてオーステンパー処理を施した各試料 中のオーステナイトおよびγ'-Fe₄Nの体積率変化

以上のように、本研究において浸窒処理条件を制御することにより、全体が均一な窒素 濃度となる試料の作製に成功した。また、得られた試料のオーステンパー処理から、CrおよびMoの添加によりγ'-Fe4Nの生成が抑制され、オーステナイトを多量に残留させることが可能であることが明らかとなった。

5. 主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

〔雑誌論文〕(計6件)

- Takeshi Kaneshita, Goro Miyamoto, <u>Tadashi Furuhara</u>, "Variant selection in grain boundary nucleation in Fe-2M-C alloys", Acta Materialia, 査 読あり, 127 (2017) 368-378. doi: 10.14016/j.actamat.2017.01.035
- (2) <u>Tadashi Furuhara</u>, Tadachika Chiba, Takeshi Kaneshita, Huidong Wu and Goro Miyamoto, Crystallography and
- Interphase Boundary of Martensite and Bainite in Steels, Metallurgical and Materials Transactions A, 査読あ り, 48 (2017) 2739-2752.

Doi: 10.1007/s11661-017-4046-3

(3) Yusaku Tomio, Goro Miyamoto, <u>Tadashi Furuhara</u>, Precipitation Modeling in Nitriding in Fe-M Binary System, Metallurgical and Materials Transactions A, 査読あり, 47A (2016) 4970-4978.

Doi:10.1007/s11661-016-3674-5

- (4) 孟 凡輝,小林 修一,宮本 吾郎,<u>古原</u> <u>忠</u>,鉄のガス窒化における組織制御とその 摺 動 特 性, Mecanical Surface Technology,査読あり,31 (2016) 32-35.
- (5) Goro Miyamoto, Shotaro Suetsugu, Kunio Shimbo, <u>Tadashi Furuhara</u>, Surface hardening and nitride precipitation in nitriding of Fe-M1-M2 ternary alloys containing Al, V and Cr, Metallugical and Materials

Transactions A, 査読あり, 46 (2015) 5011-5020.

Doi: 10.1007/s11661-015-3133-8

 (6) 古原忠,宮本吾郎,鉄鋼の浸窒・窒化 組織と特性,熱処理,査読あり,55 (2015) 264-270.

〔学会発表〕(計7件)

- <u>Tadashi Furuhara</u>, "Important Roles of Phase Transformations on Advanced Design of Modern High Strength Steels", The 5th Conference of Combined Australian Materials Societies, 2016 年 12 月 6-8 日 Melbourne
- (2) 山光 一央, 佐藤 充孝, 宮本 吾郎, <u>古原</u> <u>忠</u>, 窒素マルテンサイトの焼戻し挙動に およぼす添加元素の影響, 日本鉄鋼協会 第 172 回秋季講演大会 2016 年 9 月 22 日 大阪
- (3) <u>Tadashi Furuhara</u>, Naoya Kamikawa, Goro Miyamoto, "Strengthening of low alloy steel by nanoscale precipitation of alloy carbide/nitride", 14th International Union of Materials Research Scietyies-International Conference on Advanced Materials, 2015 年 10 月 25-28 日 Korea
- (4) Hironori Kubo, Goro Miyamoto, <u>Tadashi Furuhara</u>, "Alloying Effects on Microstructure of Fe-1mass%M Binary Alloys Treated by Nitriding and Quenching Process", International Conference on Solid-Solid Phase Transformations in Inorganic Materials, 2015年6月28日 -7月3日 Canada
- (5) <u>Tadashi Furuhara</u>, Naoya Kamikawa, Goro Miyamoto, Importance of Phase Transformations in Development of Modern High Strength Steels, International Conference on Solid-Solid Phase Transformations in Inorganic Materials, 2015 年 6 月 28 日 -7 月 3 日 Canada

〔図書〕(計0件)

〔産業財産権〕

○出願状況(計0件)

名称: 発明者: 権利者: 番気: 出 暦 年 月 日: 国 内 外の別: ○取得状況(計0件) 名称: 発明者: 権利者: 種類: 番号: 取得年月日: 国内外の別: [その他] ホームページ等 6. 研究組織 (1)研究代表者 古原 忠 (Tadashi Furuhara) 東北大学・金属材料研究所・教授 研究者番号:50221560 (2)研究分担者 () 研究者番号: (3)連携研究者 () 研究者番号: (4)研究協力者 佐藤 充孝 (Mitsutaka Sato) 島谷 将太 (Shota Shimaya)