

 1. STX21 に想うこと...材料研究とプロセス開発

 (財)金属系材料研究開発センター 研究開発部長 藤田 米章

現在、日本に於ける鉄鋼材料、特に超微細粒 鋼等の革新的高機能化を目指した研究は、まさ に世界を先導する位置にあります。これには、 STX21を中心としたチャレンジングな研究 開発が国家的な規模で精力的に推進され、鉄鋼 材料に対する新しい指導原理を見いだしつつあ る事が大きな力になっていると言えるでしょう。 また、この成功の背景には、高い目標の設定と 当分野における研究者のポテンシャルの高さ、 また産官学が参加した研究開発の運営の巧みさ があると思います。

しかしながら、このように大きな成果を上げ つつある中で、プロセス屋の目から敢えて言わ せて戴けば、いま研究は始まったばかりという のも本音です。例えば、超微細粒鋼を製造する 冶金原理は、究極の TMCP 技術とも言える低温 であり、従来とは次元の異なる大る 加工工具に高い耐面圧性能等が要求される り、従来とは次元の異なる大る事 が想像され、それらを工業的に実現するための プロセス技術の基盤も併せて確立することが、 今後の重要課題として残されていると思うから です。そして逆に、その新しいプロセス基盤技 術が確立されれば、それらを最大活用して、さ らに革新的な材料開発を推進するスパイラルを 期待するからです。

ここで、プロセス技術の開発に関して言えば、 上記のような次元の異なる加工条件を効率的に 実現するには、従来の単なる延長上の発想でな く、加工形式、工具材料、熱処理技術など、そ れぞれの要素技術の根本に戻りプロセス技術の 指導原理を再 構築する意気 込みが必要で しょう。その中 で、例えば従来 の圧延ライン 設計の概念と 異なり、材質を 効率よく作り 込む新規な圧 延プロセスの 概念も生まれ てくるのでは と期待したい と思います。 また、プロ



セス技術者と材料技術者が平等な立場でコンカ レントに参加し、課題を整理し、解決のための シーズ技術を挙げるなど、お互い刺激を与えな がら競争し、協力して実用化への道を探る場が 益々重要と思います。是非とも、この様な場を つくり、従来の枠を越えSTX21とJRCM などが互いに協力するような取り組みが出来れ ばと感じています。

日本鉄鋼業の設備的・技術的優位性が少なく なりつつある現状で、此処から生まれる材料、 プロセスが融合した統合的な革新技術は、日本 鉄鋼業が常に世界の最先端を走り続けるための 産業競争力の重要な基盤技術になるのではない でしょうか。

'01 年 10 月号 No.50

2. TOPICS

V 添加マルテンサイト鋼の水素吸蔵・放出挙動と微細組織
- ナノ解析による水素トラップサイトの解明 材料創製研究グループ 土田 武広、原 徹



はじめに

高強度鋼を構造部材に適用する場合、使用環境 から鋼中に侵入する水素によって突然に起きる脆 性破壊(遅れ破壊)が問題となる。耐遅れ破壊性 を改善する方法のひとつとして、水素トラップ物 質の利用が検討され始めているが、そのメカニズ ムや効果についての定説はない。これに対して 我々は、(1)組織・水素トラップ挙動・遅れ破壊 特性の関係解明および特性改善のための指導原理 の提案、(2)種々の水素トラップ物質を有する材 料の安全性評価方法の確立、の2つを目標に取り 組んでいる。

ここでは、代表的な水素トラップ物質であるV炭 化物を含有するV添加鋼について、鋼中への水素吸 蔵・放出挙動と微細組織との関係を調査した結果 について紹介する。

V添加鋼の水素吸蔵・放出挙動

実使用において水素は、降雨や潮風などへの暴 露による鋼材表面の腐食に起因して侵入すると考 えられているが、実験室的には陰極チャージによ って簡易的に水素を試験片に導入することができ る。図1は、陰極チャージによって一定条件で水素 を侵入させた場合の鋼中の水素吸蔵量を測定した 結果である。試験片はV を0.35mass%添加した焼 戻しマルテンサイト鋼(Fe-0.40C-0.31Si-0.33Mn-1. OCr-0.70Mo-0.35V)であり、析出物形態の影響を 調べるためにあらかじめ異なる条件の焼入れ焼戻 しを実施してある。600 で焼戻したV添加鋼では、 水素吸蔵量の特異な増加が見られ、室温で1週間 放置した場合にも水素はほとんど放出されないこ とが判明した。このような現象について、これまで 系統的に調べられたことはなく、析出物形態との関 係や遅れ破壊特性と関係は明らかではなかった。



図1 鋼中水素量と焼戻し温度の関係

V添加鋼中の微細炭化物

最新の TEM 観察技術を駆使して析出物を詳細に 観察した結果、図2に示すような微細な析出物が 水素吸蔵・放出挙動に関与していることがわかっ た。400 ~700 のいずれの温度で焼戻した ∨ 添 加鋼においても、平均 20nm 程度の球状の炭化物が 観察されるが、これは焼入れ時に未固溶であった 粗大炭化物であり、600 焼戻し材の水素吸蔵量の 増加とは無関係である。一方、600 で焼戻した V 添加鋼を<001> 方向から高倍率で観察した場合、 長さ 10nm 以下、幅 1nm 以下の微細な板状析出物が **マトリクス内に均一に分布している**ことが確認さ れた(図2)。この析出物は微小なため結晶構造は 明らかにできていないが、フェライトの{100} 面 を晶癖にもつプレート状であることから、これま で報告されているのと同様の、フェライトと Baker-Nutting の方位関係をもつ NaCl-type の V 炭化物である可能性が高い。

以上の結果から我々は、600 焼戻し材における 水素吸蔵量の増加は、nmオーダーの微細な V 炭 化物の析出によるものと判断している。

今後は、水素吸蔵・放出挙動と遅れ破壊特性と の関係を明確にしていく一方で、Ti、Nbなど他の 炭化物形成元素を添加した材料についてもその水 素吸蔵・放出挙動を調べる。さらに、AP-FI Mを用いた水素可視化にもチャレンジして、遅れ 破壊に対する理想の水素トラップサイト像を明確 にしていく。



図2 600 焼戻し材における∨炭化物の格子像

3. TOPICS

耐候性鋼の塗装耐食性評価

- **耐候性鋼への塗装による** LCC の低減を目指して - 耐食材料研究グループ 松本 剛司



はじめに

耐候性鋼は大気中において腐食を防ぐ保護性を持つ さびを長期間形成することから、メンテナンスコスト ミニマム化の観点において注目されている。しかしな がら、海浜環境で使用すると保護性を持つさび層は形 成されないため腐食量は増加する。当グループでは海 浜地域でも使用可能な次世代型耐候性鋼の開発を目指 しているが、色彩が要求される場合には塗装を施すこ とも考慮に入れるべきである。

今回、各種下塗り塗装を施した試験片に促進腐食サ イクル試験を行い、耐候性鋼に塗装した時の耐食性を 普通鋼に塗装した場合と比較して評価した。 促進腐食試験後の腐食部におけるさび層の構成

普通鋼(JIS-SM)と耐候性鋼(JIS-SMA)に表1に示 す塗料を塗装し十分乾燥させた後、試験片の下半分の 部位に基材に達する×印スクラッチを作製した。腐食 試験は複合サイクル腐食試験機を用いてさび止め用 塗料試験法としてJISで規定されているサイクル(塩 水噴霧/30 :30分 湿潤95%RH/30 :1時間30分 乾燥/50 :2時間 乾燥/30 :2時間)で900 サイクル行った。腐食試験後のレーザー顕微鏡観察 (図1)からは、耐候性鋼に塗装した×印スクラッチ 周辺部に現れるふくれは普通鋼のものと比較すると





高さおよび幅の面からみると約1/2であった。これよ り塗膜下において、普通鋼に比較して耐候性鋼は腐食 速度が遅く、また腐食体積的に見ても良好な状態であ るとみることができる。図2に示したEPMAによるスク ラッチ周辺部のふくれ断面(耐候性鋼+塗料A)の元 素分析結果から、塗膜下のさび層には腐食因子である CI成分が分布していない部分が存在していることが わかる。この現象は、特に基材とさび層の界面付近に 顕著に確認できる。基材とさび層の界面付近において は、Cu、Cr、Niの成分が濃縮しており、腐食因子に対 して保護性を有するさび層が形成</u>され、耐候性鋼は普 通鋼よりも耐食性が良好であると考えられる。また、 塗膜ふくれ先端部にも CI成分が分布していない部位 があるが、これは腐食進行におけるカソード部である ことに起因していると考えられる。

このように、普通鋼に比較して耐候性鋼の塗装耐食 性は優れ、今後最適な塗装システムを選択することに より、さらに高い耐食性が得られるものと考えられる。

表1 供試塗料

塗料種記号	塗料名	
А	エポキシ樹脂塗料下塗り	
В	変性エポキシ樹脂塗料下塗り	
С	MCU(一液湿気硬化型ポリウレタン樹脂)塗料下塗り	



図2 スクラッチ周辺部に発生したふくれ断面の EPMA による元素マッピング(耐候性鋼+塗料A)

4. TOPICS

位相制御による省入熱溶接へのアプローチ

- 不要な熱を省き高効率な GMA 溶接プロセスを提案する -構造体化研究グループ 中村 照美

バーチャルGMA溶接プロセスシミュレータ

超鉄鋼材料の優れた特性を生かして構造物を製 作するためには、高能率溶接を前提としながら小 入熱で溶接を行い、継手の高強度化や高靱化を達 成する必要がある。この時、溶接プロセスには総 合的な視点からの対応が求められる。

従来の狭開先溶接に対して一層の高効率化と小 入熱化を図るために、狭隘な開先内でワイヤ先端 (アーク発生位置)をパルス電流制御により上下 揺動させる「超狭開先溶接」を提案してきた。こ の提案に先駆けてア - クの基本特性をデ - タベ -ス化しながら数値シミュレ - ションにより溶接施 エパラメ - タの最適値探索や新溶接プロセス開発 を可能とする「バーチャルア - ク溶接プロセス数 値シミュレ-タ」を開発した。

省入熱化のための位相制御型GMA溶接プロセス

従来 GMA 溶接では電流とワイヤ端位置は相互に 関連しあい、開先内でこれらを独立に制御する



図1 パルス電流波形と周期的に変化するワイヤ 送給速度パタ - ン間の位相差()を制御 する。



ことは困難であった。

今回、狭開先内でワイヤ端位置を効果的に制御 するために、従来は一定速度で送給される溶接ワ イヤを周期的に変動させる溶接プロセスを開発し た。この場合においても数値シミュレ - タを活用 した。

数値シミュレーション結果の一例を示す。パル ス電流波形に対して、ワイヤ送給速度を、ある時 (位相差)だけずらして正弦波状に変化させ 間 る位相制御の効果を示す(図1)。この時のワイ ヤ端位置変化は、図1左図のパルス電流制御のみ の場合に対して、右図の位相制御では、開先上部 と下部でワイヤ端がより長く停留することが予 測できる。

位相差によりワイヤ先端の上下揺動パタ - ンが 変り、それによって開先内でのア - ク熱分布が変 化する。パルス電流制御の溶込み形状は図 2 (a)と なる。これに対して板厚中央部でのア - ク入熱を 省いて、表面側と裏面にア - ク熱を振り分けるよ うに図1右図の位相差条件を適用した結果が図2 (b)である。シミュレ - タ予測のようにア - ク熱が 板の表面と裏面に分配され鼓型状の理想的な溶込 み形状が得られた。

位相制御型GMA溶接プロセスにより、熱が必 要な場所に熱を与え、熱が不要な場所の熱を省く、 「省入熱溶接プロセス」が可能となり、溶込み形 状の制御性の向上が図られる。



(a)パルス電荷脚

(c)位開腳 (b)位開御 =0.72 (rad)

図 2 位相差()により溶込み形状を制御できる。

5. センター便り

9月の出来事		今後の予定	
H13. 9.18	第1回超鉄鋼国際会議実行委員会	H13.10 H14. 5.21,22 H14. 5.22,23,24	第 15 回フロンティア企画調整委員会 第 6 回超鉄鋼ワークショップ 第 1 回超鉄鋼国際会議

STX-21 ニュース

=1.4 (rad)