#### 論文の内容の要旨

論文題目 不均質核生成による鋼中トランプエレメント Cu の無害化に関する研究

氏 名

山本研一

## 第1章 序論

鉄スクラップを製鋼工程にリサイクル使用することは、省エネルギー、省資源及び省 CO<sub>2</sub>の観点から重要で ある。しかし、鉄スクラップ中の有害元素、不要な元素が溶鋼に混入する。Cu や錫(Sn)は、鉄におけるトラン プエレメントと呼ばれ、一旦、溶鋼中に混入すると精錬で除去することが非常に困難である。これらの鋼中濃 度が増加すると、鋼材の表面品質の劣化、材料特性の悪化を招く。

一方で、Cu は鋼の重要な強化元素であり、深絞り用 Cu 析出型高強度鋼板として自動車軽量化による燃費向 上と衝突安全性の両立に向けて、自動車車体への適用が期待される。そして、Sn も電磁鋼板における有益な インヒビター元素として使用され、引張特性や冷間鍛造に害を与えず、Sn 合金の再結晶挙動は明確化されて いる。従って、Cu が Sn などとともに示す赤熱脆性、鋼材表面品質の劣化を解決し、無害化する必要がある。

既往の研究で、赤熱脆性は、高温酸化雰囲気下でCuがγFe相中の固溶限を超え鋼の表面に液体として析出、 γFe粒界に侵入して発現し、Snは脆性を助長、NiはCuの固溶限を拡大し、脆性を抑制するとされている。

本論文では、鋼中トランプエレメント Cu(Cu +Sn) によって引き起こされる赤熱脆性を、鋼中非金属介在物 MnS による不均質核生成で無害化する研究に取り組む。MnS 有無での液体 Cu が高温析出する現象、Sn の影 響を検討する。そして、MnS と局部延性の関係、望ましい析出形態について検討を行い、MnS を用いた新表 面改質プロセスメタラジーによって Cu 脆化を抑制するプロセス提案を行う。

## 第2章 MnS を用いた Fe-10mass%Cu 系合金における Cu の高温析出挙動

本研究では、高温酸化雰囲気で液体 Cu が生成し熱間脆性が発現する現象を、Fe-Cu 系状態図(Fig. 1)の高温

- 1 -

側に存在する γ Fe-液体 Cu 共存領域で模擬できる と仮定して、合金系を変化させた一連の研究を行っ た。Fe-10mass%Cu 系合金をベースに Mn, S 添加有 無の 2 種類の試料を用いて、共焦点走査型レーザー 顕微鏡(Fig. 2)で「その場」観察実験した。また、硫 化 Mn 焼成物を製作し1473K で液体 Cu を保持して、 固体 MnS-液体 Cu の濡れ角測定実験を行った。

Fig. 3 に Mn, S 添加有りのレーザー顕微鏡観察結
果を示す。Fig. 3(c) (1423K×3.6ks 等温保持後)で、
粒界に、液相 Cu が表面張力で膨らんで観察される。



Fig. 1. Equilibrium phase diagram of Fe-Cu binary system.



Fig. 2. Schematic drawing of a confocal scanning laser

microscope (CSLM) with an infrared image furnace.



Fig. 4. SEM and FE-TEM micrographs of CuS and (Mn, Cu) S precipitates in sample with Mn and S addition.



θ=80degree<sup>4)</sup> 30 θ=110degree<sup>4</sup> Sample A  $\theta = 180 \text{ degree}^{4)}$ -Sample B 9E+12 frequency, I (m<sup>-3</sup>s<sup>-1</sup>) Number of precipitates  $(10^9/m^2)$ 25 -O— Hasegawa et al.4) -□— Hasegawa et al.4) 8E+12 θ=60 degree 7E+12 20 with Mn<sup>9</sup> 6E+12 15 5E+12 4E+12 3E+12 J 3E+12 J 2E+12 J 1E+12 Z 10 5 0 1 1200 1400 Temperature(K) 800 1600 1800 1000

by a confocal laser microscope.

Fig. 5. Change in the number of precipitates in the images by a confocal laser microscope with the calculated heterogeneous nucleation frequency with temperature.

レーザー顕微鏡観察実験後試料を SEM, FE-TEM 観察した結果を Fig. 4 に示す。 $\gamma$  Fe 粒内で多数観察された析 出物は、Mn, S を添加した場合に複合析出する MnS, (Mn, Cu)S, CuS であり、Fig. 5 に示すように高温側から多 く析出した。また、MnS 基板上で Cu の接触角 60°を実測し、この値で不均質核生成頻度の推算を行うと結果 とよく一致した。等温保持することで連続冷却よりも、Cu が約 90℃高温側から析出することが分かった。

## 第3章 MnS を用いた Fe-C-Sn 鋼における CuS の高温析出挙動

Cu は通常の鋼中トランプエレメント濃度とし、Sn の濃度を高めた Fe-C-Sn 鋼をベースに、Sn、Cu の高温析 出挙動を検討した。0.3mass%Sn 鋼で、Mn,S 添加有りの場合、添加無しに比べ、より高温で析出物の個数密度 が増加する。MnS 不均質核生成能は0.3mass%Sn の存在下においても、小さくなるが機能することが分かった。

とFe-C-Sn 鋼におけ

### 第4章 MnS を用いた Fe-10%Cu-0.5%Sn 系合金における Cu, Sn 高温析出挙動

Fe-10mass%Cu 系合金をベースに 0.5mass%Sn, Mn, S を添加した試料を用いて、MnS による影響を検討した。 計算熱力学で得られた Fe-0.5mass%Sn-Cu 擬 2 元系状態図で、Cu と Sn が共存することで液相領域が拡大し、 Cu の熱間脆性がより悪化することを確認した。また、Mn, S 添加有りの場合、無しに比べて、より高温で析出 物の個数密度が増加することが分かった。第2章の Fe-Cu 2 元系での高温析出挙動よりも遅れ、低温側に移行 する。MnS による Cu の不均質核生成は、0.5mass%Sn の存在下で小さくなるが、機能することが分かった。

## 第5章 非金属介在物 MnS の制御による局部延性の向上

性(局部延性)への影響を検討した。

鋼中非金属介在物 MnS を用いて Cu を無害化する機能を利用していくために、MnS そのものが材質特性に、 どう影響するかを明らかにすることが重要である。とくに自動車車体に適用される高強度鋼板で重要な穴拡げ

鋼中[S]濃度が 60ppm を超えると、アスペクト比が 10 を 超える伸長した MnS が観察され、その伸長した長さは 20  $\mu$ m 程度と大きなものとなる。このような伸長した MnS が ない場合、引張試験片の破断部近傍のボイドの生成量が小 さく、絞り値(局部延性)に与える影響は小さいのに対し、伸 長した MnS が多数ある場合、ボイドの生成量が大きく、絞 り値に与える影響が大きいことが分かった。4 $\mu$ m 以下の小 さな Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の、絞り値への悪影響度合いよりも、5 $\mu$ m を超 える伸長した MnS の悪影響度が大きいことが分かった(Fig. 6)。このことから、MnS を不均質核生成核として利用する 場合、5 $\mu$ m を超えない微細な析出物とする必要があること が分かった。

# 第6章 MnS を用いた不均質核生成と表層 Ni 添加によ る鋼中トランプエレメント Cu の無害化

鋼中非金属介在物 MnS の不均質核生成を用いて Cu 無 害化を図る熱間脆性抑制プロセスメタラジーについて検 討した。鋳片表層部にのみ Ni を添加して改質する実験を 行い(Fig. 7)、得られた鋳片を熱間圧延して熱間脆性につい て検討した。その結果、DC プラズマアークに交流磁場を 付与して効率的に大面積を連続的に溶融することを可能 - 3 -



the reduction of area due to the number of inclusions of MnS inclusions with  $Al_2O_3$  larger than 5  $\mu$ m observed in the specimen around the fracture in the necking part.







とした熱源を用いて鋼鋳片の表層にのみ Ni 添加することで、 熱間圧延時の熱間脆性を抑制出来ることが分かった。熱延後 で、1.0%Cu 含有鋼の表層に 0.65%Ni 含有処理層厚みがわず か 80µm あることで、熱間脆性を抑制した(Fig. 8)。そのわず かの厚みの処理層における非金属介在物 MnS は、より高温 域で Cu を不均質核生成させ、熱間脆性の抑制に繋がってい ると考えられた(Fig. 9, 10)。Ni による Cu 固溶限拡大抑制技術 と並行して行えることが分かった。

すなわち、鋳片表層のみへの Ni 添加と MnS による脆化抑制で、Ni 使用量削減の可能性を見出した。



Fig. 9. The TEM micrographs of precipitates in the surface-treated hot-rolled sheets containing 1%Cu-0.65%Ni with EDS analysis.



Fig. 10. Change in the numbers of complex precipitates composed of (Mn, Cu) S, Cu and CuS due to the ratio of Ni content in surface layer to Cu content.

## 第7章 総括

本論文では、鋼中トランプエレメント Cu(Cu +Sn)によって引き起こされる赤熱脆性を抑制するために、MnS を利用した不均質核生成による Cu の無害化に関する研究に取り組んだ。鋼中非金属介在物である MnS 析出物 を用いて不均質核生成によって、液体 Cu が高温析出する現象、液体 Cu の核生成挙動、ならびに Sn の影響を 詳細に検討し、そのメカニズムを明らかにするとともに、この機能を利用していくために、MnS そのものが材 質特性に、どう影響するかを明らかにした。とくに自動車車体に適用される高強度鋼板で重要な穴拡げ性(局 部延性)への影響を検討した。以上のメカニズムに基づいて、鋼非金属介在物 MnS の不均質核生成を用いて Cu 無害化を図る熱間脆性抑制プロセスメタラジーについて検討した結果、鋳片表層への Ni 添加熱間脆性抑制 技術と並行させ、MnS による脆化抑制で、Ni 使用量を削減することに繋がる可能性があることを見出した。