科学研究費助成事業

研究成果報告書



平成 27 年 6 月 24 日現在

機関番号: 3 3 3 0 2
研究種目: 基盤研究(C)
研究期間: 2012 ~ 2014
課題番号: 2 4 5 6 0 8 9 5
研究課題名(和文)熱間圧延加工中の酸化スケールの変形挙動可視化と動的挙動解析による有効利用法の研究
研究課題名(英文)Effective utilization method of oxide scale during hot rolling process by deformation behavior visualization and dynamic behaviour analysis
研究代表者
瀬川 明夫 (Segawa, Akio)
金沢工業大学・工学部・准教授
研究者番号:10298325
交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 3,100,000円

研究成果の概要(和文): 熱間圧延工程における酸化スケールの変形挙動は不明な点がある.そこで,真空圧延機を 用いた直接観察法であるScale Transfer法を用いて,酸化スケールが圧延に及ぼす影響を解明することを目的とする. 生成する酸化スケール厚の定量化に向け,必要な酸素量と生成する酸化スケール厚の関係について検討した結果,校正 曲線の作成とともに,生成する酸化スケール厚算出式が導出できた.また,鋼板と酸化スケールの変形特性について先 進率測定,酸化スケールの表面観察や断面観察などから鋼板と酸化スケールの展伸状態の違いを検討した結果,酸化ス ケール厚が厚く,高圧下率時には鋼板の表面性状の悪化が見られることがわかった.

研究成果の概要(英文): There is unclear point on the deformation behavior of oxide scale in the hot rolling process.Then, it is made that the effect of the oxide scale on the rolling is clarified to be a purpose using Scale Transfer method which is the observation method using vacuum hot rolling mill directly. For the quantification of forming oxide scale thickness, forming oxide scale thickness formula for computation was able to be deduced with the preparation of the calibration curve as a result of examining the relation of oxide scale thickness which was created with the necessary oxygen content. And, as a result of forward slip measurements, surface observation of oxide scale and cross-sectional observation examining the difference of extension condition between steel plate and oxide scale, in case of thick oxide scale thickness and the high pressure, there was the deterioration of the surface quality of steel plate.

研究分野: 塑性加工

キーワード: 熱間圧延 酸化スケール 変形挙動 先進率 スケール厚

1. 研究開始当初の背景

酸化スケールを対象とした研究としては, 岡田(例えば,引用文献①),串田ら(例え ば,引用文献②)による剥離挙動の推定, KRZYZANOWSKIら(例えば,引用文献③) による数値解析での圧延中の酸化スケール の状態を推定などがあるが,特に圧延前の2 次スケールの状態に関して,状態はそれぞれ 異なり,実験後のスケールの保持が困難とさ れる.

本研究で用いる Scale Transfer 法は,加熱 温度が実機操業温度を維持できることに加 え,真空雰囲気化での反応であり,スケール の生成から外乱を排除し,圧延前後でスケー ルに状態を保持できる点が優位である.

本研究の成果は,鉄鋼材料生産の上工程で ある熱間圧延に歩留向上と高品質化の指針 を与えるものであり,広義でとらえるならば, 生産ラインの効率化によるエネルギー削減 による地球環境改善にも寄与できると考え ている.

2. 研究の目的

鉄鋼の熱間圧延工程では、鋼板表面に生成 される酸化スケールが仕上表面に巻き込ま れることで生じる疵が原因の表面性状悪化 による歩留低下が大きな問題である.熱間圧 延での酸化スケールの変形・剥離挙動は、大 気中では再酸化によって所望の酸化スケー ルの再現が困難であり,特に加工中の酸化ス ケールの変形・剥離挙動について未解明な点 が非常に多い.本研究では熱間圧延中に生成 される酸化スケールをモデル化し, 圧延中の 酸化スケールの変形・剥離挙動を可視化する ため独自に発案した真空圧延機を利用した Scale Transfer 法により, 生成されるスケー ル組成および厚みの表面性状への影響を明 解にするとともに、潤滑膜としての有効性も 検証する.

3. 研究の方法

 Scale Transfer 法により生成される酸化 スケールと Fe₂O₃ (ヘマタイト) 質量変化の 定量評価

本研究で対象の酸化スケールは2次スケー ルである.これは、FeO(ウスタイト)単層 の非常に薄いスケールである点が特徴的で ある.

Scale Transfer 法は,真空圧延機(図1参照)の真空炉内に配置されたヘマタイトから 解離した酸素分子によって新たな酸化スケ ールを母材側(図2参照)に生成させる方法 である.所定の真空度,加熱温度である限り, 反応は不可逆的なものである.従来は,黒皮 材を酸素供給源としていたが,ヘマタイトの 量が定量的ではなく,実験条件によっては, スケールの厚みのばらつきが大きい場合が あった.このため,酸素供給源としてヘマタ イト粉末を固めたビレットを用いて,ビレッ トの質量減少量と,生成されるスケール厚み の相関を求め、校正曲線を作成する.また数 式化も行い、必要なヘマタイト量を迅速に決 定できるようにする.

目標とするスケール厚は、これまでの実績 も含め、1µm~30µmの範囲とし、2次スケ ールの厚みから範囲を拡げ、本手法の適用範 囲の拡大を図る.表1に実験条件を示す.



図1 真空圧延機外観



図 2 Scale Transfer 法の原理

表1 酸化スケール厚定量化実験条件

試料 No.		1	2	3	4	5	6	7
材料		SPHC						
試料寸法		$6_t \times 50_w \times 200_l$						
初期スケール厚		0						
/µm		0						
Fe ₂ O ₃ ビレット量	/g	0		1	4	2	ų,	3
真空度	/Pa	0.133						
加熱温度	/K	1273						
加熱時間	/h	1.5						
保持時間	/h	0.5						

(2)しきい値同定に向けた先進率測定による動的変形挙動評価

これまでの成果で、薄いスケールと厚いス ケールで圧延中の変形挙動が異なることが わかってきた.厚いスケールの場合は、圧下 の影響を受け易く変形量も大きくなり、結果、 鋼材表面に与える影響も大きくなる.一方、 薄いスケールの場合は、圧下がスケールー鋼 板界面にまで及ぶため、スケールそのものへ の影響は小さいことが推察される.これは、 鋼材表面に与える影響の大小と密接な関連 があり、スケールの潤滑膜としての利用の可 否を探索したい.これを有効利用のための"し きい値"として明確化する.

真空圧延機での先進率測定に向けた実験 遂行のため、現有のロールを用いてロール表 面に凹状ディンプルを成形した先進率測定 用ロール(図3参照)を製作し、加工中に被 加工材表面に転写された圧痕間隔より先進 率を算出する.



図3 先進率測定用ロール外観

先進率は、ロール回転周速に対して、加工 後半で被加工材の速度がロール回転周速を 上回る程度を表した指標であり、動的変形挙 動解明に向けて指針を与えるものである. 表2に先進率測定実験条件を示す.

表 2 先進率測定条件

試料 No.	1	2	3	4				
初期スケール厚	0 0		91 5	91 5				
/µm	0	0	21.0	21.0				
加熱温度 /K	1273							
加熱時間 /h	2.0							
圧下率 /%	20	40	20	40				
圧延速度			1 4					
$/m \cdot min^{-1}$	1.4							

なお,本実験は真空圧延機を用いた実験の 予備的実験の意味もあり,スケール生成量は これまでの実験に比較して厚くなっている.

4. 研究成果

 (1) Scale Transfer 法により生成される酸化 スケールとヘマタイト質量変化の定量評価
 ①理論酸化スケール厚の推定

ヘマタイトビレットから生成される理論 酸化スケール厚は化学反応式およびmol質量 計算を基に計算を行う. (1)式より生成され る酸化スケール厚を求める.

$$t_{\text{scale}} = \frac{1}{\rho S} \cdot \frac{m_{\text{FeO}}}{m_{\text{Fe2O}_3}} \cdot w_{\text{Fe}_2\text{O}_3} \tag{1}$$

 t_{scale} :酸化スケール厚 /cm, ρ :ウスタイトの密度 /g・cm⁻³ S:鋼板面積 /cm², w_{Fe2O3} :ビレット質量 /g m_{FeO} :ウスタイトの mol 比 / m_{Fe2O3} : ヘマタイトの mol 比 /-

である.

②校正曲線の導出

図4に各へマタイトビレット質量における 断面観察写真を示す.ここで断面観察箇所は, 圧延ロール側を前方,加熱炉入口側を後方と し,鋼板全体に酸化スケールが生成されてい るかを観察,比較する.図5にヘマタイトか ら放出された酸素量と酸化スケール厚の関 係を表す校正曲線を示す.

図4よりヘマタイトビレットの量を増やす ことで酸化スケールの生成を確認できた.1g で酸化スケールが生成されなかったのは,酸 化スケールが薄く、母材界面との密着度が低 くスケールがはがれ落ちたことなどが考え られる.2g以上のときに酸化スケールの生成 を確認できた. これは、 ヘマタイトビレット から放出される酸素量が多くなったことで, 安定的な酸化スケールの生成が起こったた めと考えられる、そのため、Scale Transfer 法では酸素量が 0.04g 以下では酸化スケール の生成が難しい.また、図5より酸化スケー ルの生成量は測定箇所により差はあるもの の, 放出量が前方では 0.03g 付近から, 後方 では 0.04g 付近から前方後方ともにヘマタイ トビレットの量に比例して酸化スケールが 厚くなっていることがわかる. 放出量が少な いときに酸化スケールが付着しなかった原 因としては酸化スケールが生成するために 十分な量の酸素量が真空加熱炉内に存在し なかったことやヒーターとの位置関係によ り設定加熱温度より低い温度での反応とな っていたことが考えられる.

また,酸素放出量が 0.08g までは酸化スケ ールは試験片の後方の方が厚く生成してい る.これは,後方は酸素供給源からの距離が 近いため安定的な酸化スケールの生成にな ったと考えられる. さらに, 0.08g を超えた 部分で前方部分の方が厚くなっていること がわかる. このときに真空加熱炉内が酸素で 満たされた状態となり,前方の酸化スケール 厚が厚くなったと考えられる.

 іх ні руші різуні зіх

 іх ні руші різуні зіх

 іх ні руші різуні зіх

 Fe2O3 : 0g
 50µm

 Fe2O3 : 1g
 50µm

 Fe2O3 : 2g
 50µm

 Fe2O3 : 2g
 50µm

 Fe2O3 : 3g
 50µm

 Fe2O3 : 3g
 50µm

 S0µm
 50µm

 S0µm
 50µm

 S0µm
 50µm

 S0µm
 50µm





図5中に示した数式は、酸化スケールが安定生成した部分で酸化スケール厚 tscale とへマタイトビレットから放出された酸素量 mo

の関係から、前方、後方共に近似線を取った 結果式である.これより、Scale Transfer 法 で再現可能な保証酸化スケール厚さを求め ることができるようになった.また、保証ス ケール厚さとした酸化スケール厚は実際の 熱間仕上圧延工程で生成される酸化スケー ル厚と同等な厚みなっていることからも、へ マタイトビレットを用いた酸化スケールの 再現方法は有効な方法だといえる.

しかしながら,スケール厚の厚い領域(8 µm以上)での再現性には,実験データのば らつきによる不十分な点があり,更にヘマタ イトの分量を調整するとともに,検討を進め る.また,ヘマタイトからの放出酸素量での 定量化は,ヘマタイト質量換算に相当すると 思われるが,生成される酸化スケールの厚み のみの指標となっており,本来鋼板全面での 生成酸化スケール体積より,上面,下面,側 面のそれぞれの厚みを推定することが精度 向上に繋がると思われる.よって,生成する 酸化スケール体積からスケール厚みを想定 することの検討も必要であろう.

(2)しきい値同定に向けた先進率測定による 動的変形挙動評価

先進率fの定義式を(2)式に示す.

$$f = \frac{l - l_0}{l_0} [\times 100]$$
 (2)

f:先進率 /% l:圧延後の圧痕距離 /mm lo:基準圧痕距離 /mm

である.

図 6,図7にそれぞれ,圧下率20%,40% での先進率測定結果を示す.



図 6 圧下率 20% (低圧下) における先進 率測定結果



図 7 圧下率 40% (高圧下) における先進 率測定結果

これらより, 圧下率が低い場合(20%)で は先進率は酸化スケールの厚さに関わらず, 同様な値となり, 圧下率が高い場合(40%) には, スケール厚が厚いほど先進率も高くな ることがわかる.このことから,酸化スケー ルと母材の展伸が異なることがわかる.また, 酸化スケール厚が同じ場合, 圧下率が高くな るほど先進率が大きくなることもわかる.さ らに各試料において先進率に低い部分と高 い部分とばらつきがあることがわかる.

酸化スケール厚が $0 \mu m$ の鋼板を圧延した 場合,鋼板の伸びは圧下の影響に依存する. 酸化スケール厚 $60 \mu m$ の鋼板では,酸化ス ケールの展伸性が鋼板よりも良いとされて いるが,圧下率 20%のときに先進率が同様な 値になっている.これは,酸化スケールが鋼 板と同等に展伸したことが考えられる.酸化 スケールはある程度の展伸性を有しており, 圧下率 20%のときには酸化スケールが均一 に変形したことが先進率に表れたと考えら れる.

ー方で, 圧下率が 40%のときは, 酸化スケー ルの先進率が鋼板表面を上回る結果となっ た.これは, 鋼板表面より酸化スケールの変 形が大きいことを示しており, 鋼板表面と酸 化スケール界面ではく離が生じることを示 唆している.よって, はく離した脆弱な酸化 スケールは, 圧下の影響により破砕されるが, 再び塊状になり鋼板表面へ押し込まれ, 疵と なる.

以上より,酸化スケールの動的な変形挙動 は,先進率測定によって,鋼板そのものと変 形度合が異なることが明らかとなった.

<引用文献>

 岡田 光,
 熱間圧延におけるスケールの挙動, 塑性 と加工, Vol.44, No.505, (2003), pp.94-99.

 ② 串田 仁,前田恭志, スケールの高温密着性評価手法, 材料とプロセス, Vol.19,No.2, (2006), p.398.

- ③ Mical KRZYZANOWSKI, Modelling the behaviour of oxide scale in hot rolling, ISIJ International, Vol.46, No.11, (2006), pp.1533-1547.
- 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 2件)
- Takuya KUROTSU, <u>Akio SEGAWA</u>, Evaluation of Deformation Behavior of Oxide Scale in Hot Rolling Process by Vacuum Hot Rolling Mill, Procedia Engineering, Vol.81, (2014), pp.126-131. 査読有 DOI: 10.1016/j.proeng.2014.09.138
- ② Akio SEGAWA,

Evaluation of Deformation Behavior of Oxide Scale in Hot Rolling by Visualization using Vacuum Rolling Mill, steel research international, Vol.83, No.9, (2012), pp.995-998. 査読有

〔学会発表〕(計 8件)

- 東木谷翔,阿部卓也,黒津卓弥,<u>瀬川明</u> <u>夫</u>, 熱間圧延中の酸化スケールの動的変形 挙動解明, 一般社団法人日本塑性加工学会北陸支 部 第24回北陸支部講演会,2015年3 月9日,福井大学(福井県福井市).
- ② Takuya KUROTSU, <u>Akio SEGAWA</u>, Evaluation of Deformation Behavior of Oxide Scale in Hot Rolling Process by Vacuum Hot Rolling Mill, 11th International Conference on Technology of Plasticity (ICTP 2014), 2014年10月19日~10月24日, Nagoya Congress Center (Nagoya, Aichi).
- ③ 黒津卓弥,酒井文徳,加藤哲朗,<u>瀬川明</u> <u>夫</u>,
 Scale Transfer 法におけるスケール生成 量の定量的評価, 一般社団法人日本塑性加工学会北陸支部 第 23 回北陸支部講演会,2014 年 3 月 13 日,金沢工業大学(石川県白山市).
- ④ 黒津卓弥,<u>瀬川明夫</u>, 熱間圧延中の酸化スケールの動的変形挙 動の評価, 一般社団法人日本鉄鋼協会 第166回秋 季講演大会,2014年9月17日~9月19

日, 金沢大学 (石川県金沢市).

- <u>瀬川明夫</u>,近藤泰光, 先進率測定による熱間圧延中の酸化スケ ールの変形挙動評価, 一般社団法人日本鉄鋼協会 第165回春 季講演大会,2013年3月27日~3月29 日,東京電機大学(東京都足立区).
- 通川明夫,黒津卓弥,平木彬博, 熱間圧延中の酸化スケールの動的変形挙 動評価, 一般社団法人日本塑性加工学会北陸支部 第22回北陸支部講演会,2013年3月13 日,富山大学(富山県富山市).
- ⑦ <u>瀬川明夫</u>,
 熱間圧延中の酸化スケールの動的変形挙動,
 一般社団法人日本金属学会北陸信越支部・一般社団法人日本鉄鋼協会北陸信越支部 平成24年度連合講演会,2012年12月8日,福井工業大学(福井県福井市).
- ⑧ <u>Akio SEGAWA</u>,

Evaluation of Deformation Behavior of Oxide Scale in Hot Rolling by Visualization using Vacuum Rolling Mill,

Metal Forming 2012, Kraków (Poland)

〔図書〕(計 0件)

〔産業財産権〕 〇出願状況(計 0件)

名称:

発明者: 権利者: 種類: 番号: 出願年月日:

国内外の別:

○取得状況(計 0件)

名称: 発明者: 権種類: 出 取 将 日 日: 国 内 の 別:

〔その他〕 ホームページ等

6.研究組織(1)研究代表者

瀬川 明夫 (SEGAWA, Akio) 金沢工業大学・工学部・准教授 研究者番号:10298325

(2)研究分担者

() 研究者番号:

(3)連携研究者
 高野 則之 (TAKANO, Noriyuki)
 金沢工業大学・工学部・教授
 研究者番号: 10236250