#### 研究成果報告書 科学研究費助成事業



研究成果の概要(和文):本研究では破壊過程に伴うミクロスケール塑性変形挙動を定量的に評価することを目的として実験を行った.水素脆性粒界クラック先端には塑性ひずみが局所集中していることをSEM-EBSD解析によって明らかにした.また,水素脆性擬へき開クラックの発生サイトは有限要素シミュレーションにおける塑性ひずみ最大の領域に対応しており,デジタル画像相関法により水素の存在によって塑性ひずみ量が増加する傾向を確認した.さらに,引張変形により導入される局所塑性ひずみ分布とマルテンサイト微視組織の関係をデジタル画像相関法によって調べた結果,旧オーステナイト粒界に優先的に塑性ひずみが集中することが明らかとなっ た.

研究成果の学術的意義や社会的意義 本研究では、マルテンサイト鋼の脆性破壊という具体的な現象において、その破壊過程におけるミクロスケール 塑性変形挙動をSEM-EBSD解析、デジタル画像相関法、有限要素シミュレーションにより定量的に評価した、この 結果は、破壊現象における原子スケール破壊特性 / ミクロスケールでの塑性変形挙動 / マクロ破壊特性の定量 相関解明に関しての道筋を示したものであるため,破壊研究分野を飛躍的に発展させる契機となる可能性を十分 に有していると言える.さらに脆性破壊を抑制するための材料組織制御法に繋がるため,耐破壊特性に優れた材 料開発を通して,安全・安心な社会を構成するための社会基盤の構築に貢献しうるものである.

研究成果の概要(英文): The present study investigated microscopic plastic deformation behavior accompanying fracture through scanning electron microscopy - electron backscattering diffraction (SEM-EBSD), digital image correlation(DIC) technique, and finite element simulation. For hydrogen-related intergranular fracture, the intense localization of plastic deformation around the crack tip was confirmed by SEM-EBSD. The hydrogen-related quasi-cleavage cracks formed at the surface of the notch root. The finite element simulations revealed that the plastic strains were maximum at the initiation sites of the quasi-cleavage cracks. Moreover, we confirmed by DIC technique that hydrogen enhanced the local plastic deformation. The relationship between martensite microstructure and plastic deformation behavior under tensile deformation was analyzed by DIC technique. The results suggested that plastic deformation was preferentially accumulated around the prior austenite grain boundaries.

研究分野: 材料組織学

キーワード: 脆性破壊 マルテンサイト鋼 塑性変形

E

#### 1. 研究開始当初の背景

近年,二酸化炭素排出量削減などの観点から,燃費向上を目的とした輸送機器の車体重量軽量 化が急務な状況となっており,鉄鋼材料のような構造用金属材料の高強度化を目指した研究が 盛んに行われている.材料強度が上昇するにつれて,マクロな塑性変形を示さずに突然破壊に至 る脆性破壊の発生頻度が高くなるため,この脆性破壊を抑制しない限り,高強度金属材料を実用 化していくことは困難である.

耐脆性破壊特性に優れた高強度金属材料開発のための材料設計概念を提案していくためには, 原子スケール・ミクロスケール(ナノ・マイクロメートルオーダー)の破壊挙動からマクロスケ ール(ミリメートルオーダー以上)での破壊特性を予測する理論を構築していく必要がある.と ころが,第一原理計算などの計算シミュレーションによって求められる原子スケール破壊特性 (原子間結合エネルギーや結晶粒界凝集エネルギーなど)と,実験研究により測定される材料全 体の引張特性や破壊靭性値などのマクロ破壊特性の間には非常に大きなギャップが存在するの が現状である.例えば,鉄鋼材料の結晶粒界脆化に関して,第一原理計算によって見積もった 種々の元素添加による原子スケールでの結晶粒界凝集エネルギーの変化量は数 J m<sup>2</sup> であると 報告されている.一方,通常の破壊靭性試験により見積もられる鉄鋼材料のマクロ試験片におけ る破壊エネルギーは数千 ~ 数万 J m<sup>2</sup> であり,数 J m<sup>2</sup> 程度の結晶粒界凝集エネルギーの変化 が千倍以上のマクロ破壊エネルギーにどのように影響をおよぼすかは不明である.

原子スケール破壊特性とマクロ破壊特性を繋ぐための重要なファクターとなるのが、破壊に 伴うミクロレベルでの塑性変形である.金属材料のような塑性変形が容易に生じる材料では、例 えマクロレベルにおいて脆性破壊が生じる場合であっても、クラック先端領域では塑性変形が 必ず生じる.実際、破壊力学においても、塑性変形によるエネルギー吸収の重要性は認識されて いる.しかし、破壊に伴う塑性変形挙動を定量評価する技術がなかったため、これまで定性的な 議論しかなされてこなかったのが現状である.一方で、最近、放射光 X 線回折法やデジタル画 像相関法などのミクロスケールでの塑性変形挙動を正確に測定する手法が開発されてきており、 破壊過程に伴うミクロスケールでの塑性変形挙動を定量的に評価することが可能となってきて いる.

研究の目的

本研究では、原子スケール・ミクロスケールでの破壊挙動からマクロスケールでの破壊特性を 予測する理論を構築していくことを最終ゴールとし、その端緒として、破壊過程に伴うミクロス ケールでの塑性変形挙動を実験的に調べることを目的とした.

3.研究の方法

一般的に、金属材料の破壊は、(i) クラック発生、(ii) クラック伝播開始、(iii) クラック 伝播といった素過程からなる.これまでの脆性破壊に関する研究では、破壊特性をシャルピ衝撃 試験や引張試験により評価している場合が多い.しかし、これらの試験により得られる特性値 (シャルピ衝撃吸収エネルギー、破断応力、破断伸びなど)は、脆化感受性の相対指標としては 有用であるが、各破壊素過程に対応する力学応答に分解することはできず、ミクロスケール領域 での破壊挙動と関連させて議論していくことは難しい.一方で、破壊靭性試験によって、クラッ ク進展距離( $\Delta a$ )と破壊靭性値(J積分値)の関係であるクラック進展抵抗曲線(J -  $\Delta a$  曲 線)を作成することができれば、クラック伝播過程に関連する特性値を得ることができる.

本研究では、マルテンサイト鋼において生じる破壊を研究対象とする.破壊進行時のクラック 進展抵抗曲線を作成することによってマクロ破壊特性を評価すると伴に、SEM-EBSD 解析、デジ タル画像相関法、有限要素シミュレーションにより、破壊過程におけるクラック近傍領域のミク ロスケールでの塑性変形挙動を詳細に調べた.

4. 研究成果

(1) 低炭素マルテンサイト鋼の水素脆性粒界破壊に伴う塑性変形挙動

Fig.1(a)に、種々の水素濃度を有する試験片に対する除荷コンプライアンス試験結果を解析 することによって得られたクラック進展抵抗曲線を示す.除荷コンプライアンス試験は一定の 変位量ごとに除荷-再荷重プロセスを含んでおり、この除荷-再荷重時のコンプライアンスを 測定することによって、それぞれの段階でのクラック進展距離を評価することができる.水素濃 度が高い水素チャージ材では、未チャージ材に比べて非常に小さな J 積分値でクラックが進展 開始している.しかしクラックが進展開始した後、クラック進展抵抗曲線の傾きがゼロではなく、 正の値を持っていることがわかる.これはクラックが一種の安定成長していることを意味して いる.そのため、水素濃度が高い場合であっても、水素脆性破壊は完全な不安定破壊ではなく、 安定クラック成長段階がある程度生じてい ると言える. Fig.1(b)は除荷コンプライア ンス試験結果を解析することによって得ら れた開口変位量とクラック進展距離の関係 を表したものである. クラック進展距離が 同じ場合,開口変位量は水素濃度の増加に 伴って減少している. そのため,水素チャー ジ材では未チャージ材と比べて同じ負荷荷 重では開口変位量が大きくなるためにクラ ック伝播が容易に起こるのではなく,開口 変位量が小さくてもクラックが伝播できる という特徴があることが明らかとなった. **Fig.2** は粒界クラック先端領域の SEM-BSE 像および EBSD-KAM マップである ((a, b) 未チャージ材、(c, d) 水素チャージ材(H<sub>D</sub> = 4.00 wt. ppm)). 未チャージ材ではクラ ック先端が顕著に鈍化しているが、クラッ ク先端領域の KAM 値は比較的低い. これは クラック先端領域の塑性緩和が比較的広範 囲で生じていることを意味している.水素 チャージ材では、未チャージ材と比べると クラック先端がほとんど鈍化していなかっ



**Fig.1** (a) クラック進展抵抗曲線, (b) 開口変 位とクラック進展距離の関係. (A. Shibata et al., Mater. Sci. Eng. A, 831 (2022) 142288)



**Fig.2** 粒界クラック近傍の SEM 像および EBSD-KAM マップ((a, b) 未チャージ材, (c, d) 水素チャージ材))と (e) KAM プロファイル (測定箇所は(b, d) に赤矢印で示している). (A. Shibata et al., Mater. Sci. Eng. A, 831 (2022) 142288)

た.また、Fig.2(c, d) は水素脆性粒界クラックが旧オーステナイト粒内へと伝播経路を変化さ せる箇所を観察したものであり、粒界クラック先端領域では KAM 値が非常に高くなっている.こ れはクラック先端で局所的な塑性緩和が生じていることを意味している.そのため、未チャージ 材では、クラック伝播が一旦停止すると、クラック先端が顕著に鈍化するため、マクロなクラッ ク成長には更なる開口変位の増加(つまりJ積分値の増加)が必要となると考えられる.一方、 水素チャージ材ではクラック先端がほとんど鈍化せず、粒界クラックの伝播が一旦停止しても、 クラック前方で局所的な塑性緩和が生じた結果、旧オーステナイト粒内へとクラックが伝播経 路を変化させるため、開口変位量が小さいままでクラック伝播が生じるのではと考えられる.

#### (2) 低炭素マルテンサイト鋼の水素脆性擬へき開破壊に伴う塑性変形挙動

応力集中係数 2.1 のノッチを導入した試験片の引張試験後のノッチ近傍領域を観察した SEM 像および EBSD 方位マップを Fig.3 に示す. Fig.3(b)の EBSD 方位マップには,結晶方位解析に よって同定した各種境界・粒界(ブロック境界,パケット境界,旧オーステナイト粒界)の場所 も示してある.ノッチ底でクラックが発生し,試験片内部へと伝播していることがわかる.また このクラックはオレンジ色で示す{011}面のトレースと平行に伝播している. Fig.4 は有限要素 シミュレーションにより評価した最大荷重負荷時の(a, d)最大主応力,(b, e)相当塑性ひず み,(c, f)局所水素濃度である.Fig.3 から同定した初期クラックの位置も示してあり,水素



**Fig.3** 擬へき開クラック近傍の SEM 像および EBSD 方位マップ. (A. Shibata et al., Acta Mater., 210 (2021) 116828)



**Fig.4** ノッチ底近傍の有限要素シミュレーション結果. (A. Shibata et al., Acta Mater., 210 (2021) 116828)

脆性擬へき開クラックは最大塑性ひずみ領 域から発生していることがわかる.Fig.5は ノッチ近傍のデジタル画像相関解析結果で あり, 無負荷と最大荷重負荷後に除荷した 状態のSEM像を用いて解析したものである. 塑性ひずみは均一ではなく、ブロック境界 と平行に伸長したいくつかの高塑性ひずみ 領域が観察できる (Fig.5 (b, c)). またこ の高塑性ひずみ領域は{011}面と平行に近 い. Fig.5(d)は(c)に赤矢印で示した領域の 結晶方位から作成した {011} 極点図であり, 各 {011} 面の Schmidt 因子も併せて表示して いる. 高塑性ひずみ領域と平行な {011} 面は ブロック境界に対応していること、そして 高塑性ひずみ領域に対応している {011} 面 よりもSchmidt因子が高い{011}面が存在し ていることがわかる. つまり局所塑性変形 挙動はマルテンサイト微視組織に大きく影 響を受けることが明らかとなった.Fig.6は



**Fig.5** デジタル画像相関解析によって調べた ノッチ底近傍の局所塑性ひずみ分布.(A. Shibata et al., Acta Mater., 210 (2021) 116828)



**Fig.6** 未チャージ材および水素チャージ材のノッチ近傍の塑性ひずみ分布の比較. (A. Shibata et al., Acta Mater., 210 (2021) 116828)

水素の影響を明らかにするため、未チャージ材および水素チャージ材のノッチ近傍の塑性ひず み分布を比較したものである.ノッチ底から離れるに従って、塑性ひずみ量が減少している.有 限要素シミュレーション結果も表しており、デジタル画像相関解析によって評価した塑性ひず み量は有限要素シミュレーション結果と同程度であることがわかる.水素チャージ材の方が、未 チャージ材よりも、わずかではあるが、塑性ひずみ量が大きくなっており、これは水素によって 塑性変形が助長されたことを示している.

(3) 低・中炭素マルテンサイト鋼を用いたその場塑性変形解析

SEM 内小型引張試験機を用いて,低 炭素マルテンサイト鋼の各変形量に おける塑性変形挙動をデジタル画像 相関法によりその場解析した結果を **Fig.7**に示す((a) EBSD 結晶方位マ ップ,(b-f)局所塑性ひずみ分布 (ɛ<sub>xx</sub>)(公称応力:(b)0 MPa, (c) 346 MPa, (d) 722 MPa, (e) 1024 MPa, (f) 1271 MPa). EBSD 方位マップと比 較すると、マルテンサイト組織中に 存在するブロック境界,パケット境 界、旧オーステナイト粒界といった ような様々な大角境界・粒界の近傍 に塑性ひずみが局所的に集中してい ることがわかる. 特に旧オーステナ イト粒界近傍に塑性ひずみが大きく 集中している箇所が確認される. 各 種粒界・境界近傍の塑性ひずみ量を 定量的に評価したところ,負荷応力 が降伏応力(722 MPa)以下の場合, 塑性ひずみ分配は非常に小さかった が、それ以上になると塑性ひずみ分 配が大きくなり、平均局所塑性ひず み量は旧オーステナイト粒界が一番



**Fig.7** その場画像相関解析によって局所塑性ひずみ 分布.

高かった.また中炭素マルテンサイト鋼およびマルテンサイト・フェライト2相鋼を用いて同様の解析を行った後に、水素チャージを行うことによって水素を導入した後、再度引張試験を行った.その結果、塑性変形が集中した領域にクラックが形成されることが明らかとなった.

#### 5.主な発表論文等

## 〔雑誌論文〕 計7件(うち査読付論文 7件/うち国際共著 1件/うちオープンアクセス 3件)

1.著者名	4.巻
Matsumiya Hisashi、Shibata Akinobu、Okada Kazuho、Tsuji Nobuhiro	46
2.論文標題	5 . 発行年
Characteristics of hydrogen-related fatigue fracture in 2Mn-0.1C martensitic steel	2021年
3.雑誌名	6.最初と最後の頁
International Journal of Hydrogen Energy	37509 ~ 37517
掲載論文のDOI(デジタルオブジェクト識別子)	査読の有無
10.1016/j.ijhydene.2021.09.011	有
「オープンアクセス	国際共著
オープンアクセスではない、又はオープンアクセスが困難	-
1.著者名	4.巻
Momotani Yuji, Shibata Akinobu, Tsuji Nobuhiro	47
2.論文標題	5 . 発行年
Hydrogen embrittlement behaviors at different deformation temperatures in as-quenched low-	2022年
carbon martensitic steel	

 3.雑誌名
 6.最初と最後の頁

 International Journal of Hydrogen Energy
 3131~3140

 掲載論文のDOI(デジタルオプジェクト識別子)
 査読の有無

 10.1016/j.ijhydene.2021.10.169
 有

 オープンアクセス
 国際共著

## オープンアクセスではない、又はオープンアクセスが困難

1.著者名	4.巻
Shibata Akinobu, Gutierrez-Urrutia Ivan, Okada Kazuho, Miyamoto Goro, Madi Yazid, Besson	831
Jacques, Tsuzaki Kaneaki	
2.論文標題	5 . 発行年
Relationship between mechanical response and microscopic crack propagation behavior of	2022年
hydrogen-related intergranular fracture in as-quenched martensitic steel	
3.雑誌名	6.最初と最後の頁
Materials Science and Engineering: A	142288 ~ 142288
掲載論文のDOI(デジタルオプジェクト識別子)	査読の有無
10.1016/j.msea.2021.142288	有
オープンアクセス	国際共著
オープンアクセスではない、又はオープンアクセスが困難	-

-

1.著者名	4.巻
Okada Kazuho、Shibata Akinobu、Gong Wu、Tsuji Nobuhiro	225
2.論文標題	5 . 発行年
Effect of hydrogen on evolution of deformation microstructure in low-carbon steel with ferrite	2022年
microstructure	
3. 雑誌名	6.最初と最後の頁
Acta Materialia	117549 ~ 117549
掲載論文のDOI(デジタルオブジェクト識別子)	査読の有無
10.1016/j.actamat.2021.117549	有
オープンアクセス	国際共著
オープンアクセスとしている(また、その予定である)	-

1.著者名	4.巻
Shibata Akinobu、Takeda Yasunari、Kimura Yuuji、Tsuji Nobuhiro	12
2.論文標題	5 . 発行年
Hydrogen-Related Fracture Behavior under Constant Loading Tensile Test in As-Quenched Low-	2022年
Carbon Martensitic Steel	
3. 班話右	6. 取例と取役の貝
Metals	440~440
掲載論文のDOI(デジタルオブジェクト識別子)	査読の有無
10.3390/met12030440	有
	国際共著
オーブンアクセスとしている(また、その予定である)	-
1 英之久	4 <del>*</del>
)、 古有方 Dark Nursea heam Shibata Nuisabu Touii Nabubira	4. 奁 7
Park myeong-neom, Shibata Akinobu, isuji Nobunito	1
2.論文標題	5 . 発行年
Challenging Ultra Grain Refinement of Ferrite in Low-C Steel Only by Heat Treatment	2020年
······································	
3.雑誌名	6.最初と最後の頁
Frontiers in Materials	604792 ~ 604792
	本誌の左仰
10 2200 / fmoto 2020 604702	直記の有無
10.3369/Timats.2020.004792	有
オープンアクセス	国際共著
オープンアクセスとしている(また、その予定である)	-
1.著者名	4.巻
Shibata Akinobu、Yonemura Takashi、Momotani Yuji、Park Myeong-heom、Takagi Shusaku、Madi	210
Yazid, Besson Jacques, Tsuji Nobuhiro	
2.	5. 発行年
Effects of local stress, strain, and hydrogen content on hydrogen-related fracture behavior in	2021年
3	6 最初と最後の百
Acta Materialia	116828 ~ 116828
掲載論文のDOI(デジタルオブジェクト識別子)	査読の有無
10.1016/j.actamat.2021.116828	有
オーゴンマクセス	国際世基
オープンアクセス オープンアクセスでけない 又けオープンアクセスが困難	国际六百 該当する
オーノンテクビスではない、文はオーノンテクビスが困難	怒ヨッシ
〔学会発表〕 計13件(うち招待講演 5件/うち国際学会 1件)	
回口和步,柴田曉伸,辻伸泰	
BUU鋼の水系脆性擬へさ開破環におけるSerrated markingSの起源	

日本鉄鋼協会秋季講演大会

4 . 発表年 2021年

## 1.発表者名

岡田和歩,柴田曉伸,辻伸泰

# 2.発表標題

マルテンサイト鋼およびフェライト鋼における水素脆性擬へき開破壊の微視的特徴

3.学会等名

日本鉄鋼協会秋季講演大会

4.発表年 2021年

1.発表者名

柴田曉伸, グティエレス ウルティア イヴァン, 中村晶子, 宮本吾郎, Yazied Madi, Jacques Besson, 原 徹, 津崎兼彰

2.発表標題

マルテンサイト鋼における粒界クラックのマルチスケール3次元解析

3.学会等名

日本金属学会秋期講演大会

4.発表年 2021年

1.発表者名

柴田曉伸, グティエレス ウルティア イヴァン, 岡田和歩, 宮本吾郎, Yazied Madi, Jacques Besson, 津崎兼彰

2.発表標題

マルテンサイト鋼の水素脆性クラック伝播挙動

3.学会等名

ISSS 2021ポストシンポジウム(招待講演)

4.発表年 2021年

1.発表者名

Akinobu Shibata, Kazuho Okada, Yuji Momotani, Yu Bai, Nobuhiro Tsuji

2.発表標題

Microstructural and Crystallographic Studies on Hydrogen-related Fracture in Martensitic Steels

3 . 学会等名

International Conference on Martensitic Transformation (ICOMAT) 2022(招待講演)(国際学会)

4.発表年 2022年

## 1.発表者名

松宮 久,岡田和歩,前河佳晃,柴田曉伸,辻 伸泰

# 2.発表標題

低炭素マルテンサイト鋼における水素誘起疲労破壊と微視組織の関係

3.学会等名 日本鉄鋼協会春季講演大会

4.発表年 2022年

1.発表者名

柴田曉伸, Ivan Gutierrrez-Urrutia, 中村晶子, 宮本吾郎, 原 徹, 津﨑兼彰

2.発表標題

マルテンサイト鋼における水素脆性粒界クラックの3次元形態

3 . 学会等名

日本鉄鋼協会春季講演大会

4.発表年 2022年

1.発表者名

松宮 久, 辻 伸泰, 柴田 曉伸, 岡田 和歩

2.発表標題

マルテンサイト鋼とフェライト・パーライト鋼の疲労破壊挙動に及ぼす水素の影響

3 . 学会等名 日本鉄鋼協会秋季講演大会

4 . 発表年 2020年

1.発表者名 岡田 和歩, 柴田 曉伸, 辻 伸泰

2.発表標題

フェライト鋼の水素脆性擬へき開破壊におけるserrated markingsの起源

3 . 学会等名

日本鉄鋼協会秋季講演大会

4 . 発表年 2020年

## 1.発表者名

柴田 曉伸, Ivan GUTIERREZ URRUTIA, 岡田 和歩, 宮本 吾郎, Yazied Madi, Jacques Besson, 辻 伸泰

#### 2.発表標題

高強度マルテンサイト鋼の水素脆性粒界クラック

3.学会等名 MRMフォーラム(招待講演)

4 . 発表年

2020年

1.発表者名

柴田曉伸, Ivan GUTIERREZ URRUTIA, 岡田和歩, 宮本吾郎, Yazid MADI, Jacques BESSON, 津崎兼彰

2.発表標題 マルテンサイト鋼の水素脆性粒界クラック

3.学会等名

日本金属学会春期講演大会(招待講演)

4.発表年 2021年

1.発表者名 柴田曉伸

2.発表標題 マルテンサイト鋼の低温脆性破壊および水素脆性破壊

3.学会等名 日本鉄鋼協会春季講演大会(招待講演)

4.発表年 2021年

1.発表者名

松宫久,前河佳晃,岡田和歩,柴田曉伸,辻伸泰

2.発表標題

マルテンサイト鋼における水素誘起疲労クラック伝播挙動

3 . 学会等名

日本鉄鋼協会春季講演大会

4 . 発表年 2021年 〔図書〕 計0件

## 〔産業財産権〕

〔その他〕

-

6	研究組織

氏名 (ローマ字氏名) (研究者委号)	所属研究機関・部局・職 (機関番号)	備考
(研究有留写)		

## 7.科研費を使用して開催した国際研究集会

〔国際研究集会〕 計0件

#### 8.本研究に関連して実施した国際共同研究の実施状況

共同研究相手国	相手方研究機関			
フランス	Mines ParisTech			