

# 革新的水素不働態表面構築の 原理探求研究会の成果

Results of Research Group of Comprehensive Understanding of Hydrogenpassive Surface on Steels for Prevention of Hydrogen Embrittlement

> 坂入正敏 Masatoshi Sakairi

北海道大学大学院工学研究院 准教授

し はじめに

環境保護や省エネルギー、安全の視点から自動車などの輸 送機器や建築、土木の社会基盤分野において、高強度鉄鋼材 料の利用が切望されている。しかし、高強度鋼や高い応力が 負荷された鉄鋼材料では、鋼に侵入した水素による脆化によ り割れが発生すること(水素脆化割れ)が知られている。こ の現象は、水素が侵入し始めてから一定期間経過後に突然破 壊を生じるため、遅れ破壊とも呼ばれる。このような水素の 侵入により脆化して割れに至る(水素脆性)は、鋼の強度が 高くなると微量水素の侵入でも発生する。言い換えると、高 強度材料を安全・安心に使用するためには、鉄鋼材料の高強 度化により水素脆性が起こりやすくなることは大きな問題で ある。そのため、近年は鉄鋼材料の水素脆性に関する研究が 精力的におこなわれており<sup>1111</sup>、多くの解説がある<sup>12-14</sup>。

ここで、水素脆性を抑制するためには、侵入水素に対して脆 化しにくい組成・組織にすることとともに、水素侵入が困難な 鉄鋼材料表面(水素不働態表面)にすることが必要である。従 来の水素脆性に関する研究は、侵入水素に対して脆化しにくい 組成・組織にする研究が主流である。さらに、鉄鋼材料への水 素導入は電界や高圧ガスにより行っており、腐食反応で発生し た水素に着目した研究は少なかった<sup>1517)</sup>。Fig.1に腐食反応に よる水素発生と水素侵入の模式図を示す。また、鉄鋼材料表面 で発生した水素の侵入率等の水素侵入とその表面状態に関す る基礎的知見も不足していた。このような状況から、「革新的 水素不動態表面構築の原理探求研究会」として活動した。研究 会では、腐食反応に伴い発生する水素の鉄鋼材料への侵入挙 動に着目し、鋼材の表面組成、表面不均一性および表面制御層 が水素侵入に及ぼす影響を明確化することで当該研究領域の 知見の蓄積を図り、鉄鋼材料への水素侵入を阻止するための 革新的な水素不働態表面の設計原理の構築を目指した。Fig.2 に研究会で着目した内容を模式的に示す。さらに、鉄鋼材料表 面の水素分布を可視化する技術に関しても研究を進めた。研 究会で得られた成果は報告書(2017年2月)として、その一部 はISIJ International特集号(2016年3月号)として公表した。

本解説では、研究会の活動期間(2013年3月から2016年2 月)において得られた成果を、表面組成の影響、表面不均一 性の影響、表面制御層の影響と新たな検出法に分けてその概 要を紹介する。研究成果の詳細については、革新的水素不動 態表面構築の原理探求研究会報告書とISIJ International特集 号(2016年3月号)をご覧頂きたい。

### その一般である。 表面組成の影響

水素不働態表面の構築に必要な表面組成に関する情報を蓄 積するために、水素侵入に及ぼす電位、添加元素や硬度の影



Fig.1 Schematic representation of hydrogen generation and entry into metal during corrosion.

響を調査した。さらに、溶液対流制御と微小キャピラリ型セルを組み合わせるDevanathan-Stachurski型セル (DSC)を開発し、金属組織に対応した水素透過能や水素不働態化能の評価を行った。これらの結果について以下に述べる。

Harunaらは、電気化学的水素透過試験法を用いて、Cr濃 度、Ni濃度および硬度(組織内欠陥の種類と濃度)を変化さ せた鉄鋼材料中への水素侵入速度を、水素侵入側表面にカ ソード反応が起こるように制御して検討した<sup>18,19)</sup>。電気化学 的水素透過試験から得られた水素侵入側試料表面の水素濃度 ( $C_0$ )と水素侵入側試料表面に印加した電位との関係をFig.3 に示す。 $C_0$ は $i_{\rm H}$  (t=∞) L/ (FD)より算出し、Fig.3 (a)はCr 濃度を変えた鋼板、(b)はNi濃度を変えた鋼板の結果である。 ここで、Fはファラデー定数、Dは拡散係数である。図より従 来多くの研究がある、カソード側では添加元素の影響は殆ど 見られないが、pH6の溶液において自然電位近傍のアノード 電位領域における鉄鋼材料中への水素侵入に対して、鉄鋼材 料中のCrは促進的に、Niは抑制的に作用することが明らか となった。Fig.4に $C_0$ と硬度との関係を示す。試料の硬度が増



Fig.2 Schematic representation of research target for research group of comprehensive understanding of hydrogen-passive surface on steels for prevention of hydrogen embrittlement.

加するとC<sub>0</sub>は指数関数的に増加することがわかる。C<sub>0</sub>の増加 は水素侵入の増加を意味するため、試料組織内の欠陥濃度の 増加が水素侵入速度を増加させることを示唆している。

厚さと同程度以上の結晶粒径をもつ鋼材試料を、結晶粒径 より小さなDSCを用いることで、水素透過の流束は一つの 結晶のみに依存することになる。言い換えると、測定位置を 制御することで、粒界のみの水素透過挙動を検討できること になる。これらの観点からFushimiらは<sup>20)</sup>、Fig.5に示す微小 キャピラリセルと対流変調制御DSCが配置され、水素侵入 側溶液の流量速度に正弦波で対流変調を与えて測定を行っ た。溶液対流周波数0.01 Hzにおける水素侵入電流Icおよび 水素検出電流I。の時間変化をFig.6 (a) に示す。水素侵入側 では、溶液の流速変動に強く依存する105-125 µAのカソード 電流が流れている。同じ試料に対して従来型DSCを用いて 得られた電流波形をFig.6 (b) に示す。 両者を比較すると、 侵 入側の電流摂動や電流密度は検出側の電極サイズにより影響 を受けないことがわかる。一方、どちらのセルを用いても検 出側電極には逆極性の摂動したアノード電流が流れるが、そ の電流密度は微小セルを用いると従来のセルより1桁ほど大 きくなった。このことは、鋼板中の水素拡散が微小セルの半 径方向にも広がること、すなわちある程度周囲からも透過し



Fig.4 Effect of Vickers hardness on C<sub>0</sub> as a function of applied cathodic potential.<sup>19)</sup>



Fig.3 Effect of applied potential on hydrogen concentration at the hydrogen absorption surface,  $C_0$ , of (a) Cr- and (b) Ni-added steels.<sup>18)</sup>

てくる水素を微小セルでは検出することが示唆された。さら に、I<sub>c</sub>とI<sub>a</sub>の間に位相差が観察され、この位相差は、金属組 織に依存すること、2つの結晶粒上の位相差は単結晶のそれ より半分であることを明らかにした。このような水素透過挙 動から有限要素法により解析し、鋼板中を拡散する水素の濃 度分布を模擬することや拡散係数の算出を試みた<sup>21)</sup>。その結 果、粒界の水素拡散係数は、単結晶のそれより10,000倍大き いことが示唆された。



Fig.5 Schematic diagram of a Devanathan-Stachurski cell combined with a micro- capillary.<sup>20)</sup>



Fig.6 Time-transient of currents  $j_c$  and  $j_a$  flowing through the hydrogen entry electrode and hydrogen exit electrode, respectively, when electrolyte flow rate of the hydrogen entry cell was perturbed sinusoidally at 0.01 Hz.(a) Micro-capillary cell with a diameter of 250  $\mu$ m or (b) conventional cell with a diameter of 8 mm was used as hydrogen exit cell<sup>20</sup>.



腐食環境における鋼へ侵入する水素は、腐食のカソード反応により発生するため、腐食反応と水素侵入との関係を詳細 に解析することは重要な課題である。そのため、水素侵入反応は長年研究されているが、未だその詳細については不明な 点が多い。そこで、表面の不均一要因(介在物、析出物、偏析、 格子欠陥など)に着目して水素侵入への影響を調査するとと もに、水素侵入反応機構の基礎的検討を行った。

Mutoらは、ガラス細管型のマイクロ電気化学セルに水素 検出セルを装着した装置<sup>22)</sup> (Fig.7)を鋼表面の微小領域にお ける水素侵入挙動解析に適応した。MnS介在物に着目して水 素透過試験を行った結果をFig.8に示す。MnS介在物が存在



Fig.8 Time variation of permeation current density and corrosion potential for carbon steel exposed to 0.3 M H<sub>3</sub>BO<sub>3</sub> - 0.075 M Na<sub>2</sub>B<sub>4</sub>O<sub>7</sub> solution (pH 5.5) with 1 mM NaCl.Solution contact areas without MnS (a) and with MnS (b). Inserted are SEM images of solution contact areas after exposure.<sup>22)</sup>

する微小領域において、より大きな水素透過電流が計測され る。このことは、MnS介在物の存在が水素侵入を促進してい ることを示唆している。さらに、乾湿繰り返し試験にも対応 可能な微小DSCを開発し、鋼表面の微小領域での水素侵入 挙動の解析に適用した。その結果、粗大な介在物が存在しな い場合には、炭素鋼において容易に水素が侵入すると考えら れるpH 3.0ではほとんど水素は侵入しなかった。しかし、溶 液をpH 1.0に交換するとわずかに水素透過電流の増加が検 出された。この結果は、介在物の無い表面を実用鋼に形成す ることは非常に困難であるが、表面の不均一性を制御するこ とで水素が侵入しにくい表面形成の可能性を示唆している。

鉄鋼材料内への水素吸収反応機構の基礎的な検討として、 Tadaらは、DSCと交流応答解析を組み合わせて、鉄表面の水 素吸収反応特性を調査した<sup>23)</sup>。Fig.9に水素供給側の鉄板表面 を-1.2 Vから腐食電位付近まで交流電圧信号(振幅; 20 mV、 周期;1 kHz~1 mHz)を重畳し分極したときの、(a)電位、(b) 水素侵入側電流と(c)水素透過電流変化を示す。分極電位が 卑であるほど水素侵入側の電流値は大きいこと、交流電位振 幅の周期的変化に応答していることがわかる。水素透過電流 (c) についても、水素侵入側の電流変化と同様であり、電位が 貴になるにつれて電流が減少している。この結果は、電位が 貴になるにつれて水素発生反応速度が減少し、それに応じて 鉄板中への水素吸収量が減少したことを示唆している。水素 発生電流と水素透過電流の交流応答(1mHz)からそれらの比 (水素吸収効率)を求めた。その結果を、直流法による水素吸 収効率とともにFig.10に示す。交流応答から求めた水素吸収 効率 (AC method) は、平均電流 (直流成分) から求めた水素 吸収効率 (DC method) と同様に、電位の貴化にともない直 線的に増加している。これは、電位が卑になるにつれ発生し



Fig.9 Typical responses of polarization potential at an iron surface in H-entry-side cell (a), current measured at H-entry side (b), and current measured at H-withdrawal-side (c).<sup>23)</sup>

た水素の再結合反応が促進されたためと考えられる。さらに、 交流法においては、溶存酸素の還元反応が電位変調に追従し ないため、直流法より高精度に水素吸収効率を計測できるこ とが示された。数値シミュレーションにより水素吸収効率の 周波数依存性を検証し、水素吸収効率の周波数特性は純鉄内 の水素拡散流速の周波数特性と一致すること、水素吸収反応 が速い反応であり吸収平衡状態にあることを明らかにした。

材料表面に強加工により形成した高密度に格子欠陥を有 する微細組織は、水素が格子欠陥にトラップされるため、 その拡散に影響すると予想される。戸高らは、HPT (High-Pressure Torsion)加工により高密度な格子欠陥を有するバ ルクナノ組織化鉄鋼材料を作製し、水素の拡散に及ぼす格子 欠陥の影響をDSCを用いて調査した。格子欠陥の増加に伴 い水素の拡散係数は低下し、結晶粒径250 nm,転位密度4× 10<sup>15</sup> m<sup>-2</sup>の高密度格子欠陥組織からなる加工材における拡散 係数は9.0×10<sup>-8</sup> cm<sup>2</sup>/sであり、無加工材に比べて1/500倍程 度に低下することを示した。さらに、加工後の熱処理で転位 密度を低減しても、拡散係数に著しい差異が認められなかっ たことから、ナノ結晶では水素のトラップサイトとして転位 より粒界の寄与が大きいと考えられる。このことから表層を ナノ結晶化することで鉄鋼材料表面を水素不働態にできる可 能性が示唆された。

#### 全4、表面制御層の影響

高強度鉄鋼材料の使用に際しては、腐食反応が要因で発生 する水素の鉄鋼材料への侵入による遅れ破壊の問題を解決す る必要がある。そこで、腐食反応に伴い発生する水素の鉄鋼 材料への侵入挙動に着目し、不均一性、腐食生成物および表 面制御層が水素侵入に及ぼす影響を明確化することを目的に



Fig.10 Hydrogen absorption efficiencies for iron in 0.5 M NaCl as a function of polarization potential.<sup>23)</sup>

研究を遂行した。

鉄鋼材料の防食を目的にZnやその合金がめっきされてい る。表面制御層の一例として坂入らはめっきのきずに着目 した。レーザ加工と乾湿繰り返し腐食試験によりZnめっき 鋼板、55mass% Al-Zn合金めっき鋼板およびFe板の水素透 過挙動における、めっき層のきずやめっき組成の影響を調査 した。定露点型の試験において、全ての試料で水素透過電流 は相対湿度の変化に伴い周期的な変化をし、全てのサイク ルで水素透過電流が検出された。しかし、めっき層の組成に よって水素透過電流の挙動は変化した。Fig.11にきずを付与 したZnめっき鋼板 (S-Zn) と55mass % Al-Zn 合金めっき鋼 板 (S-ZnAl)の腐食試験前と後の表面写真を示す。レーザ加 工によりめっき層組成に関係なく、形状と面積を制御したき ずが形成できることがわかる。腐食試験後は、きずを中心に 初期に滴下した溶液の下に腐食生成物が形成していることが わかる。Fig.12に乾湿繰り返し腐食試験中のΔI (ピーク電流 とベース電流の差) とサイクルとの関係を示す。全ての試料 において乾湿繰り返し数が増加するに従って、ΔIは減少して いる。この結果と腐食試験後の試料の表面観察から、きずを 形成した試料の水素透過電流は、腐食生成物ができることに よって減少すること考えられた。図よりサイクル数が増加す ると、きずを形成した鉄板 (S-Fe) のΔIは、きずを形成して いない鉄板 (NS-Fe) の∆Iより水素透過電流が大きい。ここ で、レーザにより形成したきず部は急冷組織であるため、こ のような部分からの水素透過量はきずのない部分からより多 いことが示唆された。

田原は、表面に生成するさび層の影響を検討するため、恒 温恒湿環境下での鉄鋼材料の腐食進行に伴う水素透過挙動の 変化を調べることを目的として研究を行った。さび層は、市販 のSPCC 鋼材をつくば (NIMS 機構内暴露試験場) において



Fig.11 Optical microscope images of the specimen surfaces before the wet and dry corrosion tests for S-Zn (a) and for S-ZnAI (b), and after the corrosion tests for S-Zn (c) and for S-ZnAI (d).<sup>24)</sup>

遮蔽暴露試験を3年間実施することで形成した。このように さび層を形成した試料と形成していない試料に、濃度を調整 したNaCl 溶液を付着させて実環境を模擬した乾湿環境下に おいて水素透過試験を行った。さび層を形成していない試料 において、水素透過電流は相対湿度の変化に追従し、サイク リックに変化した。湿潤環境において大きな透過電流が、乾 煤環境おいて非常に小さな透過電流が観測された。試験初期 サイクルほど相対湿度の変化に対して電流が追随し、かつ透 過電流密度の変化量も大きいことが分かった。サイクル数と ともに透過電流密度は徐々に減少した。一方、あらかじめ暴露 試験を実施し腐食生成物を付着させた試験片による水素透過 試験では、大きな水素透過電流は観察されなかった。これらの 結果から、乾湿繰り返し腐食条件で生成する腐食生成物層は、 水素侵入のバリヤー層となる可能性もあることが示唆された。

金属材料中の水素は、空孔クラスター、転位、粒界やボイ ドなどや各種欠陥にトラップされること、ボイドと水素の 結合エネルギーが比較的高いことが報告されている。そのた め、駒崎らは水素侵入特性に及ぼす鉄表面近傍のボイドの影 響に着目し、その影響を数値シミュレーションにより調査し た。薄板試料の板厚方向に試料最表面のボイドを含まないセ ル、試料表面近傍のボイドを含んだセル、試料内部のボイド を含まないセルに区切って計算を実施した。具体的には、速 度論計算をボイドおよび試料表面の水素の解離吸着と再結 合を考慮して行い、隣り合うセル間で拡散方程式を離散化す ることで、固溶水素濃度を算出した。水素チャージ開始から 100h経過後に、ボイドを導入した試料板厚中央の水素濃度 はボイドのないものと比較し小さいこと、ボイドを導入する と表面の水素濃度が高いことが示された。本研究の結果、表 面近傍に存在するボイドは水素トラップサイトとなり、鉄内 部への水素侵入を遅延させることがわかった。



Fig.12 Changes in difference between the maximum of the hydrogen permeation current at each cycle and the current value before the tests,  $\Delta I$ , versus the cycle number of the wet and dry corrosion tests.<sup>24)</sup>

### 5 透過水素可視化の試み

鉄鋼材料への水素の優先侵入位置を明確にするためにも、 材料表面における水素の存在位置を定量的に可視化する技術 の開発は、水素不働態表面を構築するために重要である。

鉄鋼材料の水素脆化に関わる微小領域における局在水 素の可視化を実現するために、宮本らはDevanathan 型セ ルの水素検出面に光アドレス型半導体化学センサ(Lightaddressable potentiometric sensor, LAPS)を用いた化学イ メージセンサの開発を目指した。このセンサにより、高い pH感度と空間分解能で水素侵入部位の特定を可能にする ために、測定法の改善によりpH変化を高感度に検出するこ と、試料とセンサ面間距離を近づけた微小容量測定系の構築 に関して研究を行った。Fig.13に測定装置の模式図を示す。 Fig.14は、電位変化検出モードでの検出可能性を調査するた めにpH標準溶液を用いて測定した際の、特性曲線のフィッ ティング例である。フィッティングによりセンサ各点におけ る特性値を求めれば、pH分布を測定可能であることが示唆 された。また、pH感度の向上については、従来の固定バイア スモードによる測定に対して、電位変化検出モードによる測



Fig.13 Device structure of light-addressable potentiometric sensor and chemical imaging sensor. <sup>25)</sup>



Fig.14 Fitting of data points for pH7, pH5 and pH2 buffer solution with logistic functions.<sup>25)</sup>

定が有効であることが明らかになった。さらに、水素検出面 とセンサ面をできる限り近づけて測定を行うことが可能な 微小溶液セルを開発した。開発したセルは、フォトレジスト プロセスによって製作した厚さ0.1 mmのスペーサ、3Dプリ ンタによって出力した小型チューブコネクタ、測定溶液の注 入・排出孔を開口した鋼板試料などを特徴としており、過去 の報告よりも大幅に小型化することに成功し、pH測定が行 えることも確認された。

新たな水素の可視化法として、片山らは鉄鋼材料中を透過 した水素の表面電位測定による可視化を試みた。Fig.15に装 置の模式図を示す。炭素鋼板の水素侵入側の中央部に円形状 に炭素鋼が露出するように他を被覆して用いた。定電流分極 により水素を侵入させ、水素が透過することで裏面に生じる 表面電位の変化を測定した。Fig.16に定電流分極を停止した 後の表面電位分布の時間変化を測定した例を示す。定電流分 極10分後、卑な電位が炭素鋼が露出した部分のほぼ裏面で ある試料のほぼ中央で測定されている。分極時間とともに、 表面電位はさらに低下している。表面電位の2次元的な時間 変化については、中央部で表面電位の卑な領域が観察された 後、分極時間とともに卑な表面電位の領域が試料裏面全体に 拡大した。さらに時間が経過すると、表面電位の変化領域は 消失した。この変化は、大気にさらされる鋼材からの水素放 出挙動とよく対応していた。これらの結果から、表面電位測 定が鉄鋼材料を透過してくる水素の可視化において有用な技 術になり得ることが示された。

## **6** おわりに

水素の侵入しにくい表面の設計原理の構築を目指して行わ れた革新的水素不働態表面構築の原理探求研究会の活動成果 の一部を紹介した。本研究会により、これまで不明確な部分 が多く残されていた鉄鋼材料への水素侵入反応や機構に関し



Fig.15 Surface potential measurement system to detect hydrogen permeation.<sup>26)</sup>



Fig.16 Change in surface potential distribution over time after the galvanostatic polarization was stopped. <sup>26)</sup>

て多くの有用な知見が得られた。しかし、未だ十分に解明さ れたとは言い難い。また、水素の定量的な可視化については 研究会開始時の目標には到達していない。今後、新たな研究 会により現在未解明の部分が解明され、水素不働態表面を構 築した高強度材料が幅広い分野で使用されることを祈念して 本解説を閉じたい。

#### 参考文献

- 松岡三郎,本間紳浩,田中裕之,福島良博,村上敬宣:日 本金属学会誌,70 (2006),1002.
- 2)石川信行,末吉仁,鈴木裕士,秋田貢一:溶接学会論文集, 29 (2011), 218.
- 3)原卓也:材料と環境,60 (2011),259.
- 4) 原卓也, 樽井敏三: 材料と環境, 59 (2010), 173.
- 5) 中村真理子, 齋藤裕之, 藤本憲宏, 東康弘, 澤田孝: 材料 と環境, 61 (2012), 158.
- 6) M.Tada, K.Kikuchi, K.Tomita and T.Shigara : ISIJ Int., 52 (2012), 281.
- M.Koyama, E.Akiyama and K.Tsuzaki : ISIJ Int., 52 (2012), 2283.
- 8) T.Matsuno, Y.Sekita, E.Sakurada, T.Suzuki, K.Kawasaki and M.Suehiro : ISIJ Int., 52 (2014), 2369.
- 9) A.Nagao, M.L.Martin, M.Dadgarina, P.Sofronis and I.M.Robertson : Acta Mater., 74 (2014), 244.
- 高木周作,荻原行人,北條智彦,漆原亘,川崎薫:鉄と鋼, 100 (2014), 1315.

- 11) 土田豊: 圧力技術, 53 (2015), 22.
- 12) 秋山英二:材料と環境, 60 (2011), 184.
- 13) 大村朋彦, 小林憲司: 材料と環境, 60 (2011), 190.
- 14) 白神哲夫: 材料と環境, 60 (2011), 236.
- 15) T.Omura, T.Kudo and S.Fujimoto : Mater. Trans., 47 (2006), 2956.
- 16) E.Akiyama, S.Li, T.Shinohara, Z.Zhang and K.Tsuzaki : Electrochimca Acta, 56 (2011), 1799.
- S.Takagi and M.Sakairi : Zairyo-to-Kankyo, 60 (2011), 435.
- T.Haruna, K.Takeuchi, T.Kashihara and Y.Nii : ISIJ Int., 56 (2016), 378.
- 19) T.Haruna and Y.Nii : ISIJ Int., 56 (2016), 392.
- 20) K.Fushimi, M.Jin, Y.Kitagawa, T.Nakanishi and Y.Hasegawa : ISIJ Int., 56 (2016), 431.
- 21) Y.Yamamoto, Y.Kitagawa, T.Nakanishi, Y.Hasegawa and K.Fushimi : ISIJ Int., 56 (2016), 472.
- 22) N.Satio, T.Takahashi, I.Muto, T.Omura, Y.Sugawara and N.Hara : ISIJ Int., 56 (2016), 495.
- 23) E.Tada and A.Nishikata : ISIJ Int., 56 (2016) , 424.
- 24) K.Igarashi and M.Sakairi : ISIJ Int., 56 (2016), 465.
- K.Miyamoto, S.Sakakita and T.Yoshinobu : ISIJ Int., 56 (2016), 492.
- 26) H.Katayama : ISIJ Int., 56 (2016), 478.

#### (2017年6月30日受付)