金属中の水素化物析出

京都大学工学部 金属加工学科 小岩昌宏

1. はじめに

水素は、ほとんどすべての金属元素と反応して種々の水素化物を形成する。 その反応性により、金属は発熱 (exothermic)型と吸熱(endothermic)型に大別される。前者は、安定な水素化物を作るとともに、広い組成領域に わたって固溶体を形成する。Pd,Ti,Nb などがこれに属する。 我々は、これらの金属について、固溶体から の水素化物析出について研究を行ってきた。本稿では、従来の研究結果の中から二、三の問題について概要をの べる。

2. 水素化物の析出と溶解

水素を固溶している金属を冷却し、溶解度曲線を切る温度に達すると析出物の形成が始まる。この析出開始温度の検出には内部摩擦測定が有力な実験手段である。我々は 0.5mm ø X 70mm 程度の線状試料を用いて、ねじり振子法により低周波内部摩擦測定を行った[1]。 図1に、V.Nb.Ta についての降温およびその後の昇温時の測定結果を示す。主な特徴は以下のように要約できる。

1) 冷却しながら測定すると、内部摩擦

(Q⁻¹) と振動数(f) はある温度で急激に変化する。なお、振動数の2乗(f²)は試料の剤
性率に比例する量である。

2)内部摩擦は温度の関数として極大を示す。 この極大を析出ビークと呼ぶこととする。ビー クは入型の形状をしている。

 3) ビークの高さは加熱時の方がやや大きい。
4) 析出(降温)と溶解(昇温)にヒステレシスが認められる。ヒステレシスの大きさムTを 降温、昇温時のそれぞれにおいてQ⁻¹の値が最 大値の1/2になる温度の差と定義するとV~6 K,Nb~37K,Ta~29Kである。

降温測定時の内部摩擦の急激な増加が起る温度 を種々の水素濃度について測定し、水素固溶度 (at.%)の温度依存性を次のように決定した。

V - H: C = 7 5 O exp(-0.149eV/kT) Nb - H: C = 2 9 O exp(-0.114eV/kT)

Ta - H: $C = 24 O \exp(-0.084 eV/kT)$



図1. V, Nb, Ta の内部摩擦. ● 冷却-, O 加熱測定.

他の研究者による結果との比較等については文献〔2〕に詳述したので参照していただきたい。

析出ビークの形状は、現象論的考察により固溶度曲線の形状から導くことができ、計算曲線と実験曲線の一致 もほぼ満足できる[3]。析出ビークの成因は(1)応力誘起優先析出、(2)析出物の出現に伴う転位の発生 と運動などが考えられ、Vでは(1)、Nbでは(2)が主たる原因であると思われる[4]。 水素化物は母相 金属より比体積が大きい。比体積の差はV-H:5.7%,Nb-H:11.3%,Ta-H:6.2% である。このた め、水素化物の析出・溶解に際しては大きなひずみが発生する。上述の析出 - 溶解のヒステレシスはこの体積ひ ずみのaccommodationと関連づけて議論されている[5,6]。図2に種々の金属についてヒステレシスの大き さムTと比体積の相対差△V/Vの関係を示した[7]。V以外の金属についてはほぼ比例関係が成立する。V 以外の金属では水素化物が立方晶に近いのに対し、Vの水素化物はc/a~ 1.1の正方晶であり、母相と適当な方位 関係に析出することにより発生するひずみを小さくすることができるためと考えられる。

3. 水素化物析出に伴う試料の変形

CvenとScott [8] はねじり振子型装置で内部摩擦測定を行っている際、水素化物の析出・溶解に伴って線状 試料が自発的にねじれる現象を見出し、Poynting 効果と名づけた。我々はこの現象の原因を明かにするため、 ねじれ挙動に対するトルク(弾性範囲内)の影響を調べた。図3にVについての結果を示す。試料は析出開始と ともに、加えたトルクの方向にねじれ、図には示していないが昇温過程では、析出物の溶解とともにほぼ可逆的 に回復する。この挙動は次のように解釈できる。固溶体を冷却する際に、水素化物はしばしば特定の結晶方位を 有する板状、あるいは針状に析出する。応力を加えると、複数個ある等価なvariantのうちいくつかが選ばれて 応力誘起優先析出が起り、その結果として加えた応力方向の巨視的変形が起る。Vについての種々の実験結果は この解釈により矛盾なく説明することができる。しかし、Nb.Ta の場合、(とくにNb)冷却・加熱によるねじ れは非可逆的で、常にトルクの方向にねじれる傾向があり、水素化物の周囲に発生する転位の運動の寄与が大き いことが知られた[9]。



図2.水素化物の析出溶解のヒステレシス(ΔT)と母体 金属と水素化物の比体積の相対差(ΔV/V)の関係。図中 の数字はat.%で表した水素の濃度









写真1 パナジウム水素化物の溶解過程の 電子顕微鏡写真 (V-0.5 at%H).

図4.水素化物の溶解に対する応力の効果 (水素化物の幅を温度に対してプロットした)。

4. Vの水素固溶度に対する応力の影響

水素の molar volume は、固溶体と水素化物では一般に異なるため、固溶度は外部から加える応力によつて変化するはずである。 この点を調べるため、 (1) 薄膜試料についての電子顕微鏡直接観察、 (2)線状試料 (0.3mmø)についての電気抵抗測定を行った [10]。 写真1は V-0.5 at%H について超高圧電子顕微鏡 (JEN-1000)内でゆっくり加熱しながら水素化物の溶解過程を観察したものである。種々の組成の試料について、応力を付加しない状態および応力を付加した状態(転位が動き出す程度、したがって降伏応力に近いと推定される)で同様の観察を行い、水素化物の幅と温度の関係を調べた。図4に示すように、応力付加により10K前後溶解完了温度が上昇する。一方、パルク試料では実験精度(~1K)以上の変化は認められなかった。

電子顕微鏡用薄膜試料に引張り力を加えると、応力は中央部(観察部)で最大となり両端では非常に小さい。 このため、中央部に水素が流れ込んで濃度が増加する。この効果による固溶限温度上昇を評価してみると4K程 度で実測値よりかなり小さい。薄膜試料と線状試料の今一つの大きな差異はマトリックスの拘束効果である。薄 膜試料では試料の厚み方向に貫通した水素化物が形成されるため拘束の効果は小さいはずである。いずれにして も現在のところ2種類の試料・実験方法による応力効果の実験結果が大きく異なることについて明瞭な説明を与 えることはできず、今後の研究が必要である。

5. Ti 中の水素化物

周期律表の第1V族元素であるZrについては、Zr-H系の状態図、水素化物の結晶構造が詳しく調べられている。すなわち、2つの平衡水素化物相 δ (fcc)と ε (fct, c/a<1)の他に、準安定相として γ (fct, c/a>1)が

存在する。一方、同じく第1V族元素であるTiについてはア(fcc)およびア´またはδ(fct, c/a<1)の2つの平 衛相の存在が知られているのみである。我々は電子顕微鏡観察および電子回折により、アー乙rHと類似する準 安定相が存在することを見出した[11]。その後、格子定数、構造をより正確に決定するため、粉末X線回折およ び中性子線回折実験を行った[12]。表1に格子定数と軸比を示す。なお、乙rーH系と整合した命名法を採用し て、Ti-H系の水素化物を下記のように呼ぶこととする。

 $|\Pi \gamma (fcc), \delta (fct, c/a < 1)$

新 δ (fcc), ε (fct, c/a<1), γ (fct, c/a>1)

ところで、2節でものべたように、一般に水素化物は母相金属より比体積が大きい。Ti-H系の場合、比体 積の差ムV/Vはる相、Y相についてそれぞれ 21%, 15%である。α相から析出する水素化物相として安定相 であるる相よりも準安定相であるY相が優先するのは、析出に伴う歪が小さくaccommodationが相対的に容易で あるためと考えられる。水素化を行うときの出発試料として粉末(A series)と板(B series)を用い、種々の量の 水素(重水素)を添加したのち、X線回折線の強度よりY相の相対量を評価した結果を図5に示す 。粉末状態で 水素化したものではY相の量は水素濃度が高くなると激減するのに対し、板状で水素化したものではかなり高い 水素濃度までY相が相当量存在する。このことは、板状試料で拘束の効果が大きいことを物語っている。

本研究は東北大学金属材料研究所において、松井秀樹、吉成修、沼倉宏の諸氏と協力して行ったものである。

表1 アおよびる相水素化物の格子定数。()内は最後の 桁の数字の精度を示す。粉末X線回折のデータをRietveld法 により解析したもの。

	γ Phase			ð	Phase
	a/nm c/nm c/a		c/a	a/nm	
Hydride	0.421(1)	0.459(1)	1.09(1)	0.	4404(2)
Deuteride	0.4199(3)	0.4576(2)	1.090(2)	0.	4395 (2)



Composition, H/Ti or D/Ti

図5. γ相(重)水素化物の相対量 Vγ /(Vγ +Vs)の依存性、 Series A:●(H), O(D). Series B:■(H), □(D).

文 献

- (1) M.Koiwa and O.Yoshinari, Res Mechanica, 11(1984)27.
- (2) O.Yoshinari and N.Koiwa, Acta Metall., 30(1982)1979.
- (3) O.Yoshinari and M.Koiwa, Acta Metall., 30(1982)1987.
- (4) N.Koiwa and O.Yoshinari, J.de Physique in Press.
- (5) B.J.Makenas and H.K.Birnbaum, Acta Metall., 28(1980)979.
- (6) M.P.Puls, Acta Metall., 32(1984)1259
- (7) O.Yoshinari and M.Koiwa, J.Phys.F, in Press.
- (8) C.V.Owen and T.E.Scott, Metall.Trans. 3(1972)1715.
- (9) M.Koiwa and O.Yoshinari, Acta Metall., 31(1983)2073.
- (10) H.Matsui, O.Kubota and M.Koiwa, Acta Metall., 34(1986)295.
- (11) H.Numakura and M.Koiwa, Acta Metall., 32(1984)1799.
- (12) H.Numakura, M.Koiwa, H.Asano, H.Nurata and F.Izumi, Scripta Metall., in Press.