#### 実験報告書様式(一般利用課題·成果公開利用)

MLF Experimental Report	提出日 Date of Report			
課題番号 Project No.	装置責任者 Name of responsible person			
2010AM0009	石垣徹			
実験課題名 Title of experiment	装置名 Name of Instrument/(BL No.)			
Zr 合金酸化膜中の水素の構造解析	BL20			
実験責任者名 Name of principal investigator	実施日 Date of Experiment			
栄藤 良則	2010年6月10日~6月11日			
所属 Affiliation				
日本核燃料開発株式会社				

# 試料、実験方法、利用の結果得られた主なデータ、考察、結論等を、記述して下さい。(適宜、図表添付のこと)

Please report your samples, experimental method and results, discussion and conclusions. Please add figures and tables for better explanation.

1. 試料 Name of sample(s) and chemical formula, or compositions including physical form.
酸化ジルコニウム(ZrO <sub>2</sub> )
Zry-2 酸化物粉末(Zr-1.3Sn-0.15Fe-0.1Cr-0.05Ni の酸化物)
VB 酸化物粒状 (Zr-0.5Sn-0.5Fe-1.0Cr)
Zry-2 板表面酸化膜付き (Zr-1.3Sn-0.15Fe-0.1Cr-0.05Ni、表面酸化膜)
VB 板表面酸化膜付き (Zr-0.5Sn-0.5Fe-1.0Cr、表面酸化膜)

#### 2. 実験方法及び結果(実験がうまくいかなかった場合、その理由を記述してください。)

Experimental method and results. If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

1. 緒言

現在、国内の主要な電力供給源となっている軽水冷却型原子炉では、ジルコニウム合金が燃料被覆管として 使用されている。ジルコニウム合金は、苛酷な環境の下で良好な性能を発揮しているが、使用中に冷却水により 酸化され、水素を吸収して脆化することが知られている。よって、高燃焼度化、高出力化、長期間の使用といっ た燃料のさらなる有効利用や効率向上を達成する上で、水素吸収を抑制できる材料の開発が必要とされてい る。低水素吸収材料の開発には水素吸収のメカニズムを理解する必要があるが、その第一段階として表面酸化 膜中での水素の存在位置、ひいては移動経路についての情報が重要となる。

昨年度は純Zrを重水蒸気中で酸化させて作製したジルコニア(以下、重水酸化ジルコニア)粉末と市販のジル コニア粉末について中性子回折データを取得し、ジルコニア結晶中での重水素の存在位置の把握を試み た<sup>[1,2]</sup>。これら2種類の材料の回折結果を比較した結果、重水酸化ジルコニアでは、面間隔d=2.1Å付近 (TOF=30000 µ s程度)において市販ジルコニアには存在しない微弱なピークが観察されたが、前回の解析では この微弱なピークの同定には至らなかった。重水酸化ジルコニアと市販ジルコニアでは作製方法が異なり、不純 物や結晶子径等の試料性状の違いが重水素の有無についての判別を困難にしていると推測されることから、本 試験ではこの微弱ピークを同定するために、下記3つの観点から試験を実施することとした。

Experimental method and results. If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

#### ・ 酸化条件の影響

昨年度使用した重水酸化ジルコニアの出発物質と同じ純Zrを使用して、大気中酸化により作成したジルコニ ア粉末(以下、大気酸化ジルコニア)について同様の中性子回折試験を実施し、昨年度の中性子回折結果と比 較することで試料中重水素の有無の影響について検討した。軽水素の中性子散乱強度は回折ピークに寄与し ない非干渉性散乱成分を持つため、大気酸化ジルコニアでは昨年度重水酸化ジルコニアで見られた微弱なピ ークは消失すると予想される。また、そもそも大気中酸化ではジルコニア中に存在する軽水素濃度が重水酸化 ジルコニアに比較して小さい。山中らによりジルコニア中の軽水素濃度と水蒸気分圧の関係が以下のように報 告されている<sup>[3]</sup>。

$$C_{\rm H} = \exp(-15.57 + 3391/T) P_{\rm H2O}^{-1/3}$$
(1)

ここで、C<sub>H</sub>は軽水素濃度(molH/molZrO<sub>2</sub>)、Tは温度(K)、P<sub>H2O</sub>は水蒸気分圧(Pa)である。標準大気として、 20℃、101.3kPa、湿度 65%を考えた場合、水蒸気分圧は 1520Paとなる。仮にこの水蒸気分圧が大気酸化の腐 食温度範囲である 530~770℃で一定として計算すると、ジルコニア中の軽水素濃度は最大で約 1wtppm(0.005at.%)となる。これに対して、重水中で酸化されたジルコニア粉末を昇温脱離法で水素濃度分析し た結果、軽水素濃度での値は 77wtppmであることがわかっている。なお、本来であれば重水素濃度の値を用い るべきであるが、現時点では重水素の定量分析値を把握できるまでに至っていない。ただし、昇温脱離法による 水素濃度分析は、試料から放出されるガスの熱伝導度変化を読み取るものであり、重水素の熱伝導度は水素 に対して小さいことから、重水素の分析により得られる水素濃度は本来の値よりも小さくなると予想される。いず れにしても、大気酸化と重水酸化ジルコニアでは、含まれる軽水素および重水素量に数十倍の差があると推測 され、微弱なピークが重水素に由来するか否かを判断できるのではないかと考えた。

#### 線源の影響

重水素に対して感度がほとんど無い XRD 測定を、昨年度使用したものと同じ重水酸化ジルコニア粉末について実施し、線源の違いによる微弱ピーク検出の有無から、当該ピークが重水素に由来するものかどうかについて検討した。

#### ・ 圧縮応力による影響

重水中で作製したジルコニア皮膜付きジルコニウム金属板試料について中性子回折試験を実施し、重水酸 化ジルコニアとの回折試験結果と比較することで、ジルコニア皮膜への圧縮応力が重水素の存在状態に与える 影響について検討した。ジルコニウム基板上にジルコニア酸化皮膜が保持されている場合、皮膜には下地金属 との体積差により強い圧縮応力が負荷されていることが従来までの研究<sup>[4]</sup>により明らかにされているが、強い圧 縮応力場によってジルコニア格子中の重水素の保持量が多くなり、粉末状態よりも重水素の検出が容易になる のではないかと考えたためである。

なお、今回の中性子回折試験では、上記の着目点に加えて、①現在軽水炉で燃料被覆管材料として使用されている Zry-2(ジルカロイ-2)および②Zry-2 よりも耐水素吸収性能に優れる VB 合金、の 2 合金から作製した 大気酸化ジルコニア粉末についても中性子回折試験を実施し、その結晶構造を比較することで、水素吸収抑 制メカニズムの把握に資するデータの取得を試みた。

# 実験方法及び結果(実験がうまくいかなかった場合、その理由を記述してください。) Experimental method and results. If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

2. 実験および解析

2.1. 試料

表1に本試験で使用した純Zr、Zry-2およびVBの主要組成を示す。これらを出発物質として、大気中もしく は重水蒸気中で酸化させることで中性子回折試験用の試料を得た。表2に試料名称、腐食条件、形状、中性 子回折試験容器中の試料充填密度を示す。試料は外径6mm (本) 肉厚 0.1mmのバナジウム製容器に約50mm 程度の高さで充填し、インジウムをシール材としてアルミ製の蓋で密封した。なお、板状試料については、図1の ように配置した。

#### 2.2. 試験方法

BL-20(iMATERIA)において、陽子ビーム出力 100kWで3 種類のZrO<sub>2</sub>粉末(表 2 の①~③)および2 種類の 酸化膜付きZr合金板試料(表 2 の④および⑤)の中性子回折試験を行った。粉末試料についての中性子回折試 験時間は大気酸化ジルコニウム、大気酸化Zry-2 および大気酸化VBそれぞれについて 40 分、58 分、63 分で あった。板材試料については、試料中の金属ジルコニウムの質量割合が大きく、ジルコニア皮膜による回折を得 るにはより長時間の測定を行う必要があるため、重水酸化Zry-2 板材および重水酸化VB板材それぞれについ て約 3.5 時間ずつ試験を実施した。また、重水酸化Zr(表 2 の⑥)については、リガク社製RINT2500HLを用いて XRD測定を実施した。出力は 50kV-250mA、線源はCu-K  $\alpha$ 、走査範囲は 5 ≤ 2  $\theta$  ≤ 100°、サンプリングは 0.02deg/step、積算時間は 2.0 秒/stepであった。

2.3. 解析方法

中性子回折試験で得られた回折パターンについては、Z-Rietveldによりリートベルト解析を実施し、ジルコニア もしくはジルコニウムの格子定数、原子位置を導出した。回折パターンは TOF=1500~38000  $\mu$ s までのデータ が得られたが、全ての領域について解析を実施すると 1 回の解析時間が長くなってしまうため、解析対象は TOF=12000~36000  $\mu$ s までとした。回折計ファイル(ピークフィット用のプロファイル関数等)は茨城大学星川先 生ご提供のファイル「imateria\_S\_type2\_100427.zDiffractoMeter」を使用した。XRD 試験で得られた回折パターン については、RIETAN-2000 を用いてリートベルト解析を実施し、ジルコニアの格子定数、原子位置を導出した。 解析におけるプロファイル関数の値は、同装置で取得された Si の回折パターンで調整したものを使用した。な お、RIETAN-2000 におけるシミュレーション結果は、横軸が 20 で出力されるが、iMATERIA の試験データと比 較するために、X 線および中性子線の波長および格子間隔 d→TOF への変換定数 14178.698695 を用いて 2  $\theta$ の値を TOF に変換した。

#### 3. 試験結果

3.1 ジルコニア中の重水素についての検討

図2に、大気酸化および重水酸化ジルコニアについての中性子もしくはXRD 回折パターンを示す。それぞれの回折パターンと文献値との比較により、いずれの試料もほぼ単斜晶ジルコニアの単相であることを確認した。 また、回折パターンの概形については、大気酸化と重水酸化とで大きな違いは見られなかった。次に、より詳細に結晶構造を評価するため、各回折パターンについてリートベルト解析を実施した。図3および表3にリートベルト解析の出力を示す。また、図4に単斜晶ジルコニアの格子定数および格子体積についての解析結果を示

Experimental method and results. If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

す。単斜晶ジルコニアの格子定数および格子体積は、大気酸化および重水酸化のいずれの場合にも大きな違いは見られなかった。

図 5 に、前回の試験<sup>[2]</sup>により重水酸化ジルコニアで見られたTOF=30000 µ s(d=2.1Å)近傍における微弱なピ ーク近傍の回折パターンを、大気酸化ジルコニアおよびXRDによる重水酸化ジルコニアの測定結果と併せて図 5 に示す。なお、中性子回折にのみ見られるTOF=30400 µ s近傍のピークは試料容器(バナジウム)によるもので ある。重水酸化ジルコニアの場合にくらべてブロードになっているものの、水素を含まない大気酸化ジルコニア の場合においても同様の微弱なピークが観察された。大気酸化ジルコニア中の軽水素濃度は重水酸化ジルコ ニアに比較して顕著に低いと考えられることから、この微弱なピークは水素由来ではないと考えられた。一方、 XRDによる重水酸化ジルコニアの測定結果では、中性子回折で観察されたような微弱なピークは確認されなか ったことから、不純物の影響も無いと考えられた。微弱なピークの強度がそもそも弱いことから、このピークの同 定は困難であるが、今後実験データの蓄積によりこのような未同定ピークについての理解を深めていきたい。

次に、板材上の酸化皮膜についての分析結果を示す。図 6(1)および(2)に、重水酸化Zry-2 板材の中性子回 折試験結果を示す。図 6(1)に示した主要なピークはhcp-Zrおよびfcc-ZrH<sub>1.66</sub>と一致した。また、図 6(2)に示した 微弱なピークはfcc-ZrH<sub>1.66</sub>、単斜晶ジルコニアおよび試料容器のバナジウムと一致した。図 7(1)に重水酸化 Zry-2 板材および昨年度取得した重水酸化Zr粉末<sup>[2]</sup>の中性子回折パターンの比較を示す。図から、板材の回 折ピークは粉末に比較してブロードニングを起こしていることがわかる。板材の場合には、試料中の酸化膜の体 積割合が小さいために、粉末試料に比較してS/N比が低いことを考慮する必要があるが、皮膜が受ける強い圧 縮応力によりジルコニアの結晶構造の歪みが回折パターンのブロードニングに影響した可能性も考えられる。図 7(2)に、ジルコニア粉末と板材上のジルコニアの格子体積をリートベルト解析で比較した結果を示す。両者に大 きな差は見られなかったことから、回折ピークのブロードニングの原因は結晶構造のひずみではなく、回折強度 のS/N比の影響が第一に考えられた。次に、重水酸化ジルコニア粉末試料で検出されたTOF=30000 µ s(d=2.1 Å)近傍の回折パターンを示す。重水酸化Zry-2 板材の場合には、重水酸化Zr粉末試料で検出されたような微 弱なピークは見られなかった。板材試料の場合にはジルコニアの存在割合が少ないために、粉末試料で見られ た微弱なピークを検出することは難しいと考えられ、また、圧縮応力がジルコニア中の水素の存在量を極端に増 加させることは無いとも考えられた。

3.2 ジルコニアおよびジルコニウム結晶構造の合金間比較

図 9 に、合金成分の違いによるジルコニア粉末の中性子回折パターンの比較を示す。いずれの場合にも回 折パターンの概見はほぼ同様で、主要な回折ピークはいずれも単斜晶ジルコニアによるものであった。次に、よ り詳細に結晶構造を評価するため、リートベルト解析を実施した。図 10 にリートベルト解析の出力を示す。また、 図 11(1)および(2)に各試料の格子定数および格子体積の比較を示す。図 11(2)では、格子体積を合金中のFe 濃度で整理した。格子体積は試料中の鉄濃度の増加に伴って単斜晶ジルコニアの格子体積が直線状に増加 し、大気酸化VBの場合には、単斜晶ジルコニアの格子体積が大気酸化Zrの場合に比較して約 0.15%増加する ことがわかった。次に、板材の金属Zrについてのリートベルト解析結果を示す。図 12(1)および(2)に、重水酸化 Zry-2 およびVB板材についてのリートベルト解析結果出力を示す。また、図 13(1)および(2)に格子定数および 格子体積についての解析結果を示す。図 13(2)のhcp-ジルコニウムの格子体積とFe濃度の変化を見ると、重水 酸化VB板材の場合には文献値に比較して 0.18%の体積膨張が見られた。図 14 に、ZrO<sub>2</sub>/Zrにおける酸化物と

Experimental method and results. If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

金属の単位格子体積の比であるPilling-Bedworth比(PB比)を示す。PB比は純Zr>Zry-2>VBの順に小さくなった。従来知見として、Zr合金中に析出物として存在するFeが酸化の進行に伴ってジルコニアマトリックス中に固溶し、またその化学状態は3価のFe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>が主であり、Fe濃度の増加によって酸化膜中の圧縮応力が増加する傾向が示されている<sup>[4,7]</sup>。3価のFeのイオン半径は4価のZrに比較して小さいため、Zry-2やVBの場合にはFeがZrO<sub>2</sub>マトリックスに固溶することによってZrからZrO<sub>2</sub>への体積膨張率(PB比)が低減したのではないかと考えられた。

4. まとめ

純 Zr および軽水炉燃料被覆管材用ジルコニウム合金である Zry-2、VB を用いて、大気中もしくは重水中で酸化させたジルコニア粉末および酸化皮膜付ジルコニウム板を作製し、iMATERIA により陽子ビーム出力 100kW で中性子回折実験を行った。これらの結果について、回折パターンの比較やリートベルト解析により、ジルコニア中の重水素の有無やジルコニアの結晶構造について検討した結果、以下の知見を得た。

- 重水酸化ジルコニアでは XRD 測定で検出されない微弱なピークが TOF=30000 µ s 近傍(面間隔:d=2.1Å) に検出されたが、水素濃度が低い大気酸化ジルコニアにおいても同様のピークが見られたことから、このピークは水素の影響では無いと考えられた
- Zry-2 板材上に形成した酸化皮膜の分析では微弱なピークは検出されず、圧縮応力によるジルコニア中の 水素保持量の極端な増加は見られなかった
- 合金間で比較すると、金属から酸化物への体積膨張率(PB比)は純Zr>Zry-2>VBであり、原因としてイオン半径の小さいFeがZrO₂マトリックスに固溶した影響が考えられた

5. 参考文献

[1] 栄藤 良則、他, 財団法人放射線利用振興協会 中性子利用技術移転推進プログラム 平成21年度成果 公開型トライアルユース成果報告書 課題番号:09A-A105

[2] 栄藤 良則、他, MLF Experimental Report 課題番号:2008G0033 2010 年 2 月.

[3] S. Yamanaka, et al., J. Alloys and Comp. 293-295(1999)38-41.

[4] 坂本 寛、他, "Zr 基合金酸化膜の結晶構造・応力分布評価"日本原子力学会「2010 年秋の大会」 2010 年9月

[5] R. J. Hill, L.M.D. Cranswick, "IUCr, commision on powder diffraction. Rietveld refinement round robin. II.
Analysis of monoclinic ZrO<sub>2</sub>" J. App. Cryst. 27 (1994) 802–844.

[6] Russel R.B., Transactions of the Metallurgical Society of Aime 200 (1954) 1045–1052.

[7] K. Sakamoto et al., "Chemical state of alloying elements in oxide layer of Zr-based alloys", Proceedings of 2010 LWR Fuel Performance/TopFuel/WRFPM, Orlando, Florida, USA, September 26-29, 2010, Paper 013, pp. 101-106.

2. 実験方法及び結果(実験がう	まくいかなかった場合、その理由を記述してください。)
Experimental method and results.	If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

合金	:名	Sn	Fe	Cr	Ni	Zr
Zı	- -	_	_	_	_	99.7
Zry	-2	1.30	0.15	0.10	0.05	Bal.
V]	3	0.50	0.50	1.00	-	Bal.

表1 出発物質の主要組成(単位:wt%)

#### 表2 試料名称、形状、主な相および容器中の試料充填密度

	动物 反 历	腐食条件	また	容器中の試料充填密		
	訊科名协		形扒	度(g/cm <sup>3</sup> )		
1	大気酸化 Zr	大気中、530-770℃	粉末状	2.66		
2	大気酸化 Zry-2	大気中、530-770℃	粉末状	2.93		
3	大気酸化VB	大気中、530-770℃	粉末状	2.32		
4	重水酸化 Zry-2 板材	重水蒸気中、530℃×1日	板状	2.72		
5	重水酸化VB板材	重水蒸気中、530℃×16日	板状	3.75		
6	重水酸化 Zr	重水蒸気中、530℃×30日	粉末状	-		

\*⑥については中性子回折試験には使用せず、XRD 測定のみ実施

Experimental method and results. If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

### 表3 リートベルト解析結果

(1) S<sup>2</sup>値およびR因子

試料	S <sup>2</sup>	Rwp (%)	Re (%)
大気酸化Zr	14.74	7.68	2.00
大気酸化Zry-2	7.50	4.52	1.65
大気酸化VB	13.47	6.38	1.74
重水酸化Zry-2板材	234.99	15.39	1.00
重水酸化VB板材	305.83	14.3	0.82
重水酸化Zr(XRD)	17.05	16.79	4.07

(2) 格子定数(網掛けは固定パラメータ)

			格子定数(上段:解析值、下段:標準偏差					
試料	相	空間群	a(Å)	b(Å)	c (Å)	alpha (deg.)	beta (deg.)	gamma (deg.)
			5.149318	5.203416	5.326782	90.000000	99.141252	90.00000
大気酸化Zr	m-ZrO2	P121/c1 (14)	0.000034	0.000036	0.000036	0.000000	0.000319	0.000000
			5.149731	5.201469	5.329368	90.000000	99.093347	90.00000
大気酸化Zry-2	m-ZrO2	P121/c1 (14)	0.000043	0.000046	0.000045	0.000000	0.000415	0.000000
			5.151427	5.204384	5.330656	90.000000	99.117936	90.000000
大気酸化VB	m-ZrO2	P121/c1 (14)	0.000056	0.000059	0.000058	0.000000	0.000438	0.000000
			3.231681	3.231681	5.152180	90.000000	90.000000	120.000000
	α−Zr	P63/mmc (194)	0.000004	0.000004	0.000013	0.000000	0.000000	0.000000
			5.145493	5.208203	5.330816	90.000000	99.185094	90.00000
	m-ZrO2	P121/c1 (14)	0.000111	0.000116	0.000123	0.000000	0.001519	0.000000
			4.768659	4.768659	4.768659	90.000000	90.000000	90.000000
重水酸化Zry-2板材	δ-ZrD1.66	Fm-3m (225)	0.000043	0.000043	0.000043	0.000000	0.000000	0.000000
			3.233870	3.233870	5.151072	90.000000	90.000000	120.000000
	α−Zr	P63/mmc (194)	0.000004	0.000004	0.000010	0.000000	0.000000	0.000000
			5.142629	5.221909	5.341155	90.000000	99.263558	90.000000
	m-ZrO2	P121/c1 (14)	0.000268	0.000236	0.000280	0.000000	0.003931	0.000000
			4.769324	4.769324	4.769324	90.000000	90.000000	90.000000
重水酸化VB板材	δ-ZrD1.66	Fm-3m (225)	0.000038	0.000038	0.000038	0.000000	0.000000	0.000000
			5.14693	5.20602	5.32093	90.0000	99.1451	90.0000
重水酸化Zr(XRD)	m-ZrO2	P121/c1 (14)	0.00044	0.00043	0.00046	0.0000	0.0035	0.0000

# 2. 実験方法及び結果(実験がうまくいかなかった場合、その理由を記述してください。) Experimental method and results. If you failed to conduct experiment as planned, please describe reasons.

三寸 米江	相	百子	原子座標	パラメータ	(上段:解机	f值、下段:	標準偏差)
D+V1"7	пμ	「「「」	g	х	у	Z	В
		7r	1.000000	0.275310	0.039951	0.208820	0.304046
			0.000000	0.000043	0.000042	0.000041	0.004963
大気酸化	m-7r02	01	1.000000	0.070873	0.330602	0.345714	0.413191
Zr		•••	0.000000	0.000059	0.000052	0.000047	0.006095
		02	1.000000	0.449401	0.755674	0.478321	0.318135
		02	0.000000	0.000055	0.000057	0.000046	0.005701
		7r	1.000000	0.275329	0.039378	0.208757	0.313318
			0.000000	0.000043	0.000041	0.000042	0.006578
大気酸化	m-7rO2	01	1.000000	0.068794	0.329117	0.347831	0.517292
Zry-2	11 2102	01	0.000000	0.000061	0.000052	0.000048	0.006978
		02	1.000000	0.450052	0.755685	0.477812	0.324055
		02	0.000000	0.000055	0.000058	0.000044	0.006637
		7r	1.000000	0.275544	0.040207	0.208608	0.314896
			0.000000	0.000048	0.000046	0.000046	0.007314
大気酸化	m-7rO2	01	1.000000	0.068489	0.328785	0.345744	0.481549
VB	111 21 02	01	0.000000	0.000066	0.000056	0.000051	0.007942
		02	1.000000	0.450845	0.755106	0.478029	0.323572
		02	0.000000	0.000060	0.000064	0.000048	0.007591
	$\alpha$ – 7 r	7r	1.000000	0.333300	0.666700	0.250000	0.500000
	u 21	21	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
	m-ZrO2	Zr	1.000000	0.291494	0.022387	0.212058	0.707481
			0.000000	0.000161	0.000136	0.000133	0.027876
		01	1.000000	0.062977	0.331159	0.328017	0.610347
重水酸化			0.000000	0.000189	0.000150	0.000167	0.024813
Zry-2板材		02	1.000000	0.424922	0.760186	0.496697	0.610347
			0.000000	0.000183	0.000148	0.000154	0.024813
		Zr	1.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.500000
	δ-7rD1 66		0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
	0 2101.00	D	0.860761	0.250000	0.250000	0.250000	1.000000
			0.002958	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
	α−Zr	Zr Zr 01	1.000000	0.333300	0.666700	0.250000	0.500000
			0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			1.000000	0.309288	0.007354	0.219273	0.197252
			0.000000	0.000305	0.000326	0.000243	0.112489
	m-7-02		1.000000	0.046406	0.334309	0.313867	0.086446
重水酸化	111 2102		0.000000	0.000310	0.000282	0.000331	0.110438
VB板材		02	1.000000	0.418208	0.759044	0.512348	0.086446
			0.000000	0.000399	0.000286	0.000363	0.110438
		7	1.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.500000
	8-7-D1 66	<u>۲</u>	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
	0 -ZrD1.66	D	0.893411	0.250000	0.250000	0.250000	1.000000
			0.001443	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
	m-ZrO2	<u>7</u> ۳	1.00000	0.27530	0.03946	0.20835	0.055
重水融ル		∠r	0.00000	0.00025	0.00021	0.00027	0.054
里小阪1L 7-		01	1.00000	0.05890	0.34946	0.34993	0.131
			0.00000	0.00164	0.00157	0.00157	0.149
		02	1.00000	0.44365	0.78528	0.46794	0.131
			02	0 00000	0.00162	0.00140	0.00192

表3 リートベルト解析結果(続き)

(3) 原子位置(網掛けは固定パラメータ)























