小型中性子源を用いた中性子回折による

中性子減速器のエネルギー分解能評価

日大生産工(院) ○角田龍之介 理研 高村正人 JAEA XuPingguang 理研 岩本ちひろ 理研 高梨宇宙 理研 大竹淑恵 日大生産工 高橋進 日大(学部) 栗原諒 JAEA 鈴木裕士

# 1. まえがき

現在,地球温暖化対策の為に,高エネルギー 消費関連の自動車,電車,その他の機械・イン フラは,高強度鋼板等の幅広い用途で軽量化さ れている.より良い寸法精度と長寿命のために, これらの構造部品は製造中に発生する残留応 力を,制御する必要がある.そこで,金属部品 内部の結晶情報を計測可能な中性子回折は,部 品内の残留応力の評価への活用に期待できる.

しかし,部品内の残留応力を測定可能な装置 は大型施設に限られる為製造現場での測定が 難しく,これを可能とするオンサイト型小型装 置が求められる.そこで小型中性子源による応 力測定実用化を目指しパルス中性子のエネル ギー分解能向上を目的とた,中性子減速器の特 性評価を行ったので報告する.

### 2. 実験方法

### 2.1 実験試料

試料は、構造材料として多く用いられ、他の 実用金属よりも大きな回折パターンを得るこ とが容易な BCC 鉄粉とした. 容器は $\phi 8 \times 45$ [mm]の Vanadium の筒とした.

# 2.2 小型中性子源

RANS (Riken Accelerator-driven compact Neutron Source)と呼ばれる小型中性子源は陽子線加速器,ターゲットステーション,検出器により構成されている.本実験では、パルス幅20 µs,周波数100 Hzの陽子ビームを用いた.加速された陽子はターゲットステーションの中心部に設置された厚さ0.3 mmのベリリウムターゲットに照射され、一部は非弾性核反応を起こし、最大運動エネルギー5MeVの中性子が生成される.その中性子は下流側にある厚さ20 mmのポリエチレンの中性子減速器を通過し減速され、回折による鉄鋼材料の組織分析に適した0.05 ~0.35 nm (エネルギー10~300 meV)の波長を含むエネルギースペクトルとなる.

2.2 回折計のセットアップ

実験装置の最下流にある回折測定系は, Fig.1 に示すように,上流から中性子ビーム管, B<sub>4</sub>C スリット, オイラークレードル, および中 性子を検出する PSD (Position Sensitive Detector) によって構成される.本実験で用い た PSD は、約 10 mm の位置分解能と数マイ クロ秒の時間分解能を有する.中性子減速器表 面からサンプルまでの距離 (L1), サンプル か ら検出器有感領域中央までの距離(L2)とした. 検出器で検出される個々の中性子に対して,中 性子減速表面中心から試料中心を経て検出器 上の検出位置 (x, y) に至る線の長さ (L1+ L2 2+x2 +y2 ) を飛程距離1とする. この飛程 距離と検出時間 t から求まる飛行時間 (TOF) から中性子の運動エネルギーが算出され、これ に式(1)のドブロイの式を適用することにより 中性子の波長λが求まる.検出位置から幾何学 的に求まる回折角 20 と 上述の λ に式(2)の Bragg 則を適用することにより格子面間隔 d が求まり,各結晶構造固有のdに対応した回折 ピークが現れる.

$$\lambda = \frac{\mathrm{ht}}{ml}$$
 (1)  $\mathrm{d} = \frac{\lambda}{2\sin\theta}$  (2)

ここで, h はプランク定数, m は中性子質量 である.



Energy Resolution Evaluation of Neutron Moderator for Via Neutron Diffraction with Compact Neutron Source. Ryunosuke KAKUTA, Masato TAKAMURA, Pingguang XU, Chihiro IWAMOTO, Takaoki TAKANASHI, Yoshie OTAKE, Susumu TAKAHASHI, Ryo KRIHARA, Hiroshi SUZUKI

### 2.3 中性子減速器

中性子減速器の改良によるエネルギー分解 能の向上を行った.作製した中性子減速器は, 従来使用していた厚さ 20mm のポリエチレン の側面と beam 照射側に新しい B4C ゴムを被 せたものである.当該減速器は,減速器周囲か ら入射して TOF 精度を悪化させる中性子の遮 断が可能となり,従来の結合型中性子減速器よ りエネルギー分解能の高い beam が取り出せ ると考えられる.非結合型中性子減速器を Fig.2 に示す.



Fig.2 非結合型中性子減速器

3. 回折ピーク強度補正

小型中性子源の特徴として大型施設に対し てビーム強度が低いことである. 具体的には, 小型中性子源のRANSは4.6×10<sup>4</sup> [n/s・cm<sup>2</sup>]で あり,大型施設は2.4~4.8×10<sup>7</sup> [n/s・cm<sup>2</sup>]であ る. そのため,良好な統計精度による回折ピー クが得られない.

そこで,式(3)の移動平均を行うことで回折ピ ーク強度の補正を行った.

$$x_{i} = \frac{\sum_{j=M}^{j+M} x_{j}}{2 M + 1}$$
(3)

ここでMは平均する範囲である. 補正の有無に 対する結果をFig.3およびFig.4に示す. 補正に より,統計誤差が低減でき良好なピーク形状が 得られた.



Fig.3 強度補正をしていない回折ピーク



### 4. 結果

Gaussian 関数を用いてフィッティングを行 い,結合型(Coupled)と非結合型(Decoupled)を Resolution(回折ピークの位置分解能)で比較を 行った. Resolution は式(4)で求めた.

$$Resolution = 1.665 \times \frac{FWHM}{X_0}$$
(3)

ここで FWHM はピーク幅, *X*<sub>0</sub>はピーク中心位 置である. Fig.5 に減速器の比較を示す. 非結合型中性子減速器は,結合型減速器よりも Resolution が 1.7% 削減できている.



# 5. 結言

・非結合型中性子減速器はエネルギー分解能 の向上が確認できた.

・さらなるResolutionの向上のためにB<sub>4</sub>Cゴム の厚さを増やすことを考えている.