## **Japan Geoscience Union Meeting 2011**

(May 22-27 2011 at Makuhari, Chiba, Japan)

©2011. Japan Geoscience Union. All Rights Reserved.



SMP044-P05

会場:コンベンションホール

時間:5月25日14:00-16:30

Anhydrous phase B (Mg14Si5O24) の高圧安定領域と熱力学特性に関する研究 High-pressure stability field and thermodynamic properties of anhydrous phase B (Mg14Si5O24)

寺田 早希 <sup>1\*</sup>, 糀谷 浩 <sup>1</sup>, 稲熊 宣之 <sup>1</sup>, 森 大輔 <sup>1</sup>, 但住 俊明 <sup>1</sup>, 赤荻 正樹 <sup>1</sup> Saki Terata <sup>1\*</sup>, Hiroshi Kojitani <sup>1</sup>, Nobuyuki Inaguma <sup>1</sup>, Daisuke Mori <sup>1</sup>, Toshiaki Tazumi <sup>1</sup>, Masaki Akaogi <sup>1</sup>

## 1 学習院大理

anhydrous phase B (Anh-B; Mg<sub>14</sub>Si<sub>5</sub>O<sub>24</sub>) は、高温高圧下で安定なマグネシウム珪酸塩である。Ganguly and Frost (2006) は 5forsterite(Fo)+4Periclase (Per)=Anh-B の相境界線を高温高圧実験により決定した。Ottonello et al. (2010) は第一原理計算から Anh-B の物性を決定した。しかし、Anh-B の物性の実測値は未だに明らかになっていないことが多い。本研究では、Mg14Si5O24 組成の高温高圧実験を行うと同時に、Anh-B の落下溶解熱、エントロピー、熱容量、熱膨張率を決定した。得られた物性データを用いて熱力学計算と高圧実験の双方から、Fo + Per = Anh-B と Anh-B = wadsleyite (Wads) + Per の相境界線を検討することを目的とした。

高温高圧実験は Fo+Per(モル比 4:5) を出発物質とし、圧力 12-23 GPa、温度 1673-2073K の範囲で実験を行った。試料の回収には急冷法を用いた。装置は 6-8 型マルチアンビル高圧発生装置 (油圧式 700t プレス) を用いた。分析装置は微小領域 X 線回折装置、粉末 X 線回折装置、SEM-EDS を用いた。反応のエンタルピー変化を求めるために、Anh-B の落下溶解熱の測定を行った。装置は 978K に保たれているカルベ型熱量計を用いた。反応容器内の溶媒  $(2PbOB_2O_3)$  に Anh-B を落とし、そのときの試料の熱含量と溶解熱の和を測定した。溶解促進のために、溶媒中に Ar ガスによる bubbling 法を併用した。Anh-B の熱容量測定では、示差走査型熱量計 (DSC) を用いた。温度範囲 300-770K における熱容量を測定した。熱膨張測定は、高温 X 線回折装置 (CuKalpha) を用いて行った。温度範囲は 303-773K で、50K 毎に測定を行った。常圧の Anh-B のエントロピーの計算を X1 Kieffer モデルで行うための基礎データとしてラマン測定を行った。装置は顕微ラマン分光装置を用いた。得られたラマンスペクトルから格子振動モードの振動数を決定した。

高温高圧実験の結果、5 Fo + 4 Per = Anh-B と Anh-B = 5 Wads + 4 Per の転移圧は、1873 K で 13 GPa、19 GPa であった。 Anh-B の落下溶解熱は、844.3 + /-29.9 kJ/mol であった。 Fo、Per、Wads の落下溶解熱の値はそれぞれ 168.2 + /-0.9 kJ/mol、33.7 + /-1.0 kJ/mol (H. Kojitani, unpublished data)、142.2 + /-2.7 kJ/mol (Akaogi et.al., 2007) であるので、5 Fo + 4 Per = Anh-B と Anh-B = 5 Wads + 4 Per の反応のエンタルピー変化はそれぞれ 130.9 + /-30.5 kJ/mol、-1.46 + /-33.08 kJ/mol、と得られた。Anh-B の熱容量は、 $C_{P(Anh-B)} = 1.531*10^3 -1.315*10^4 \text{ T}^{-0.5} -7.925*10^8 \text{ T}^{-3}$  と決定された。高温 X 線回折から得られた格子体積の温度変化から、Anh-B の熱膨張率は  $2.07*10^{-5} +1.75*10^{-8} \text{ T}$  と決定された。Anh-B のラマンスペクトルは、第一原理計算から求められた Anh-B の格子振動モードの振動数 (Ottonello et al., 2010) と調和的である。得られた熱膨張率、 $C_P$  と  $K_{(T)}$  (Crichton et al., 1999) を用いた Kieffer model 計算の結果から、298 K での Anh-B のエントロピーは 2010 K と求められた。したがって、2010 K を用いた 2010 K と求められた。したがって、2010 K を用いて、2010 K を用いて、熱力学計算を行い Anh-B の安定領域を検討した。高温高圧実験と熱力学計算の結果から、温度 2010 K を用いて、熱力学計算を行い Anh-B の安定領域を検討した。高温高圧実験と熱力学計算の結果から、温度 2010 K を用いて、熱力学計算の結果から、温度 2010 K を用いて、熱力学的を用いて、熱力学的を用いて、熱力学的を用いて、熱力学的を用いて、熱力学的を用いて、表面を用いて

## キーワード: 無水 B 相, 高温高圧実験, 熱力学計算

Keywords: anhydrous phase B, high pressure high temperature experiment, thermodynamic calculation

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>Dept. of Chem. Gakushuin Univ.