# 第2章 希土類元素抽出媒体の選択

本研究では、ネオジム磁石スクラップ中の Nd および Dy のリサイクルプロセスを開発するため、これらの元素を抽出する媒体として塩化物やヨウ化物などの溶融塩を用い、希土類元素の分離・回収を試みた。本章では、熱力学的見地から、希土類元素を抽出する媒体の選定を行った。

### 2.1 希土類元素抽出媒体に要求される性質

本研究では、リサイクルの対象となるネオジム磁石のスクラップとして、酸素や炭素による汚染の著しい工程屑ではなく、電気自動車の駆動用モータなどから回収される、比較的汚染の少ない、大型のスクラップを想定した。使用済みの工業製品から磁石をリサイクルする場合、酸素による汚染が少ないという利点がある一方、AlやCuなどの他の金属元素が多く混入している可能性がある。このような磁石スクラップから希土類元素のみを分離・回収する媒体としては、化学的に活性な希土類元素と容易に反応し、スクラップに混入する金属やFeとは反応しない物質が要求される。さらに、環境調和型のプロセスを構築するためには、抽出媒体が再生利用でき、利用の際のエネルギー消費などの環境負荷が小さいことが望ましい。

前述の理由から、本研究では希土類元素の抽出媒体として塩化物およびョウ化物の溶融塩を選択した。溶融塩は、各種金属の製錬における中間原料や反応媒体として重要な役割を果たしている[1]。溶融塩を反応媒体として利用する際の利点は多くあるが、熱伝導率が大きく、イオン性の融体であるため高い反応速度を実現でき、さらに多くの物質を高い溶解度で溶解させるといった点で、高い反応密度で均一に抽出反応を行うための媒体として適していると考えられる。

ハライド塩は、ハライドの-1 価のイオンを構成アニオンとする溶融塩であり、比較的低温で融体または気体として扱うことができる。希土類元素の製錬では、鉱石から希土類成分を酸によって溶出した後、相互分離を行い、各々の希土類元素を塩化物あるいは酸化物として回収して溶融塩電解法や

金属熱還元法により金属を得る。そのため、本研究では塩化物を抽出媒体として用いて、磁石スクラップ中の希土類元素を塩化物として回収することによって、既存の製錬技術を利用したリサイクルが可能であると考えられる。また、ヨウ化物については、ヨード法と呼ばれる金属ヨウ化物の不均化反応を利用した高純度金属の製錬プロセスが存在し、NdやDyを金属として単離できる可能性がある。希土類金属の精錬には、フッ化物浴に酸化物を溶解し、電解を行う製錬法も存在するが、フッ化物を利用する系では還元などの際に腐食性の高いフッ素を生じるため、安全性や環境適合性の観点からは抽出媒体として適していない。また、臭化物に関しては毒性が高いため、安全面から抽出媒体としての利用は困難であると判断した。

このような理由から、本研究では塩化物およびョウ化物を希土類元素の抽出媒体として選択し、磁石スクラップからの希土類元素の選択的抽出を試みた。

## 2.2 希土類元素の選択的抽出に用いる溶融塩と反応温度の検討

ネオジム磁石の製品スクラップから、希土類元素のみを選択的に化合物として抽出する場合、Fe、Al、Cu、Ni などの共存元素は金属相として残ることが望ましい。そのため、磁石スクラップから希土類元素のみを分離・回収する溶融塩としては、希土類元素と容易に反応し、スクラップに混入する金属やFeとは反応しない必要がある。また、BもFe相内に残留させたほうが、有価な希土類元素と分離ができるので望ましい。これらの元素の挙動を予測するため、Fig. 2-1 に示す各種金属塩化物のエリンガム図から検討を行った「2-4」。図中の×印ならびに△印はそれぞれの化合物の融点と昇華点を示している。グラフでも示されるとおり、希土類元素は極めて活性な元素であるため、NiCl2、CuCl、FeCl2、ZnCl2、BCl3、AlCl3、MgCl2といった各種金属塩化物によって容易に塩化が可能であると予想される。また、Fe や B と反応しない塩化物としては、AlCl3、MgCl2、DyClx、NdCl3、NaCl などが挙げられる。このため、磁石スクラップから希土類元素を選択的に抽出する媒

体としては、 $AlCl_3$ と  $MgCl_2$  が適していると考えられる。中でも、比較的融点の高い  $MgCl_2$  は、高温で Nd と Dy の抽出を行うことができるため、反応速度の観点から有利であると考えられる。そのため、本研究では塩化物溶融塩として  $MgCl_2$ を選定した。また、 $MgCl_2$  は融点が 987~K であるため $^{[2]}$ 、本研究では充分な反応速度を得るために、1273~K を希土類抽出実験の温度とした。

2 Nd(s) + 3 MgCl<sub>2</sub>(
$$\hbar$$
)  $\rightarrow$  2 NdCl<sub>3</sub>( $\hbar$ ) + 3 Mg( $\hbar$ ) (1)  
 $\Delta G^{\circ} = -151.7 \text{ kJ} \text{ at } 1273 \text{ K}^{[2]}$ 

$$Dy(s) + MgCl2(D) \rightarrow DyCl2(D) + Mg(D)$$

$$\Delta G^{\circ} = -63.5 \text{ kJ} \text{ at } 1273 \text{ K}^{[2\cdot3]}$$
(2)

また、Fe や B は Fig. 2-1 から明らかなように、塩化されることなく、固相内に残留すると予想される。

$$Dy-Nd-Fe-B(s) + MgCl_2(h) \rightarrow NdCl_3(h) + DyCl_2(h) + Mg(h) + Fe-B(s)$$
 (3)

したがって、溶融  $MgCl_2$ 中に Dy 含有ネオジム磁石合金を浸漬することで、液相に希土類元素を塩化物として抽出することができ、固相としては Fe-B が残ると予想される。

次に、 $ZnI_2$ を磁石スクラップとの反応を予測するために、740~Kでの等温ポテンシャル図を作成した(Fig. 2-4)。 $ZnI_2$ が充分に存在し、希土類元素の抽出反応が行われている条件下では、系内の塩素ポテンシャルは、 $ZnI_2$ (D/Zn(D) 平衡時の値をとると考えられる。このときの希土類元素の安定相は、 $NdI_3$ (S) および  $DyI_3$ (S)である。磁石合金を溶融  $ZnI_2$  に浸漬すると反応(S) および  $DyI_3$ (S) である。磁石合金を溶融  $ZnI_2$  に浸漬すると反応(S) が進行して、希土類元素が塩化物として溶融  $MgCl_2$  中に抽出されると考えられる。

2 Nd(s) + 3 ZnI<sub>2</sub>(
$$\rlap/D$$
  $\rightarrow$  2 NdI<sub>3</sub> (s) + 3 Zn ( $\rlap/D$ )
$$\Delta G^{\circ} = -472.0 \text{ kJ at } 740 \text{ K}^{[2]}$$
(4)

2 Dy(s) + 3 ZnI<sub>2</sub>(
$$\hbar$$
)  $\rightarrow$  2 DyI<sub>3</sub>(s) + 3 Zn( $\hbar$ )
$$\Delta G^{\circ} = -334.41 \text{ kJ} \quad \text{at } 740 \text{ K}^{[2]}$$

$$\Delta G^{\circ} = -613.27 \text{ kJ} \quad \text{at } 740 \text{ K}^{[4]}$$
(5)

また、Fe や B は Fig. 2-3 から明らかなように、ヨウ化されることなく、固相内に残留すると予想される。

$$Dy-Nd-Fe-B(s) + ZnI_2(h) \rightarrow NdI_3(h) + DyI_2(h) + Zn(h) + Fe-B(s)$$
 (6)

溶融  $\mathbf{ZnI_2}$  中への希土類ョウ化物の溶解度は筆者の知る限りでは報告はないが、一般にイオン融体中へのイオン性結晶の溶解度は高いため、上記の反応により生成した固体希土類ョウ化物は溶融  $\mathbf{ZnI_2}$  に溶解して磁石合金表面は液相と接触すると期待される。したがって、溶融  $\mathbf{ZnI_2}$  中に  $\mathbf{Dy}$  含有ネオジム磁石合金を浸漬することで液相へ希土類元素がョウ化物として抽出され、固相として  $\mathbf{Fe}$ - $\mathbf{B}$  が残ると予想される。

#### 2.3 混合塩から希土類化合物を分離する温度の検討

と考えられる。

### 2.4 小括

本研究では MgCl<sub>2</sub>および ZnI<sub>2</sub>を希土類元素抽出媒体として選択し、溶融塩を利用した磁石スクラップ中の希土類元素の選択的抽出および、得られた混合塩からの希土類化合物の回収を行う。いずれの抽出媒体も蒸気圧が高いため、気相を介した供給が可能であるが、本論では基礎的研究として、溶融塩を利用した希土類元素の抽出段階と、得られた希土類化合物の回収段階からなるプロセスについて各々検証を行う。

# 参考文献

- [1] 伊藤靖彦 編, "溶融塩の応用 エネルギー・環境技術への展開", アイピーシー, (2003).
- [2] I. Barin, "Thermochemical Data of Pure Substances, 3<sup>rd</sup> ed.", VCH Verlagsgesellschaft mbH, (1995).
- [3] Thermochemical surface "HSC Chemistry ver 6.0®", Outokumpu Research Oy, Pori, Finland (2006).
- [4] T. Uda, T.H. Okabe, Y. Waseda, K.T. Jacob, "Phase Equilibria and Thermodynamics of the System Dy-Mg-Cl at 1073 K", J. Alloys Compd., Vol. 284, (1999), pp. 282-288.
- [5] Robert F. Rolsten, "Iodide Metals and Metals Iodides", John Wiley & Sons, Inc. New York · London Sponsored by the Electrochemical Society, Inc. New York, N. Y.

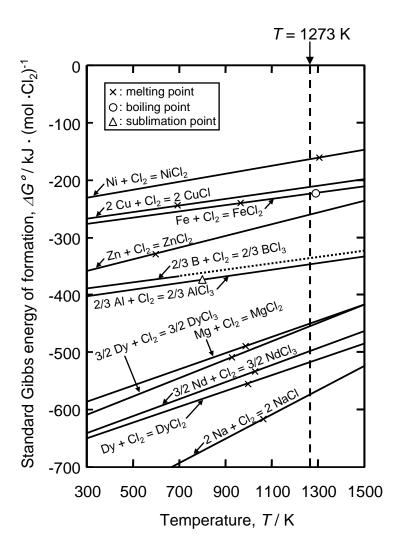


Fig. 2-1 Standard Gibbs energy of formation for several chlorides<sup>[2-3]</sup>.

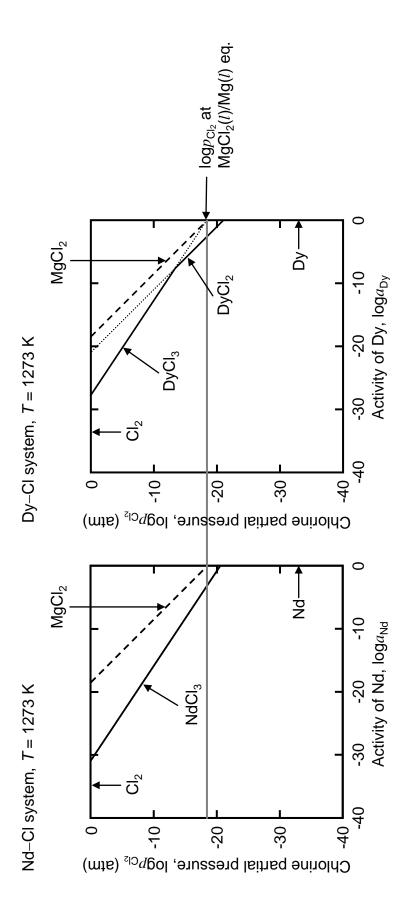


Fig. 2-2 Chemical potential diagram for the Nd-Cl and the Dy-Cl system at 1273 K<sup>[2-3]</sup>.

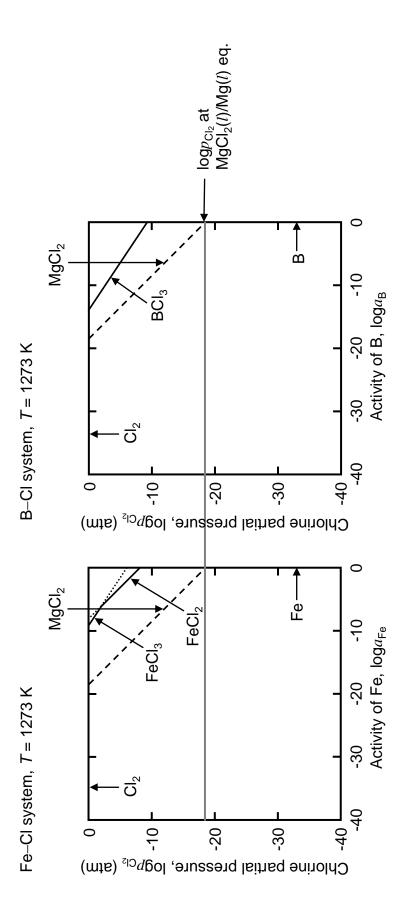


Fig. 2-3 Chemical potential diagram for the Fe-Cl and the B-Cl system at 1273 K<sup>[2-3]</sup>.

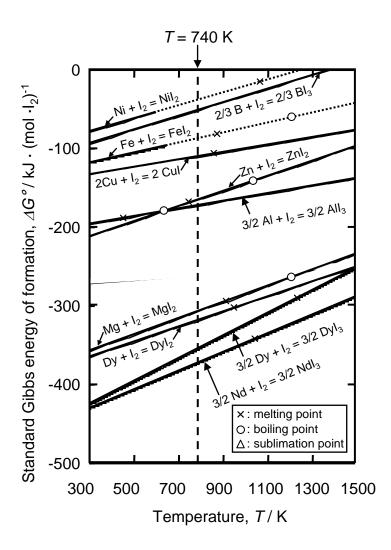


Fig. 2-4 Standard Gibbs energy of formation for several iodides<sup>[2, 4]</sup>.

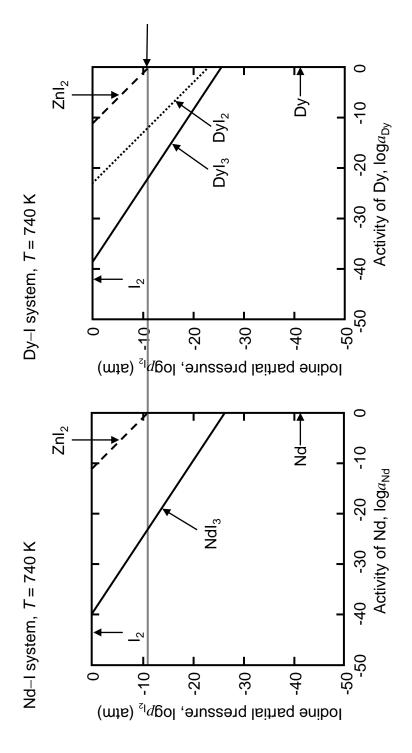


Fig. 2-5 Chemical potential diagram for the Nd-I and the Dy-I system at 740 K<sup>[2, 4]</sup>.

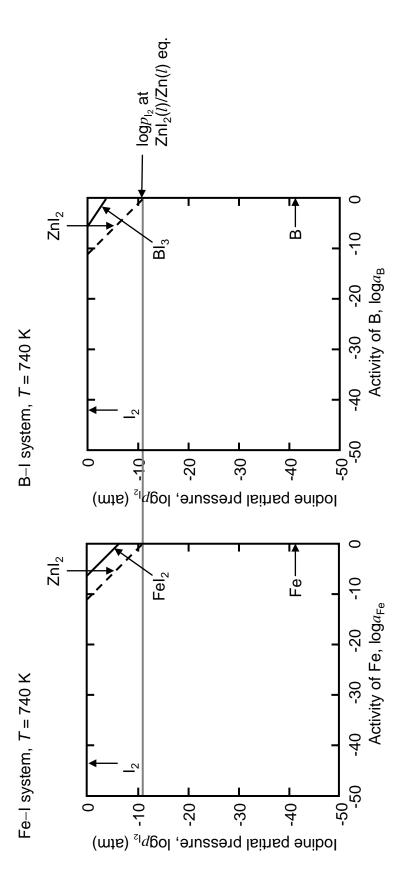


Fig. 2-6 Chemical potential diagram for the Fe-I and the B-I system at 740 K<sup>[2, 4]</sup>.

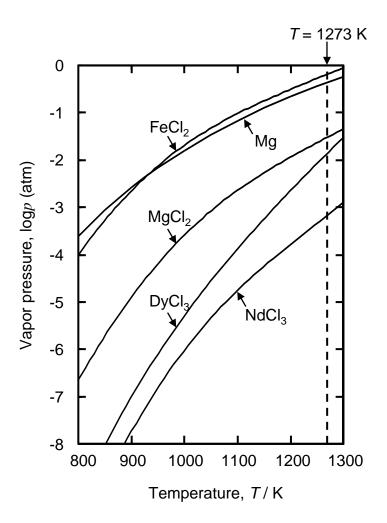


Fig. 2-7 Vapor pressure of several chlorides<sup>[2]</sup>.

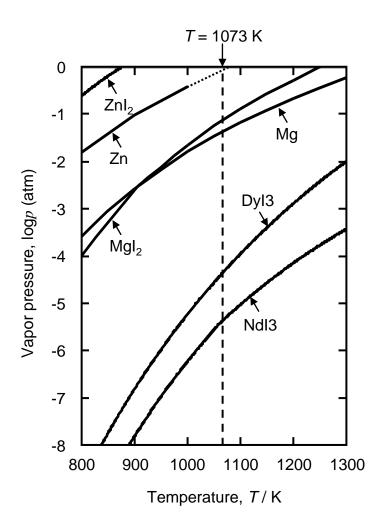


Fig. 2-8 Vapor pressure of several iodides<sup>[2, 4-5]</sup>.