## 海底資源からのレアメタルの高効率分離回収プロセスの開発(III)

## 後藤 雅宏, 久保田 富生子

#### 九州大学大学院工学研究院応用化学部門

#### 概要

先端産業を支えるレアメタルの供給源として、マンガンノジュールやレアアース泥などの海底資源が最近注目されている。本研究の目的は、これら海底資源からのレアメタル高効率分離回収システムを開発することである。なかでも海底に存在するマンガン団塊は、従来からレアメタルの宝庫として注目されてきた。

溶媒抽出法はプロセスが成熟しており、また、目的の金属イオンを迅速かつ大量に分離濃縮できるため、湿式精錬プロ セスにおいて最も一般的かつ重要な技術である。しかし、揮発性、可燃性および毒性のある有機溶媒を大量に使用する ため、環境負荷の面においての課題が残されており、環境調和型プロセスへの変換が求められている。また、循環型社 会構築のために、所謂 SDGs の観点からも、環境に配慮した分離プロセスの構築が望まれている。そこで本年度は、環境 調和型のレアメタル分離プロセスの構築を目的として、膜分離技術に着目し、これまで有効な回収手段がなかったスカン ジウム(Sc)の分離を中心に検討を行った。

分離膜(PIM)は、ベースポリマー、キャリア、可塑剤を適当な溶媒に溶かし、その溶液をガラス板上のガラスリングやペトリ皿などに注ぎ、緩く蓋をして数日かけて溶媒を揮発させることで得られる。膜に組み込むキャリアとしては、研究室で合成した抽出剤 di(2-ethylhexyl)amino carbonylmethyl glycine(D2EHAG)の他、比較として新たに合成した D2EHAF、工業用抽出剤 HTTA、リン酸系の代表的抽出剤 PC-88A を用いた。

金属イオンの膜透過実験は、取り出し可能な二つのジャケット付きガラスセルで構成される膜透過実験装置を用いて行った。調製した PIM 膜を 2 つのガラスセルの間に挟みクリップで固定した。ここで供給相と回収相の容積は各 50 cm<sup>3</sup>, 溶 液に接する膜の直径は 25.0 mm, 有効表面積は  $4.9 \times 10^{-4} \text{ m}^2$  である。供給相は Sc(III), Y(III), La(III), Nd(III), Dy(III), Fe(III), Ni(II), Al(III), Co(II), Mn(II), Cr(III), Ca(II), Mg(II)の金属塩を 0.1 mol L<sup>-1</sup>硫酸および 0.1 mol L<sup>-1</sup>硫酸アンモニウム溶液に溶解させて, 各金属イオン濃度が 0.1 mmol L<sup>-1</sup>の溶液を調製し, 初期 pH を 3.0 とした。回収相には 0.5 mol L<sup>-1</sup>硫酸を用いた。実験中, 両相の溶液の温度は 25.0°Cに設定した。所定時間毎に供給相と回収相を 1 cm<sup>3</sup>採取し, 等量の初期溶液を加えた。採取した供給相の pH を測定し、金属イオン濃度を ICP-AES 分析装置で測定した。

今回 Sc(III)を他金属イオンから選択的に分離するための高分子包接膜(PIM)の開発に成功した。Sc(III)を抽出する PIM のキャリアとして HTTA, PC-88A, D2EHAG, D2EHAF を用い, 膜透過の性能を比較した。合成した D2EHAG およ び D2EHAF をキャリアとした PIM は, 市販の HTTA または PC-88A を含む PIM と比較して, 優れた Sc(III)の抽出-逆抽 出特性を示した。特に D2EHAF を用いた PIM は, Sc(III)の 5 回の抽出-逆抽出サイクルで使用した場合, 優れた膜安定 性を示した。各サイクル後にも, キャリアの漏洩は, ほとんど観察されなかった。この D2EHAFを組み込んだ PIM の優れた 安定性は, キャリアの分子構造が膜の安定性に強い影響を与え, 疎水性のフェニル基をキャリア分子に導入すると安定 性が大きく向上することを示している。さらに, 40% D2EHAF, 30%酢酸セルロース, 30%可塑剤で構成される PIM 膜を用 いて Sc(III)と他金属 (Y(III), La(III), Nd(III), Dy(III), Fe(III), Ni(II), Al(III), Co(II), Mn(II), Cr(III), Ca(II), Mg(II))の 膜透過実験を行った。その結果, pH 3.0 の供給相から 0.5 mol dm<sup>-3</sup>硫酸を含む回収相へ Sc(III)を定量的かつ選択的に 輸送できた。Sc(III)と類似の抽出挙動を示した Fe(III)は透過速度が非常に遅く,速度差を利用することで分離が可能となった。 膜分離法を利用することによって、マンガンノジュールの酸浸出液から、最も高価なスカンジウムのみを選択的に回収できることが明らかとなった。

## 1. 研究目的

先端産業を支えるレアメタルの供給源として、マンガン ノジュールやレアアース泥などの海底資源が最近注目さ れている<sup>(1,2)</sup>。本研究の目的は、これら海底資源からのレ アメタル高効率分離回収システムを開発することである。

海底の鉱物は、複雑な過程を経て形成されるため、そ の組成はマンガン(Mn)や鉄(Fe)の他に、希土類金属等 のレアメタルを多く含んでいる。これら海底資源をレアメタ ル供給源として用いる場合、もちろん海底からの採掘・運 搬などの技術が必要であるが、最終的には、レアメタルの 高効率分離技術の開発が重要となる。なかでも海底に存 在するマンガンノジュールは、従来からレアメタルの宝庫 として注目されてきた(1)。マンガンノジュールのマンガン酸 化物やマンガン水酸化物は、希土類金属を非常に良く吸 着する。また,マンガンノジュールを構成する鉱物 (todorokite, goethite 等)は,比較的大きな比表面積を有 していることや、マンガンノジュール中の有機物も希土類 金属の吸着量を増加させる要因と考えられている(3.4)。こ のため,海底資源において,希土類金属の濃度は,比較 的高い値になる。希土類金属の中でも、スカンジウム(Sc) は最も高価な金属元素であり,近年,固体酸化物形燃料 電池のアノード電極の添加剤(5)として研究が進み、今後、 さらなる需要の増大が見込まれている。

昨年度は、最も代表的な金属分離法である溶媒抽出 法において、新規抽出剤ジー2-エチルヘキシルアミノグリ シン(D2EHAG)を分子設計・合成し、従来の工業用抽出 剤では分離が困難であったスカンジウム(Sc)の抽出分離 に成功した。

溶媒抽出法はプロセスが成熟しており,また,目的の金 属イオンを迅速かつ大量に分離濃縮できるため,湿式精 錬プロセスにおいて最も一般的かつ重要な技術である。 しかし,揮発性,可燃性および毒性のある有機溶媒を大 量に使用してしまうため,環境負荷の面においての課題 が残されており,環境調和型プロセスへの変換が求めら れている。また,循環型社会構築のために,所謂 SDGs の 観点からも,環境に配慮した分離プロセスの構築が望ま れる。このような状況下,近年では溶媒抽出法をより発展 させた膜分離プロセスが注目されている。なかでも,従来 の液膜より高い安定性を有する"高分子包接膜(PIM)"の 研究が盛んとなっている。そこで本年度は,環境調和型の レアメタル分離プロセスの構築を目的として,膜分離法に 着目し,これまで有効な回収手段がなかったスカンジウム (Sc)の分離を中心に検討を行った。

## 2. 研究方法

## 2.1. 分離膜(PIM)の調製と構成成分

分離膜(PIM)は、ベースポリマー、キャリア、可塑剤を 適当な溶媒に溶かし、その溶液をガラス板上のガラスリン グやペトリ皿などに注ぎ、緩く蓋をして半日から数日かけ て溶媒を揮発させることで得られる。

### 2.1.1.実験試薬

抽出実験においては、希土類金属の硝酸塩を用いた。 scandium(III) nitrate tetrahydrate (ScNO3·4H2O, 99.9%; Nacalai Tesque Inc. (Kyoto, Japan)),および、その他の金 属も Kishida Chemical Co., Ltd.の硝酸塩を用いた。抽出 剤(キャリア)としては、研究室で合成した新規抽出剤 D2EHAG の他、比較として合成した D2EHAF,工業用抽 出剤 HTTA, リン酸系の工業用抽出剤 PC-88Aを用いた。 本研究で用いた各抽出剤の構造と略号を Figure 1 に示 す。



**Figure 1** Molecular structure of carriers (a) HTTA, (b) PC-88A, (c) D2EHAG, and (d) D2EHAF

#### 2.1.2. PIM の調製と特性評価

本研究で用いた PIM は、溶媒キャスト法により調製した。 PIM の調製法を Figure 2 に示す。ベースポリマー, 抽出 剤, 可塑剤を任意の割合で混合し, 総重量を 200, 300, 400 mg とした。これらの原料を 10 cm<sup>3</sup>の dichloromethane に完全に溶解させ、この溶液を平らなガラスプレート上に 置かれた直径7.5 cmのガラスリングに注ぎ、濾紙と時計皿 で覆った。室温で24時間以上ゆっくり乾燥させ、溶媒を完 全に蒸発させた。dichloromethane の蒸発後, PIM をガラ スプレートから慎重に剥がし取った。得られた PIM は光学 的に透明で,柔軟かつ機械的に強く,滑らかな表面を有 していた。 調製した PIM の任意の 10 点の厚さをデジタル マイクロメーター (MDC-25MX, Mitutoyo) で測定し, その 平均値を膜厚とした。得られた PIM の膜厚は 23 ± 5 ~ 78 ± 5 μm であった。 調製した PIM の接触角は θ/2 法により 測定した。室温下で、接触角計を用いて PIM の5 つの異 なる位置の接触角を測定し、その平均値を算出した。

## 2.2. 固相抽出および逆抽出実験

膜の性能評価および膜透過実験の前検討として, 調製 した PIM を用いて, バッチ法による Sc(III)の固相抽出実 験を行った。調製した PIM をカッターで切り取り, 0.1 ± 0.01 gの切片とした。水相は Sc(III)の硫酸塩を0.1 mol L<sup>-1</sup> 硫酸および 0.1 mol L<sup>-1</sup> 硫酸アンモニウム溶液に溶解させ て 0.1 mmol L<sup>-1</sup>の Sc(III)溶液を調製し, これら2 つの溶液 を混合することで pH 調整を行った。ガラス瓶に PIM 切片 と水相を 50 cm<sup>3</sup> 加え, 恒温振盪水槽 (NTS-4000BH, EYELA)を用いて 25 ± 0.5°C, 60 rpm で振盪した。所定時 間毎に水相の pH を pH メーター (HM-30R, DKK-TOA) で測定し, 水相を 1 cm<sup>3</sup> 採取し, 等量の初期溶液を加えた。 採取した水相中の金属イオン濃度を誘導結合プラズマ発 光分析装置 (ICP-AES, Optima 8300, Perkin-Elmer)で測 定した。

PIM による金属イオン抽出の解析は、以下の積分形一次速度式(Eq. 2-1)により行った。

 $ln( [[C_(M,t)^f]] /(C_(M,t=0)^f)) = -k_ex t (Eq. 2-1)$ 

ここで, t は時間(h), C\_(M,t=0)^f と C\_(M,t)^f は t = 0 およびt > 0における供給相の金属イオン濃度(mol m<sup>-3</sup>), kex は抽出速度定数(h-1)をそれぞれ表す。また, 抽出速 度定数 kex は時間 t に対する  $\ln(C_(M,t)^f/C_(M,t=0)^f)$ の傾きとして決定した。

次いで、Sc(III)の逆抽出実験を行った。ガラス瓶に固相 抽出実験後の乾燥させた PIM 切片と、逆抽出相として 0.5 mol dm<sup>-3</sup>硫酸を 50 cm<sup>3</sup>加えた。恒温振盪水槽を用いて 25 ± 0.5°C, 60 rpm で 24 時間振盪した。所定時間毎に水相 を 1 cm<sup>3</sup>採取し、等量の初期溶液を加えた。



Figure 2 Preparation scheme of polymer inclusion membrane (PIM)

採取した水相中の金属イオン濃度を ICP-AES で測定した。

金属イオンの逆抽出率 S(%)および逆抽出速度定数 kb-ex (h-1)は, Eqs 2-2, 2-3 により計算した。

$S = (C_(M,t)^r)/C_(M,PIM) \times 100$	(Eq. 2-2)
$ln1-CM,trC_(M,PIM) = -kb-ext$	(Eq. 2-3)

ここで、 $C_{(M,t)}$ rはt > 0における逆抽出相の金属イオン濃度(mol m<sup>-3</sup>)、 $C_{(M,PIM)}$ は固相抽出実験において供給相から PIM 内に抽出された金属イオン濃度(mol m<sup>-3</sup>)を表す。

PIM の安定性試験においては,抽出および逆抽出実 験後の PIM 切片を室温で 24 時間以上乾燥させてから秤 量し,次の実験に用いた。PIM の重量は電子天秤を用い て測定し, PIM の重量変化を追跡した。

## 2.3. 膜透過実験

金属イオンの膜透過実験は、取り出し可能な二つのジ ャケット付きガラスセルで構成される膜透過実験装置 (PERMCELL KH-55P)を用いて行った(Figure 3)。調製 した PIM をカッターで直径 45 mm の円形に切り取り、2 つ のガラスセルの間に挟みクリップで固定した。ここで供給 相と回収相の容積は各 50 cm<sup>3</sup>, 溶液に接する PIM の直径 は 25.0 mm, 有効表面積は 4.9 × 10<sup>-4</sup> m<sup>2</sup> である。供給相 は Sc(III), Y(III), La(III), Nd(III), Dy(III), Fe(III), Ni(II), Al(III), Co(II), Mn(II), Cr(III), Ca(II), Mg(II)の金属塩を 0.1 mol L<sup>-1</sup>硫酸および 0.1 mol L<sup>-1</sup>硫酸アンモニウム溶液 に溶解させて,各金属イオン濃度が 0.1 mmol L<sup>-1</sup>の溶液 を調製し,これら 2 つの溶液を混合して初期 pH を 3.0 に 調整した。回収相には 0.5 mol L<sup>-1</sup>硫酸を用いた。マグネ チックスターラーと撹拌子を用いて各相を 1,200 rpm で撹 拌した。実験中,両相の溶液の温度は低温恒温水槽 (NCB-1200, EYELA)を用いて 25.0°Cに調整した。所定 時間毎に供給相と回収相を 1 cm<sup>3</sup>採取し,等量の初期溶 液を加えた。採取した供給相の pH を測定し,金属イオン 濃度を ICP-AES 分析装置で測定した。

PIM による各金属イオン輸送の解析は、固相抽出実験 と同様に積分形一次速度式(Eq. 2-1)により行った。膜透 過係数 P (m h<sup>-1</sup>)、初期流束 J0 (mol m<sup>-2</sup> s<sup>-1</sup>)、透過した金 属イオンの回収率 RF (%)は以下の Eqs 2-4 ~ 2-6 を用い て計算した。

P=(V/A)k	(Eq. 2-4)
J_0=PC_(M,t=0)^f	(Eq. 2-5)
$RF=(C_(M,t)^r)/(C_(M,t=0)^f) \times 100$	(Eq. 2-6)

ここで V (m<sup>3</sup>)は供給相の体積, A (m<sup>2</sup>)は有効膜面積で ある。

PIM 中の金属-キャリア錯体の有効拡散係数 Deff (m<sup>2</sup> s<sup>-1</sup>)はタイムラグ法を採用し, Eq. 2-7 により算出した<sup>(6)</sup>。 D\_eff=L^2/(6t\_lag) (Eq. 2-7)

ここでLはPIMの膜厚, tlag は透過測定における拡散遅 れ時間である。



Figure 3 Schematic illustration of membrane permeation apparatus

#### 3. 研究結果

3.1. PIMを用いた Sc(III)の固相抽出および逆抽出実験

PIM による Sc(III)の抽出挙動を, pH 3.0 に調製した供 給相中の Sc(III)濃度の変化として Figure 4 (a)に示す。こ こで, Sc(III)の水酸化物錯体の形成による沈殿が懸念さ れるため, pH 3.0 以上での実験は行わなかった。

D2EHAG および D2EHAF を導入した PIM は Sc(III) の抽出挙動が供給相の pH に大きく依存した。pH の増加 に伴い, 抽出率および抽出速度の増加が見られ, pH 3.0 の場合, 24 時間後に供給相中の Sc(III)の 80%以上が PIM 中に抽出された。一方, キャリアとして HTTA を導入 した PIM は Sc(III)をほとんど抽出しなかった。これは酸性 官能基の pKa 値が高いためであると考えられる。また PC-88Aを導入した PIM は pH 1.0 - 3.0 の領域で Sc(III) を迅速かつ定量的に抽出した。各 PIM による Sc(III)抽出 の初速度解析の結果(Figure4 (b))より, 得られた速度定 数 kex を膜厚 L とともに Table 1 にまとめた。

固相抽出実験後のPIMを用いてSc(III)の逆抽出実験 を行った。本研究では、逆抽出相として $0.5 \mod L^{-1}$ 硫酸を 用いた。この濃度は Sc(III)の定量的回収に十分な濃度で あると同時に、CTA の加水分解を引き起こすほどには高 すぎないと考えられる。結果を Figure 5 に示す。0.5 mol L<sup>-1</sup>硫酸を用いることで D2EHAG および D2EHAF を含む PIM に抽出された Sc(III)の定量的な逆抽出が可能であっ た。一方, 市販抽出剤の PC-88A を導入した PIM は Sc(III)への親和性が非常に高く, 0.5 mol L<sup>-1</sup> 硫酸を用い ても逆抽出が困難であった。PIM を用いて物質を輸送す るためには、目的物質を容易に供給相から PIM 中に抽出 できるだけでなく, 適切な回収相に容易に逆抽出できる必 要がある。そのため、中程度の酸性条件下で Sc(III)の抽 出と逆抽出を高効率に達成できる D2EHAG と D2EHAF は、Sc(III)に対する PIM のキャリアとして適切であることが 明らかになった。

# 3.2.Sc(III)の選択的膜透過と希土類金属間の分離性 能

D2EHAG および D2EHAF を導入した PIM を用いて Sc(III), Y(III), La(III), Nd(III), Dy(III)の膜透過実験を行 った。結果を Figure 6 に示す。どちらの PIM を用いた場 合も, 膜透過実験開始後に供給相中の Sc(III)濃度が時 間とともに減少し, D2EHAG の場合は 1.6 時間後(Figure 6 (a)), D2EHAF の場合は 5.7 時間後 (Figure 6 (b)) に回 収相中で Sc(III)濃度が増加し始めた。また、どちらの PIM を用いた場合も Sc(III)は濃度勾配に逆らって供給相から 回収相に輸送され, 特に D2EHAF を導入した PIM は Sc(III)をほぼ定量的に輸送した。



Figure 4 Extraction results of Sc using each membrane



Figure 5 Back extraction behavior of Sc from membranes

PIM composition	<i>L</i> [µm]	$k_{ m ex}$ [h <sup>-1</sup> ]
HTTA 40wt%: CTA 30 wt%: DOP 30 wt%	$47 \pm 7$	0.005
PC-88A 30wt%: CTA 40 wt%: DOP 30 wt%	$78\pm5$	1.27
D2EHAG 40wt%: CTA 30 wt%: DOP 30 wt%	$63 \pm 6$	_
D2EHAG 40wt%: CTA 30 wt%: 2NPOE 30 wt%	$55\pm5$	0.37
D2EHAF 40wt%: CTA 30 wt%: DOP 30 wt%	$62 \pm 8$	_
D2EHAF 40wt%: CTA 30 wt%: 2NPOE 30 wt%	$54 \pm 4$	0.42

Table 1 Kinetic parameters for each membrane on Sc extraction



**Figure 6** Permeation behavior of Sc through the membranes (a)D2EHAG, (b)D2EHAF

一方, D2EHAFを導入した PIM を用いた場合, Sc(III)
の透過速度は D2EHAG を導入した PIM を用いた場合と
比較して遅かった。Sc(III)の回収率 RF は D2EHAG を導入した PIM を用いた場合, 72 時間後に 83%, D2EHAFを
導入した PIM を用いた場合, 96 時間後に 97%であった。
さらに, どちらの PIM を用いた場合も他の希土類金属の

回収率 RF は 1%以下であり, Sc(III)の高選択的な膜分離 が達成された。D2EHAF をキャリアとして導入した PIM を 用いた場合, Sc(III)と La(III)の初期透過流束 J0 の比は, PC-88A を用いた場合より約2倍高い値が得られた。結果 より, D2EHAFをキャリアとして導入した PIM が, 他の希土 類金属イオンを含む水溶液から Sc(III)を選択的に分離す るのに適していることが明らかとなった。

## 3.3. PIM を用いた Sc(III)と他の金属との膜透過挙動

昨年度の溶媒抽出実験における抽出選択性の結果よ り、本研究で用いたアミド酸型抽出剤を用いて Sc(III)と Fe(III)を熱力学的に分離することは困難であった。しかし ながら、抽出剤に D2EHAF を使用した場合、Sc(III)と Fe(III)の抽出および逆抽出の速度は大きく異なっていた。 複数の研究者が、Fe(III)の遅い抽出速度<sup>(7)</sup>と、抽出速度 の差に基づく Fe(III)と Y(III) (Sc(III)と類似の性質を持つ) の分離について報告している<sup>(8)</sup>。また、PIM を用い、 UO22+と Fe(III)の膜透過速度の差を利用した分離につい ても報告がなされている<sup>(9)</sup>。そのため、今回 D2EHAF を含 む PIM を用いることで Fe(III)と Sc(III)を速度差分離できる 可能性があると考えた。そこで、キャリアとして D2EHAF を 含む PIMを用いて Sc(III)と他の金属イオン (Fe(III)、Ni(II)、 Al(III)、Co(II)、Mn(II)、Cr(III)、Ca(II)、Mg(II))の膜輸送 実験を行った。

**Figure 7(a)**は,40 wt% D2EHAF,30 wt% CTA,30 wt% 2NPOE で構成される PIM を用いて上記の金属イオンの膜透過実験の結果を示す。結果より,Sc(III)はこれらの金属の中で最も選択的かつ定量的に輸送された。 Sc(III)と同様の抽出挙動を示した Fe(III)は透過速度が非常に遅く,速度差を利用した分離が可能であった。また,Sc(III)と Fe(III)以外の金属イオンはほとんど膜透過しなかった。実験開始から96 時間後の Sc(III)と Fe(III)の回収率 はそれぞれ 94%および 32%であった。各金属の透過速度 定数 k は供給相の ln(C\_(M,t)^f/C\_(M,t=0)^f)に対する時 間のプロットの直線の傾きより得た (Figure 7 (b))。 D2EHAG および D2EHAF を導入した PIM を用いた Sc(III)の透過の速度定数 k, 初期流束 J0 および, Sc(III) と他の金属イオンの初期流束 J0 の比, および回収率を Table 2 にまとめて示す。結果より, D2EHAFをキャリアとし て導入した PIM が, 他の遷移金属やアルカリ土類金属を 含む水溶液から Sc(III)を選択的に分離するのに適してい ることがわかった<sup>(10)</sup>。

## 3.4. PIM の安定性試験

分析操作,および工業プロセスにおける PIM の適合性 を決定する重要な要素の 1 つは, 膜の安定性, すなわち 再利用性である<sup>(11)</sup>。これまで, PIM の安定性を改善する ために様々な検討がなされてきたが, キャリアの分子構造 が PIM の安定性に与える影響を調べた報告は未だ無い。 そこで本研究では, キャリアの分子構造内のフェニル基の 有無が膜の安定性・再利用性に与える影響を検討するた め, D2EHAG および D2EHAFを導入した PIM の安定性 を評価した。膜の安定性について, 抽出/逆抽出の操作 を5回繰り返し, その性能を追跡することで実施した<sup>(6)</sup>。

D2EHAG および D2EHAFを導入した PIM を用いた安 定性試験の結果を Figure 8 に示す。Figure 8 より, D2EHAGを導入した PIM を用いた場合,抽出操作を繰り 返すにつれて抽出性能の著しい劣化が確認された。一方, D2EHAFを導入した PIM を用いた場合,5 回の抽出サイ クルにおいて膜の劣化はほとんど観察されず,全体的に 安定した抽出性能を示した。同様に、逆抽出サイクルにつ いても D2EHAG を導入した PIM を用いた場合,2 サイク ル目以降に逆抽出効率が大幅に低下したが,D2EHAF を導入した PIM を用いた場合,高い再利用性を示した。 結果として、フェニル基を有する D2EHAFを含む PIM は、 フェニル基を含まない D2EHAGを組み込んだ PIM と比較 して、はるかに高い操作安定性を示した。

**Figure 8**には、各抽出および逆抽出実験後の PIM の 重量変化を示している。ここで相対質量は、各実験操作 後の PIM の重量(m)と PIM の初期重量(m0)の比として 定義した。同図には先行研究で開発され<sup>(12)</sup>, Sc(III)の効 率的な膜透過および他の希土類金属との膜分離挙動を 示した、4 wt% PC-88A、36 wt% Versatic 10、20 wt% CTA, 40 wt% DOP から構成される PIM の重量変化も示 す。結果より、D2EHAGおよびPC-88AとVersatic 10の混 合系を用いた場合,1回目の抽出操作後からPIMの重量 比の大幅な減少が確認された。市販のPC-88AとVersatic 10 を含む PIM は, D2EHAG の PIM と同様に, 2 回目の サイクル後に抽出性能の低下を示した。これらの質量損 失はポリマー鎖間から水相へのキャリアおよび可塑剤の 漏出によるものと考えられる<sup>(6,13)</sup>。一方, D2EHAF を用い た場合,同様に重量の減少が確認されたものの,その重 量変化は D2EHAG または PC-88A と Versatic 10 の混合 系を含む PIMと比較して非常に小さく、5回目の逆抽出操 作後でも PIM の重量比は 90%以上を維持していた。以上 の結果より、キャリアの分子構造中に導入したフェニル基 の疎水性と立体効果により、ベースポリマーや可塑剤との 親和性や相溶性が増し,キャリアの漏出が抑制され,膜安 定性が大きく向上したと考えられる。



Figure 7 Membrane permeation of metal ions using D2EHAF as the carrier

(a) Permeation behavior for each metal, (b) Kinetic plots

Metal	$k [{\rm h}^{-1}]$	$J_0 [\text{mol m}^{-2} \text{s}^{-1}]$	$J_{0,\mathrm{Sc}}/J_{0,\mathrm{M}}$	RF* [%]
Sc(III)	$6.67 \times 10^{-2}$	1.9 × 10 <sup>-7</sup>	_	94
Fe(III)	3.27 × 10 <sup>-2</sup>	9.3 × 10 <sup>-8</sup>	2.04	32
Ni(II)	$1.70 \times 10^{-3}$	4.8 × 10 <sup>-9</sup>	39.3	< 0.1
AI(III)	$9.01 \times 10^{-4}$	2.6 × 10 <sup>-9</sup>	74.1	< 0.1
Co(II)	$4.15 \times 10^{-3}$	1.2 × 10 <sup>-8</sup>	16.1	< 0.1
Mn(II)	$2.90 \times 10^{-3}$	8.2 × 10 <sup>-9</sup>	23.0	< 0.1
Cr(III)	$5.98 \times 10^{-3}$	1.7 × 10 <sup>-8</sup>	11.2	< 0.1
Ca(II)	$2.00 \times 10^{-3}$	5.7 × 10 <sup>-9</sup>	33.3	< 0.1
Mg(II)	$1.30 \times 10^{-3}$	3.7 × 10 <sup>-9</sup>	51.2	< 0.1

Table 2 Kinetic parameters and recovery yields obtained in the membrane transport experiments using the D2EHAF carrier

\* Recovery factors after 96 h of transport.



Figure 8 Membrane reuse test for different carriers

## 4. 結 論

本研究では、海底資源からのレアメタル回収の分離膜 プロセスを構築することを目的に、グリシンとアミド基を配 位構造として有する新規抽出剤 D2EHAG をキャリアとして 用い、従来の工業用抽出剤では分離が困難であったスカ ンジウムに対する選択的膜透過の検討を行った。

Sc(III)を他金属イオンから選択的に分離するための高 分子包接膜(PIM)の開発に成功した<sup>(13)</sup>。硫酸/硫酸アン モニウム緩衝液から Sc(III)を抽出する PIM のキャリアとし て HTTA, PC-88A, D2EHAG, D2EHAF を用い, PIM の 性能を比較した。D2EHAG および D2EHAF をキャリアとし た PIM は, HTTA または PC-88A を含む PIM と比較して, 優れた Sc(III)の抽出-逆抽出挙動を示した。D2EHAF を 含む PIM は, Sc(III)の 5 回の抽出 – 逆抽出サイクルで使 用した場合,優れた安定性を示した。各サイクル後にわず かな膜質量損失のみが観察された。D2EHAG を含む PIM と比較して, D2EHAF の PIM の優れた安定性は, キャリアの分子構造が膜の安定性に強い影響を与え, 疎水 性のフェニル基をキャリア分子に導入すると安定性が大幅 に向上することを示す。さらに, 40% D2EHAF, 30% CTA, 30% 2NPOE で構成される PIM を用いて Sc(III)と他金属 (Y(III), La(III), Nd(III), Dy(III), Fe(III), Ni(II), Al(III), Co(II), Mn(II), Cr(III), Ca(II), Mg(II))の膜透過実験を行 った。その結果, pH 3 の供給相から 0.5 mol dm<sup>-3</sup>硫酸を 含む回収相へ Sc(III)を定量的かつ選択的に輸送できた。 さらに, 膜透過における律速段階は膜中拡散であると示 唆された。

以上のように、本研究において、昨年度新たに合成し た抽出剤 D2EHAG を Sc のキャリアとして調製した分離膜 を用いた結果、希土類金属の中でもスカンジウムのみを 高選択的に分離し、海底資源の様々な金属の中からのス カンジウム回収が可能であることが示された。

## 6. 文献

- 後藤雅宏,吉田航,久保田富生子,海底資源からの レアメタル回収のための新規抽出剤の開発 日本海 水学会誌,第70巻,第6号,358-363(2016).
- Y. Kato, K. Fujinaga, K. Nakamura, Y.Takaya, K. Kitamura, J. Ohta, R. Toda, T.Nakashima, H. Iwamori, "Deep-sea mud in the Pacific Ocean as a potential resource for rare-earth elements", Nat. Geosci., 4, 535-539 (2011)
- L. Gao, P. Zhang, Y. Zhang, Z. Zhang, C. Lui, The Enrichment Regularity of Rare Earth Elements and Resource Characteristics in Polymetallic Nodules/ Crust, Advanced Materials Research, 284, 2497-2500 (2011).
- Z. Zhenguo, D. Yuansheng, G. Lianfeng, Z. Ying, S. Guoyuan, L. Changshui, Z. Peng, D. Xingkuan, "Enrichment of REEs in polymetallic nodules and crusts and its potential for exploitation", J. RARE EARTH, 30 (6), 621-626 (2012).
- H. Gu, R. Ran, W. Zhou, Z. Shao, Anode-supported ScSZ-electrolyte SOFC with whole cell materials from combined EDTA-citrate complexing synthesis process, J. Power Sources, 172, 704-712 (2007).

- W. Yoshida, Y. Baba, F. Kubota, S.D. Kolev, M. Goto, Selective membrane transport of scandium(III) across and improving stability of polymer inclusion membranes containing an amic acid-extractant carrier with improved stability, Journal of Membrane Science, 572, 291–299 (2019).
- H. Matsuyama, Y. Miyake, Y. Izumo, M. Teramoto, Kinetics and mechanism of metal extraction with acidic organophosphorus extractants (II): Extraction mechanism of Fe(III) with di(2-ethylhexyl) phosphoric acid. Hydrometallurgy, 24, 37–51 (1990).
- M. Nakase, Y. Matsuzawa, K. Takeshita, Unique separation based on extraction kinetics using a liquid-liquid countercurrent centrifugal contactor with Taylor vortices, Proc. Int. Solvent Extr. Conf., 21, 187–193 (2017).
- A.M. St John, R.W. Cattrall, S.D. Kolev, Transport and separation of uranium(VI) by a polymer inclusion membrane based on di-(2-ethylhexyl) phosphoric acid, J. Memb. Sci., 409–410, 242–250 (2012).
- W. Yoshida, F. Kubota, Y. Baba, S.D. Kolev, M. Goto, Separation and recovery of scandium from sulfate media by solvent extraction and polymer inclusion membrane with amic acid extractant/carrier, ACS Omega, 4, 21122–21130 (2019).
- 11) Y.Y.N. Bonggotgetsakul, R.W. Cattrall, S.D. Kolev, Recovery of gold from aqua regia digested electronic scrap using a poly(vinylidene fluoride-co-hexafluoropropene) (PVDF-HFP) based polymer inclusion membrane (PIM) containing Cyphos® IL 104, J. Memb. Sci., 514, 274–281 (2016).
- 12) M. Sharaf, W. Yoshida, F. Kubota, S.D. Kolev, M. Goto, A polymer inclusion membrane composed of the binary carrier PC-88A and Versatic 10 for the selective separation and recovery of Sc, RSC Adv., 8, 8631–8637 (2018).
- D. Wang, R.W. Cattrall, J. Li, M.I.G.S. Almeida, G.W. Stevens, S.D. Kolev, A poly(vinylidene fluoride-co-hexafluoropropylene) (PVDF-HFP)-based

polymer inclusion membrane (PIM) containing LIX84I for the extraction and transport of Cu(II) from

its ammonium sulfate/ammonia solutions, J. Membr. Sci., 542, 272–279 (2017).

# Development of Highly Efficient Separation Processes of Critical Metals from Sea Resources(III)

#### Masahiro Goto, and Fukiko Kubota

#### Department of Applied Chemistry, Graduate School of Engineering, Kyushu University

#### Summary

Deep-sea resources such as manganese nodules and crusts, which contain valuable critical metals, have been expected to be an alternative metal source. However, there are some issues to be solved for their commercial use, that is, the economic evaluation for the metals of which prices wildly fluctuate depending on the global market situation and the establishment of the mining technology. Several studies on manganese nodules have been already reported, however there are few reports on the metal recovery from the leaching solutions. In this study, we focused on manganese nodules as a valuable resource of critical metals and investigated the recovery process of scandium, which is the most expensive rare earth metal.

In order to recover scandium, we have developed the polymer inclusion membrane (PIM) for the selective separation of Sc(III) from other REM ions. A comparison is made of the use of cellulose triacetate (CTA) based PIMs containing 2-thenoyltrifluoroacetone (HTTA), 2-ethylhexylphosphoric acid mono-2-ethylhexyl ester (PC-88A), N-[N,N-di(2-ethylhexyl) aminocarbonylmethyl]glycine (D2EHAG) or N-[N,N- di(2-ethylhexyl) aminocarbonylmethyl]glycine (D2EHAG) or N-[N,N- di(2-ethylhexyl) aminocarbonylmethyl]phenylalanine (D2EHAF) as the carrier for the extraction of Sc(III). The potential of a PIM containing D2EHAF for the selective separation of Sc(III) from a feed solution containing similar concentrations of Y(III), La(III), Nd(III), and Dy(III) into a 0.5 mol L–1 sulfuric acid receiving solution has been demonstrated. In addition, the newly developed PIM containing D2EHAF exhibited excellent stability in 5 cycles of extraction and back-extraction of Sc(III) with a very little deterioration in its performance. The results obtained in this study indicate that the molecular structure of the carrier has a strong influence on membrane stability, and that the introduction of a phenyl group into the carrier molecule results in a significant improvement in the membrane stability.

The results outlined above demonstrate that the PIM containing D2EHAF offers considerable promise for the selective separation and pre-concentration of Sc(III) from leaching solutions of manganese nodules. It can be expected that the results obtained in this study will also be helpful in designing PIMs with improved stability which will be suitable for industrial and analytical separation applications.