多孔質ガラスによるニッケルとコバルトの

イオン交換分離に関する基礎研究

藤吉 一誠

(受理 平成3年5月31日)

A FUNDAMENTAL STUDY ON ION-EXCHANGE SEPARATION OF NICKEL AND COBALT USING POROUS GLASS

Issei FUJIYOSHI

ABSTRACT

This paper described the adsorption characteristics of nickel and cobalt on porous glass and the separation of these metal using a column packed with porous glass.

The adsorption equilibrium experiment showed that adsorption mechanism was not ion exchange between ammonium ion adsorbed on solid and metal ion in liquid, but ligand substitution between ammonia ligand and surface silanol group.

A column packed with porous glass, which was conditioned with 1M-ammonium hydroxide prior to experiment, adsorbed metal ions completely from mixed solution of nickel chloride and cobalt chloride. When this column was developed by 0.6 M-ammonium chloride at a velocity of 1 ml/min, the absorbed metals were simultaneously eluted under pH 5. Since the elution of adsorbed metals was accelerated by the ammonia formed at pH 8, the separation of nickel and cobalt was not improved. Almost perfect separation was accomplised under the eluting condition at pH 6 and at a velocity of 0.1 ml/min.

1.緒 言

高ケイ酸質ガラスを骨格とする¹⁾多孔質ガラス(以 下PVGと略す)は400m²/gに及ぶほど大きな表面積を 持ち²⁾,そこに多量の表面シラノール基を含むためカ チオン交換作用を持っている。最近,金属のアンミン 錯体を含む液にPVGを作用させるとアンモニア配位 子とシラノール基との配位子置換により特定数の配位 子を持つ金属錯体が選択的に吸着され、その吸着量は 液相のアンモニウムイオン濃度およびpHに対して、 個々の金属に特有の依存関係を持つことがわかった ³⁾。このことからPVGを陽イオン交換体とした金属の 分離においてはアンモニア成分が重要な役割を果たす と思われ、その作用の解明が必要である。

本研究では類似した吸着特性のため分離が比較的困 難と言われているニッケルとコバルトの分離方法を検 討した。このため最初にニッケルおよびコバルトを回 分法で平衡吸着させ、これらの吸着特性を調べた。 PVGを陽イオン交換体としてカラムクロマトグラ フィーの方法でこれらの金属の分離実験を行ない、前 処理液、溶離液および試料液などの塩化アンモニウム 濃度およびpH,さらに溶離液の供給速度が分離性能 に及ぼす影響について検討した。

2. 錯体種の濃度の計算方法

アンミン錯体を含む溶液の成分の化学平衡を考える と

H₂O === H⁺+OH⁻.....(2) アンミン錯体の段階的平衡は配位子数をnとすると M(NH₃)_{n-1}+NH₃ === M(NH₃)_n.....(3) Eqs.(1)~(3)に関する平衡定数はそれぞれ次のように 与えられる。

 $K_{Am} = [NH_3] [H^+] / [NH_4^+] \cdots (4)$

$K_{w} = [H^{+}] [OH^{-}] \cdots (5)$
$K_n = [M(NH_3)_n] / [M(NH_3)_{n-1}] [NH_3] \dots (6)$
金属Mの電荷は2価であるから電気的中性の原理から
$2[M]_0 + [NH_4^+] + [H^+] = [OH^-] + [Cl^-] \dots (7)$
金属イオンの全濃度は次式で与えられる。
$[M]_0 = [M] + [M(NH_3)] + [M(NH_3)_2] + \dots +$
$[M(NH_3)_n]$
ここにK _{Am} , K _w およびK _n はそれぞれアンモニウム
イオンの解離定数、水のイオン積およびアンミン錯体
の安定度定数 ^{5.6)} であり、全て既知数である。Table 1
に示される試料液AおよびBの金属イオンの初濃度お
よび塩素イオン濃度を持つ溶液に対してFigs. 1, 2に
示すようなアンミン錯体の濃度のpH依存性を得る。

3. 実験方法

3.1 試料の調製

PVGは100~200meshに分級されたもので, 窒素吸 着実験の結果, BET表面積378m²/g, 孔径2nmであっ た。

平衡吸着におけるイオン交換液および充塡カラムに



Fig. 1 pH dependence of amount of nickel adsorbed and amount of proton released and concentration of ammine complex.



Fig. 2 pH dependence of amount of cobalt adsorbed and amount of proton released and concentration of ammine complex.

よる分離における試料液および溶離液としてTable 1 に示す組成の溶液を調製した。

3.2 平衡吸着

イオン交換液としてTable 1に示す試料液A, Bおよ びCを用いた。表中の塩化アンモニウムは金属イオン をアンミン錯体とするための助剤として必要である。 これらの溶液にアンモニア水を添加してpH調節を行 なった。50mlのイオン交換液に0.2gのPVG試料を分 散し303Kで30h振盪攪拌して吸着平衡とした後,液相 と固相を濾別し,固相は充分に水洗した。希塩酸に溶 出する吸着金属の濃度を原子吸光法で測定し,吸着量 を決定した。また液相については水素イオン濃度をガ ラス電極付きpHメーターで測定した後,メチルレッ ドを指示薬として塩酸滴定を行ない,吸着前後におけ

Table 1	composition	of	liquid	phase
---------	-------------	----	--------	-------

	Α	В	С	D	Е
NiCl ₂ [mol/l]	0.05	0	0	0.05	0.05
CoCl ₂ [mol/l]	0	0.05	0	0.05	0.05
NH ₄ Cl [mol/l]	0.6	0.6	0.6	0.6	0

る滴定量の差から放出プロトンを算出した。

3.3 充塡カラムによる金属の吸着および分離

内径0.68cmのガラス製オープンカラムに8.5gの PVGを充填した。充填層の高さは27.6cmであった。 所定条件の前処理液50mlを流下した後,金属溶液1ml を滴下して充填カラムの上端に金属を吸着させた。所 定条件の溶離液を1ml/minの速度で供給し,溶出液を 分画採取した。原子吸光法によりこれらの金属の濃度 を測定した。

4. 実験結果

4.1 金属イオンの平衡吸着

Figs. 1, 2に示されるニッケルおよびコバルトの吸 着特性は各図の下方に示すアンミン錯体の濃度曲線と の比較により2配位錯体の濃度のpH依存性との相関性 が明瞭であり,この錯体種の選択吸着がアンモニア配 位子とシラノール基との配位子置換により進行したこ とが考えられる。このことは前報の結果³¹と一致する。 全放出プロトンとアンモニウムイオンによる放出プロ トンの差を金属イオンによる放出プロトンとすると⁴¹ 金属による放出プロトン/金属吸着量の原子比は pH7.1においてニッケルの場合に1.93,またコバルト の場合に1.85となるので,いずれの場合も1個の金属 イオンが2個の表面シラノール基と交換したことがわ かる。このことは上に述べた配位置換が逐次的に2度 進行したことを意味するので,総括反応式は次式で表 わされる。

 $2RH+[M(NH_3)_2]^{2+}$ \longrightarrow $MR_2+2NH_3+2H^+$ (9) ここにRはシラノール基を含めたPVGの骨格を表わ す。

4.2 充塡カラムによる金属吸着

Table 2に示す前処理液および金属溶液を充填カラ ムに流下した後、水を流下して未吸着の金属成分を回 収し、充填カラムによる金属吸着率を求めた。水で前 処理した場合はニッケルよりコバルトの方が多く吸着 したが、いずれも完全吸着ではなかった。この時の溶 離曲線と溶出液のpHをFig. 3に比較する。金属を含む 溶出液のpHは3程度であり、Figs. 1、2に示される吸 着域のpHよりはるかに小さく、金属吸着が起らない 領域までpHが減少したことがわかる。このことは Figs. 1、2に見られるような低pHにおけるアンモニウ ムイオンの吸着にともなう放出プロトンに起因する。 試料液のpHを8.5に上げても効果を認めなかった。ま たこれ以上のpHではコバルト成分が直ちに沈澱した。



Fig. 3 metal concentration and pH of effluent from a column packed with PVG without conditioning.

No conditioning	metal		adsorption [%]		
	conditioning	solution	olution pri	Ni	Co
1	water	D	8	38.6	93.6
2	water	D	8.5	33.6	80.1
3	1M-NH₄OH	D	7.5	100	100
4	1M-NH₄OH	Е	un adjusted	100	100

Table 2 adsorption efficiency of a packed column

しかし前処理を1Mのアンモニア水で行なった場合は ニッケル,コバルトとも完全に吸着された。この方法 に従うと試料液が塩化ニッケルと塩化コバルトの単純 な混合液であっても完全に吸着できることがわかっ た。

4.3 充塡カラムの分離性能

1Mの水酸化アンモニウム50mlで前処理を行なった 後, Table 1に示すE液を1ml滴下して吸着バンドを形 成させた。これをpHが3~8の0.6Mの塩化アンモニウ ム液で展開した。得られた溶離曲線をFigs.4(a)~(e) に示す。pH3では溶出が速く,2種類の金属が同時に 流出した。溶離液のpHが増加するとともに溶出が遅 く,またテーリングが著しかった。この傾向はニッケ ルよりコバルトにおいてより顕著であったが,完全分 離するにはコバルトの溶出が一層遅くなることおよび テーリングの防止などが必要であろう。pH8において は上の傾向とは逆に溶離が促進され,2種類の金属が ほぼ同時に溶出した。

溶離液の速度を0.1ml/minとするとFig.5に示すよう にコバルトの溶出が遅くなり、2種の金属の分離がさ



Fig. 4 Elution curves by 0.6M-ammonium chloride at a velocity of 1ml/min. (a)pH3, (b)pH5, (c)pH6, (d)pH7, (e)pH8



Fig. 5 Elution curve by 0.6M-ammonium chloride at a velocity of 0.1ml/min.

らに良好であった。しかし,溶離曲線のテーリングが 著しいこと,また3Nの塩酸で溶出させたにもかかわ らずコバルトの回収が完全でないなど改善すべき点が 残っている。

5.考 察

5.1 充塡カラムにおける吸着機構

Figs. 1, 2においてpH7以下でかなり多くの吸着アン モニウムが存在するにもかかわらず、金属がほとんど 吸着していないので、固相のアンモニウムイオンと液 相の金属イオンの交換が行なわれないことがわかる。 故に4.2節で述べたようにアンミン錯体が形成されて いないE液から金属の吸着が活発に行なわれたのはこ のようなイオン交換反応によってでなく、Eq. (9)で 表される配位子置換反応によって行なわれたことがわ かる。このことは以下のように説明される。予めアン モニウムイオンが吸着した充塡カラムにこれを含まな い金属溶液が通されると、固相からアンモニウムイオ ンが放出され、液相の水素イオンと交換される。試料 液が充塡カラム内を移動する度に新しい固相表面と接 触するのでこの交換反応は持続される。このようにし て充塡カラム内の限られた体積を持つ液相のアンモニ ウムイオン濃度とpHが元の吸着平衡における液相組 成の条件の近傍まで上昇して金属のアンミン錯体が形 成され、配位子置換が可能となる。

5.2 溶離液のpHが溶離速度に及ぼす影響

4.3節においてpH6以下ではpHが低いほど金属の溶 出が促進された。これは水素イオン濃度とともに金属 の溶解度が増大するためである。それにもかかわらず pH7よりもpH8において金属の溶出が速かったことは 次のように考えられる。Eqs.(4)~(7)を用いた液相成 分の濃度計算からアンモニアの濃度がpHとともに増 大することがわかる。アンモニアを多く含む液相は金 属成分をアンミン錯体として維持できるようになり, Eq.(9)の逆反応による金属の脱着が促進される。

結 言

平衡吸着によりPVGによる金属の吸着機構は配位子置換であることがわかった。充填カラム内においても同じように考えられた。

2) 1Mの水酸化アンモニウムで前処理を行なった PVG充塡カラムは塩化ニッケルと塩化コバルトの単 純な混合液から金属成分を完全に吸着した。

3) 金属が吸着した充填カラムを0.6Mの塩化アンモ ニウム液で展開した。pH8でかなり生成するアンモニ アが金属の溶離を促進し、それらの分離を妨げること がわかった。これらの金属はpH6, 供給速度 0.1ml/minの溶離条件下にほぼ完全に分離した。

Nomenclature

$K_{Am} = dissociation constant of ammonium ion [mol/1]$

- K_n = succesive stability constant of nth coodinated ammine complex [l/mol]
- $K_w = inonic \text{ product of water} \qquad [mol^2/l^2]$
- M = metal ion
- R = skelton of PVG containing siranol group

Literature cited

- Eguchi, K.: Osaka Kogyo Gijutsu Shikensho Hokoku, 355, 1 (1979)
- Fujiyoshi, I. and T. Sakarai: Kagaku Kogaku Ronbunshu, 6, 551 (1980)
- Fujiyoshi, I.: Kagaku Kogaku Ronbunshu, 14, 401 (1988)
- 4) Kozawa, A: J. Inorg. Nucl. Chem., 21, 315 (1961)
- Nippon Kagaku Kai (ed.): Jikken Kagaku Koza, 11, 387 Maruzen (1959)
- 6) Ueno, K.: "Chelate Tekiteiho", 12, Nankodo (1979)