J. Flow Injection Anal., Vol.11, No.1 (1994)

膜分離プロセスを組み込んだFIA 青木 豊明 大阪府立大学工学部機能物質科学教室:〒593 堺市学園町1-1

Application of Membrane-Separation to Flow Injection Analysis

Toyoaki Aoki Department of Applied Materials Science, College of Engineering, University of Osaka Prefecture 1-1 Gakuen-cho, Sakai, Osaka 593, Japan

This paper reviews techniques for the membrane-separation in FIA. A majority of the cited references were obtained from analytical journals published between 1991 and 1993. In their studies, trace chemical species in air, volatile chemical species and metals in waters, and so on are separated respectively by using gas-permeable membrane, ion exchange membrane such as a Nafion, etc.

1. はじめに

長年、著者らは環境分析法に連続流れ分析法およびFIAを適用してきた。 多くの場合、環境試料水は懸濁物や非常に多種類の化学種を含んでいる。これら の試料を直接、測定系に注入した場合、以上の共存物は大なり小なり、目的物の 検出に干渉することになる。このような場合、試料水を含む流れと、反応溶液流 Fig. 1 Two types of membrane separator A: tubular type, B: flat tytpe, M: membrane.

A

れとを、膜を用いて分離するとともに、分析対象物を膜透過させる膜分離プロセ スを流路内に挿入することにより懸濁物の影響を除くことができる。この膜分離 器としては、図1に示した平膜型(B)のものと、二重管構造(A)のものが広 く用いられている。

膜分離器の分離膜として、種々の機能性を有するものに替えることによりカチ オン、あるいはアニオン、疎水性の有機物、揮発性の化学種を選択的に分離する ことができる。また、膜分離器内で流れを止める、ストップドフロー法を適用す れば、目的物の移動量を増大させたり、反応が遅い系の場合、反応生成量を増大 でき、結果として感度を増大することができる。さらに、試料水の流量に対して、 膜を隔てた反応液の流量を小さくすれば、先に述べたことと同じ効果が期待でき る。このように膜分離法は、種々の利点を有している。

膜分離法の流れ分析への適用例を歴史的にさかのぼると、Skeggs(1957年)¹,が 透析膜を系内に導入したのが最初のようである。また、Carlson(1978年)²,は、 連続流れ分析法に気体透過膜を導入し、検出器として電気伝導度検出器を用いた、 水中の炭酸、およびアンモニアの測定法を報告している。この気体透過膜を1979 年にBaadenhuijisenとSeuren-Jacobs³,が、最初にFIAに導入している。

この総説では、膜分離法を分析対象化学種の分離に適用したFIAもしくは、 連続流れ分析法についての 最近の報告例の代表的なものを紹介する。文献の検索 には、本誌の1991-1993 年までの FIA Bibliography⁴) を利用させて頂いた。

Second States (1997) And States and States (1997) Second States (1997) And Atdes (1997) And Atdes (

- 25 -

2 気体透過膜を用いた水中の微量化学種のFIA

水中の硫化物は、 嫌気的な条件下で生成し、 種々の重金属と難溶性の塩を生ず ることから、 その動態は環境的な見地から重要である。 Kubanらは、 シリコン膜を 気体透過膜に使用した、水中の硫化物のFIAを報告した⁵⁾。 この方法の概略図 を図2に示した。 試料水をりん酸と混合(MC1)し、 硫化物を硫化水素に代え、 分離器に送る。分離器は、 内管が気体透過性のシリコン管(内径0.4mm、 外径0.6 mm、 長さ12cm)からなっている。 この内部液として25mM水酸化ナトリウム溶液が 用いられている。 膜を透過した硫化水素は、 内部液に溶解し、 メチレンブルー法 による発色の場合は、ジメチルー P ーフエニレンジアミン(R2)および第二鉄 (R1)の酸性溶液と混合され、 その発色を745 nmで測定し、 定量される。

この方法のおもしろい点は、この内部液の送液を一定時間、停止することにあ る。図3には、この停止を1および2、4、6、8、10、15分おこない、そ の間、0.1ppmの硫化物を含む試料溶液を内管外に流した場合の測定結果を 示している。停止時間に比例してビークが増大している。これは、膜を透過する 硫化物量が、停止時間に比例して静止している内部液に蓄積されるためである。 10分の停止時間での、この方法の検出限界は0.1ppbと彼らは報告してい る。



Figure 2 Schematic diagram of the flow injection manifolds: P; peristaltic pump; MC1, MC2, mixing colls (dimensions in millimeters indicated); V, injection valve; RC, reaction coll; D, detector; W, waste. For the NP method, R1 is 50 mM NaOH, R2 is 1 g/L sodium NP, RC is 250 \times 0.5 mm, and D is 538 nm. For the MB method, R1 is 16 mM FeNH₄(SO₄)₂ in 0.1 M H₂SO₄, R2 is 2 g/L DMPD in 9 M H₂SO₄, RC is 2000 \times 0.5 mm, and D is 745 mm.





著者らは、図1の二重管構造の分離器 を用いて、種々の環境中の微量化学種の 連続流れ分析法の研究をおこなってきた ^{8.71}。これらの方法においては、気体透 過膜として微孔性テフロン管(日本ゴアデ ックス製、内径1.0mm、外径1.8mm、長さ 500mm)を用いた。最近、この方法を水中 の炭酸の連続流れ分析に適用した⁸¹。環 境水中の炭酸は大気中の二酸化炭素と平 衡にあり、炭酸の挙動は、現在、地球環 境における温暖化の観点から注目されて いる。

報告した水中の炭酸の分析法の概略図を 図4に示した。炭酸を含む試料水(S) は、 0. 5 M 硫酸(H) と混合され、 溶 液のpHはおよそ1になる。図5に示す ように、このpH領域においては水中の 重炭酸および炭酸イオンは炭酸に変わり、 膜分離器(M)の内管の微孔性テフロン 管の内側に炭酸と平衡にある二酸化炭素 が透過する。内管内には水酸化ナトリウ ム溶液が流れている。この溶液に二酸化 炭素がとけ込むことにより電気伝導度が 変化する。この電気伝導度をD2で検出 する。実際には、膜分離器に水酸化ナト リウム溶液が入る前に、その伝導度をD 1でモニターし、出力としてD1-D2 の差分として検出する。この差分方式を 用いているので、水酸化ナトリウム溶液 の貯蔵液が大気から二酸化炭素を吸収し たり、何かの汚染で伝導度が変化した場 合でも、それらの影響を最小限に抑えることができる。



Fig. 4 Schematic diagram of continuous-flow system for determination of TIC in water. S = sample; H = 0.5 M sulphuric acid; R = 5 mM sodium hydroxide; M = membrane separation unit; T1 = microporous PTFE tube; T2 = PTFE; C = thermostat; D = electrical conductivity detector; P = peristaltic pump; W = waste.



Fig 5 Relative conductivity and calculated distribution (dotted line) of inorganic carbonate species in aqueous solution as a function of pH. $\Box = 0.3$ mM TIC; $\blacksquare = 0.6$ mM TIC.





27 -

水中の炭酸の連続流れ分析法に関しては、先にも記したようにCarlsonがすでに 報告している²⁾。彼らは、気体透過膜としてシリコン管を用い、内部液として蒸 留水を使用して電気伝導度計1個で測定している。彼らの系に比べて、著者らの 系は約百倍、高感度であった。ただこれらの方法では、嫌気的な環境条件で生成 する硫化物も酸性領域で硫化水素に変わり、透過膜を透過し、干渉することにな る。図6には、著者らの方法での炭酸と硫化物の検量線を示した。このような硫 化物が共存するような試料水の場合、図4の硫酸溶液中にクロム(VI)を混合する ことにより、硫化物を酸化し、膜を透過できない化学種に変え、その干渉を除く ことができた。

Bartroliらは、気体透過膜を用いて水中の亜硫酸のFIAを報告している⁹⁾。 彼らは透過膜としてフッ化ポリビニリデンの平膜(幅2mm、長さ7cm)を使用した。 試料水中の亜硫酸は塩酸酸性下で二酸化イオウに変わり、膜を透過し、膜の他方 を流れるパラアミノアゾベンゼンとホルムアルデヒドの混合溶液と混ざり、発色 し520nmで検出している。検出限界は2ppmであり、この方法をワイン中 の亜硫酸の定量に適用している。

 気体透過膜を用いた大気中の微量 化学種の流れ分析

東ヨーロッパを中心に酸性雨が大きな 社会問題になっており、その主な原因物 質として硫酸が挙げられる。その生成過 程として、化石燃料の燃焼で生成した亜 硫酸ガスの、大気中の過酸化水素による 湿式酸化が考えられている。

MatuszewskiとMeyerhoffは、大気中の 過酸化水素のアンペロメトリーによる測 定を報告している¹⁰⁾。方法の概略図を図 7-Aに示した。キャリアーとして 0.1Mリン酸緩衝液(pH7.2)を 用い、サンプルインジェクターの部分に 膜分離器(S)を装着し、そこに大気を 一定時間流す。その後、膜内のリン酸緩



Fig. 7 Manifold arrangements used for detection of gas-phase (A) hydrogen peroxide and (B) sulfur dioxide and alcohols. S = glass chamber with coiled Celgard tubing; W = waste; P = peristaltic pump; V = six-port rotary injection valve; D = amperometric detector; C = controlled-pore glass enzyme reactor. Flow-rates are in ml min⁻¹

衝液に濃縮された過酸化水素をバルブ

(V)を切り替え、電気化学検出器(D) に送り、+0.4 Vで電解酸化し、その 酸化電流を測定する。また、大気中のア ルコールや亜硫酸ガスを測定する場合は、 ラインに固定化酵素カラム(C)を導入 した図7-Bに示した方法を用い、それ ぞれの酸化酵素により、過酸化水素に変 換し、同様な検出法で測定している。

膜分離器の透過膜としては微孔性ポリ プロビレン管(内径0.2mm、長さ200cm) を用いている。大気の流量は7.65L /minでおくっており、2分間のサン プリング時間での典型的なシグナルを図 8に示した。気相中の過酸化水素濃度 0.1ppbから0.42ppbまで、 直線的な比例関係が得られている。

また、表1には大気中に共存すると予測 される化学種の濃度と、過酸化水素89 5ppbの応答強度に対する相対値を示 しているが、塩素が負に、亜硫酸ガスが 正に応答している。これは、塩素が過酸



Fig. 8 Typical amperometric detector response to 0.10, 0.21, 0.31 and 0.42 ppbv of hydrogen peroxide using 2-min stopped-flow measurement scheme.

 e estad): MeRDS = MeRo, memoran eliferent (merope)
M = method and D = floarecence flored of the afte of the MeRo.

TABLE 1

Effect of various gases on the continuous-flow steady-state response of proposed system to 895 pptv hydrogen peroxide *

Gas	Concentration (ppbv)	Signal change (%)
Cl,	112	-8.3
нâ	220	nc ^b
CO,	0.38%	ncb
NO2	138	nc ^b a la la la la la
SO ₂	70	+71 (+15.7) °
0,	21%	告册 ⁶ 动飞口器内公

⁶ In a nitrogen stream at a total flow-rate of 15.3 l min⁻¹. ^b nc = No change. ^c For Nafion-modified Pt disk electrode as detector.

化水素と反応し、過酸化水素濃度が減じ たこと、また、亜硫酸ガスについては、それ自身も電解酸化されるためと考えら

れる認定人の要求、各国でのこことであり、2019年以早期出身、5分1718以降利益

MatuszewskiとMeyerhoffは、以上の大気中の化学種以外にも、同様な方法で塩素と塩化水素の測定法についても報告している¹¹⁾。ここでは紙面の都合上、紹介するのはとどめる。

この大気中の過酸化水素の流れ分析に関しては、 Zhangらも報告している¹²⁾。 彼らは、生触媒としてベルオキシダーゼの代わりに、安価で手に入りやすい牛血 清ヘマチンを用い、基質としてp-クレゾールを使用し、過酸化水素との反応生成 物である2,2'-ヒト*ロキシー4,4'-シ*メチルヒ*フュニルのケイ光を測定している。測定法の機略



Fig. 9 (a) System schematic. H = Hematin reagent; P = peristaltic pump; R = membrane reactor (M = membrane, C = p-cresol); NMDS = Nafion membrane diffusion scrubber; RC = reaction coil; D = fluorescence detector. (b) Details of the NMDS.



Fig. 10 Fiagram for gas phase H_2O_2 ; The concentrations indicated are in units of 10^{-9} atm. The inset shows the S/N for 3.6×10^{-11} atm H_2O_2 .

図を図9-aに示した。ラインは1流路で、非常に簡便である。まず、ヘマチン (アンモニア溶液)を流し、メンブラン反応器(R)で基質のクレゾールを透過 させる。ナフィヨン気体透過管(NMDS)で大気中の過酸化水素を透過させ、 反応コイル(RC)で反応後、ケイ光検出器(D)で検出している。NMDSの 詳細図を図9-bに示している。ナフィヨン管はPerma-Pure 製の、サイズとして は内径0.7mm、長さ40cmのものを用いている。また、クレゾールを透過させる、メ ンプランとしてはAccurel製の内径0.2mm、長さ6cmの微孔性ポリプロピレン管 を 使用している。

この方法で得られたFIAシグナルを図10に示した。この場合、 試薬溶液の 流量は0.1ml/min、 大気の流量は 200ml/minに設定している。以上の条件での、 応 答時間は3.55分で、 検出限界は5 pptv であった。この方法を、 実際の大気試料に 適用し良好な結果を得ている。

3. 透析膜を用いたFIA

最初にも記したように、透析膜の流れ分析への適用はかなり以前から行われて きた。この透析膜と、FIAが短時間で測定できるという利点を組み合わせて、 BlankensteinとKulaは、酵素活性の測定にこの系の適用性を調べている¹³⁾。

彼らは、酵素を含む試料として酵母を選び、ディジトニンとトリトンXで細胞 膜を破壊し、その試料をFIAに注入している。適用した酵素系は、次の反応を 触媒するギ酸脱水素酵素である。

 $HCOO^- + NAD^+ = CO_2 + NADH (1)$

測定系の概略図を図11に示した。上 で記した細胞膜を破壊した試料水を注入 し、補酵素と基質を含むpH7.5リン 酸緩衝液(R)と混合(MC)し、透析 器に流入する。上式の反応で生成したN ADHは、透析膜を透過しケイ光検出器 で測定される。図内のAおよびCは、B rij35を0.05%含む、 蒸留水と思われる。

この透析膜としは、酢酸セルロース (分子量20000で排除)を用いているが、 透析器の大きさ等の詳しい記載はない。 注入してからピークに達するまでの時間 は、12秒と報告している。

ドナン透析法とICP法とを組み合わ せた、水中の微量金属のFIAを KasthurikrishnanとKoropchakが報告し ている14)。この方法も、非常に簡便で、 ICPへの試料インジェクターに図12 15'に示したナフィヨン管を付けたもの である。このカチオン交換チューブとし ては、 Perma-Pure製の内径0.33mm、 外径 0.51m、長さ 95cmのナフィヨン811を 用いている。この内部液に、0.2 M硫 酸マグネシウムと0.5mM硝酸アルミ ニウムとのO. 1 M 硝酸溶液を使用し、 試料水を350m1含むビーカーにナフ イヨン管を3分間浸し、ICPに導入し、 金属を測定している。 と考えてにる。







Figure 1 3 Typical raw data for Donnan dialysis (500 µg/L) and direct aspiration (2 mg/L) of Pb2+ with a 3-min dialysis and room temperature sample solution using a Mg2+ receiver.

イオン強度の勾配が、膜の内外で生 じ、高濃度のマグネシウムは試料水側 に出てゆき、 試料水中の 微量 金属カチ オンは電荷バランスの関係から、膜内 に入り、その結果として濃縮されるこ とになる。 これがドナン透析法の原理 であるが、実際に、試料水中の鉛の測 定に適用した結果を図13に示した。 従来の直接、 試料水のICPへの導入 にくらべ、ビーク高さから計算した検 出感度の増大は32倍であったと記し ている。表2には、本法と直接導入法 での、種々の金属での検出感度の比較 を載せている。いずれの金属でも40 -120倍の範囲で検出感度の増大が みられる。

Table II. Comparison of Detection Limits*

element	wavelength (nm)	limit of detection (µg/L)		
		direct aspiration	Donnan dialysis	SEF
Ag(I)	328.06	6.5	0.06	120
Cd(II)	214.43	6.42	0.10	64
Cr(III)	205.55	19.00	0.5	38
Cu(II)	324.75	4.45	0.04	113
Fe(II)	238.20	8.2	0.13	70
Ni(II)	221.60	22.9	0.3	70
Pb(II)	220.35	62	0.8	85
TIO	190.86	162	1.82	108
Zn(II)	213.80	4.5	0.06	96
La(III)	333.75	13	0.28	45
Nd(III)	401.23	42	0.84	50

• The SEFs obtained here are with 8-min dialysis at room temperature (21-23 °C) using strontium receiver for copper and magnesium receiver for all other elements. SEF, signal enhancement factor. Plasma operating conditions are mentioned in the Experimental Section. The valencies of the cations are given in parentheses.

5. その他の膜を用いたFIA

ここでは、前節までに紹介できなかった研究を簡単に記す。Stadenは透析膜と 気体透過膜とを単純に組み合わせた、水中の塩化物とアンモニアの同時定量 F I Aを報告している¹⁶⁹。試料水はまず、透析膜に入り、この膜を透過した塩化物は チオシアン水銀を用いる比色法で測定される。透析器を出た試料水はアルカリと 混合され気体透過膜に入り、生成したアンモニアガスは膜を透過し、混合指示薬 を呈色し、測定される。

Pavonらは、 膜分離器に直接、 光ファイバーを付け、 短時間で測定する基礎的な 試みを報告している¹⁷⁾。 測定系としては、 光反射と化学発光系の、 それぞれ典型 的な物質系を選んで、 基礎データを紹介している。

簡単に最近の膜分離法を用いた、流れ分析法を概説した。以上述べた以外にも、 膜分離法は、単純な物理的手段ではあるが様々な利点を持っており、 FIA法等 の応用の幅を広げることが期待できると考えている。 5 Plan Medicin Andro Ford 11 Mart (199

OHTENOREMAIR Same in the second of 1) L.T.Skeggs, Jr., Am. J. Clin. Pathol., 28, 311 (1957). 2) R.M.Carlson, Anal. Chem., 50, 1528 (1978). 3) H.Baadenhuijsen, H.B.H.Seuren-Jacobs, Clin. Chem., 25, 443 (1979). 4) a. Y.Baba, J. Flow Injection Anal., 8, 183 (1991). b. Y.Baba, J. Flow Injection Anal., 9, 97 (1992). c. Y.Baba, J. Flow Injection Anal., 9, 216 (1992). d. H.Wada, H.Yamada, A.Yuchi, J. Flow Injection Anal., 10, 114(1993). d. A.Yuchi, J. Flow Injection Anal., 10, 295 (1993). 5) V.Kuban, P.K.Dasgupta, J.N.Marx, Anal. Chem., 64, 64 (1992). 6) T.Aoki, S.Uemura, M.Munemori, Anal. Chem., 55, 1620 (1983). 7) T.Aoki, Environ. Sci. & Technol., 23, 46 (1988). T.Aoki, Y.Fujimaru, Y.Oka, K.Fujie, Anal. Chim. Acta, 284, 167 (1993). 9) J.Bartroli, M.Escalada, C.J.Jorquera, J.Alonso, Anal.Chem., 63, 2532(1991) 10) W.Matuszewski, M.E.Meyerhoff, Anal. Chim. Acta, 248, 379 (1991). 11) W.Matuszewski, M.E.Meyerhoff, Anal. Chim. Acta, 248, 391 (1991). 12) G.Zhang,P.K.Dasgupta,A.Sigg, Anal. Chim. Acta, 260, 57 (1992). 13) G.Blankenstein, M.Kula, Anal. Chim. Acta, 248, 371 (1991). 14) N.Kasthurikrishnan, J.A.Koropehak, Anal. Chem., 65, 857 (1993). 15) J.A.Koropchak,L.Allen, Anal. Chem., 61, 1410 (1989). 16) J.F.van Staden, Anal. Chim. Acta, 261. 453 (1992). 17) J.L.P.Pavon, B.R.Gonzalo, G.D.Christian, J.Ruzicka, Anal. Chem., 64. 923 (1992).

It is idea of using of a change in current between two identical indicating electrodies to detect titration and point was originated atteady in 1987 by Salomon (5) and further developed as dead-stop and point method by Faulk and Bawden (6). The theory of such a detection method was discussed by Stock (1) and Lingane (3).