総合論文

オンライン試料前濃縮によるキャピラリー電気泳動法及びマイクロ チップ電気泳動法の高感度化

廣川 健^{®1}, 岡本 光¹, 徐 中其¹, 育田 夏樹¹

High-sensitive analysis by capillary electrophoresis and microchip electrophoresis using on-line preconcentration methods

Takeshi HIROKAWA¹, Hikaru OKAMOTO¹, Zhongqi Xu¹ and Natsuki IKUTA¹

¹Department of Applied Chemistry, Graduate School of Engineering, Hiroshima University, 1-4-1, Kagamiyama, Higashi-hiroshima-shi, Hiroshima 739-8527

(Received 22 July 2003, Accepted 20 October 2003)

The concentration detection limit (DL) of capillary electrophoresis (CE) and microchip electrophoresis (MCE) is rather high due to geometrical restrictions of sample load. This drawback can be improved by applying high sensitivity detectors, such as a laser-induced fluorescence detector, and/or appropriate on-line preconcentration. Since the latter approach is useful even when using conventional instruments equipped with a UV detector, several on-line preconcentration methods have been devised. This paper emphasizes the effectiveness of transient isotachophoresis (tITP) and tITP with electrokinetic injection of sample (electrokinetic supercharging). Such advancing strategies for improving DL in CE and MCE were illustrated by applications to several metal cations and anions in seawater and biopolymers, such as DNA fragments and SDS-proteins. Under the optimized operational conditions, DLs of CE reached a sub-ppb level comparable with those of IC and ICP-AES for anions and metal cations, respectively. The DL of MCE was *ca*. 0.02 μ g/ml for DNA fragments and *ca*. 0.3 μ g/ml for SDS-proteins, which are 10 \sim 40 times better than of the conventional methods.

Keywords : Capillary electrophoresis; Microchip electrophoresis; On-line preconcentration; Transient isotachophoresis; Electrokinetic supercharging.

1 緒 言

キャピラリー電気泳動法 (CE) は絶対感度・分析の迅 速性・メインテナンス・ランニングコストなどの点で優れ た分析法である.本法はごく少量の試料・分析試薬しか必 要とせずローエミッションであるため,次世代の分析法と して期待されている.近年これらの特徴をより効果的に発 揮させる目的で装置の小型化が進み,マイクロチップ電気 泳動 (MCE) が注目され,装置が市販されるようになっ ている.CEの場合,キャピラリーの内径 100 μm 以下長 さ約1m, MCE ではチャンネル幅 100 μm 有効長が数十 mm とより短く,このような幾何学的制約により CE・ MCE では一般に濃度感度が低く,最大の問題点となって いる.高感度化のためには,レーザー励起蛍光(LIF)や 質量分析(MS)等の高感度な検出法の使用など,ハード ウェアの改良が有効であるが,例えば LIF の場合,対象 は容易に誘導体化可能な試料に限定されるだけでなく,装 置としての簡便性も失われがちである.一方,特殊なハー ドウェアに依存せず,従来広く使用されている紫外線 (UV)検出器を備えた CE 装置で高感度化を達成するため には,分離能を損なわずに可能な限り大量の試料を分離キ ャピラリーに導入する必要がある.このためにはなんらか のオンライン前濃縮法の併用が不可欠である.CE におけ るオンライン前濃縮法としてキャピラリーゾーン電気泳動

¹広島大学大学院工学研究科:739-8527 広島県広島市鏡山1-4-1

	CE	IC
Precision RSD	$3\sim 5\%$ RSD	1%
Detection limit Sample injection ^{a)}	200 ppb 30 s	10 ppb 50 μl

 Table 1
 Comparison of precision and detection limit in CE and IC

a) Direct sample injection. Injection method was not specified for CE.

(CZE) では、①スタッキング (field-amplified sample stack $ing^{1/\sim 2)}$, large-volume sample stacking^{3)~5)}), ② 過渡的等 速電気泳動(coupled-capillary ITP preconcentration^{6)~9)}, single-capillary ITP preconcentration^{7)10)~13)}), ③ 電気的導 入 (field-amplified sample injection^{5)14)~16)}) などが提案さ れている. ミセル動電クロマトグラフィー (MEKC) にお ける前濃縮法であるスイーピングについては疎水性の高い 試料が対象であるので本稿では割愛したが、1万倍程度の 効果的な濃縮が可能な方法である^{17)~19)}.前濃縮法につい て幾つかの優れたレビューが報告されているので参照され たい^{20)~24)}.最近著者らは過渡的等速電気泳動法と電気的 導入法を組み合わせた新規な試料導入法を開発し, CE で はサブ ppb レベルの, MCE ではサブ ppm レベルの分析 が可能となることを示した25).本稿では過渡的等速電気泳 動前濃縮を中心として、CE・MCEの高感度化に関する最 近の成果について報告する.

2 CE・MCE の検出限界

Table 1 に Haddad らによる CE とイオンクロマトグラ フィー (IC) の比較を示した²⁶⁾. 検出限界は同じ UV 検出 器を使用した場合である. CE が IC に比べ濃度感度が低 い理由は、主として IC では 50~100 µl の試料導入が可能 であるのに対して、CEでは 100 nl 程度の試料しか導入で きないためである. これは CE で使用されるキャピラリー の内径(<100 µm)が細いという制約のため当然の帰結 である.一方, IC では充填剤の存在のため分離場は本質 的に拡散系であるのに対して、CEの分離場は自由溶液系 である.したがって,試料拡散の点では CE が格段に有利 であり、もし希薄な試料を効率よく濃縮することができれ ば CE が IC の検出濃度下限に並ぶことも不可能ではない と考えられる. なお, Table 1 で CE の分析精度がやや劣 るのは、ICでは高精度のポンプを使用して送液が行われ るのに対して、CE では電気浸透流や電気泳動速度の変動 を完全に除去することが原理的に不可能であるためであ る. この点については、エレクトロフェログラムの時間軸 を移動度軸に変換することで解決できることを明らかにし ているが、本稿では割愛した²⁷⁾.

CEにおける紫外/可視吸光(UV/VIS)検出の濃度感度



Fig. 1 On-line preconcentration methods for CZE SE: Supporting electrolyte(back ground electrolyte); S: Sample cations; L: Leading electrolyte; T: Terminating electrolyte

がどのようにして決まるか,具体例を挙げて示す.キャピ ラリー内径 (*l*) を 75 μ m, 試料あるいは UV 可視化剤の モル吸光係数 (ε) を 3000 l mol⁻¹ cm⁻¹, *S*/*N*=3 の吸光 度 (*A*) を 0.0001 とすれば,検出可能な濃度 *C* は次式で 与えられる.

$$C = A/\varepsilon l = 0.0001/3000/0.0075 = 4.4 \,\mu\text{M} \tag{1}$$

試料ゾーン長を5mmと仮定すれば,検出可能な絶対量 は0.1pmolとなる.この条件では式(1)以下の濃度で試 料が検出器に達した場合,有意なシグナルとして検出でき ない.以上のことから,CE・MCEの濃度感度を上げるに は大量の希薄試料の導入とオンライン前濃縮が必要不可欠 である.

3 オンライン前濃縮

緒言で述べたように、CZE において各種のオンライン 前濃縮法が報告されているが、それらの中から特徴的な 4 種 {① スタッキング、② 過渡的等速電気泳動、③ 電気的 導入、④ electrokinetic supercharging (② と ③ の組み合 わせ)} について概略図を Fig. 1 に示した.

スタッキングは最もよく利用されており, 試料プラグが 比較的短い条件では濃縮が起こりシャープなピークを得る ことができる.しかし, 希薄試料を大量導入すると(試料



Fig. 2 CZE separation of lanthanide ions using stacking effect

The sample was a mixture of chloride of 18 cations (K, Na, Li, La, Ce, Pr, Nd, Sm, Eu, Gd, Tb, Y, Dy, Ho, Er, Tm, Yb, and Lu in order of appearance, 2 mg/l); SE: 30 mM creatinine, 4.0 mM HIBA, 0.4 mM malonic acid (pH 4.8, 2-ethylbutyric acid); Capillary: fused-silica, 100 cm (87.7 cm) × 75 µm I.D.; Injection : hydrostatic injection (estimated sample amount was 2.3 pmol each); Applied voltage : 20 kV; Detection : indirect UV at 220 nm; Temperature : 25° C; Sample volume : (a) 278 nl (b) 193 nl, (c) 107 nl, (d) 21 nl (estimated by hargen poiseuille equation); Injected sample plug length/capillary length : (a) 7%, (b) 5%, (c) 3%, (d) 0.6%

プラグが長すぎると) 試料プラグ部で発生した高い電位勾 配のため,系全体の電気浸透流が増加し,その結果,分離 ウインドウが狭くなり分離不十分となるほか,試料プラグ 部と泳動バッファー部での電気浸透流のミスマッチが深刻 な分離パターンの劣化を引き起こす²⁸⁾.

このような分離劣化の例を希土類イオンについて Fig. 2 に示した.結局 µM 程度の希薄な試料の場合,導入体積は キャピラリー長の数% 程度に限られる.200 ppbの試料 (Er について 1.2 µM)を用いて検出濃度下限を推定した ところ,120 ppb (Er について 720 nM)であった.なお, CE 装置としては CAPI-3100 (大塚電子製)を,分離用電 解液系としては 2-ヒドロキシイソ酪酸(HIBA)・マロン酸 を錯形成剤とする希土類分離用電解液を使用した.ゾーン の検出にはクレアチニンの UV 間接吸収を利用した.

なお,支持電解液のイオン強度と試料のイオン強度が全 く同じ場合,試料は導入プラグの濃度プロファイルを保っ たまま泳動開始し,しだいに拡散する.したがって,CZE



Fig. 3 Operational Modes of tITP-CZE Abbreviations as in Fig. 1

で鋭いピークを得るために適度のスタッキングは不可欠で ある.

過渡的等速電気泳動前濃縮 (tTP) では,試料 (S) を リーディング電解液 (L) とターミナル電解液 (T) で挟 むことにより,等速電気泳動²⁹⁾の濃縮効果及びゾーン自己 保持効果を利用して単純なスタッキングの欠点を抑制する ことができる¹³⁾. Lは試料イオンより大きい移動度の coion (Cl⁻やK⁺など)を含む pH 緩衝液であり,必要に応 じて錯形成試薬が添加される. ITP による高い濃縮効果を 得るためにリーディングイオンの濃度は比較的高く (数+ mM) 設定される. T は試料イオンより小さい移動度を持 っ co-ion を含む電解液である. L, T 液の例,及び ITP 状 態における試料ゾーンの pH・実効移動度等については文 献²⁹⁾³⁰⁾に詳しい.

Fig. 1の模式図は最も基本的な充填方法(Mode I²⁸)を示している.この前濃縮法は電解液設定の自由度が高い点からも優れているが,等速電気泳動法特有の電解液条件設定の難しさ及び操作の煩雑性などから応用例は限られている.著者らはこの点を改善するため,シミュレーションによる原理的な考察から過渡的等速電気泳動の方法論を確立した³¹⁾.

過渡的等速電気泳動法には Fig. 3 に示したように, 種々の電解液充填法が考えられる²⁸⁾³²⁾.これらのモードは 試料イオンと支持電解液中 co-ion の移動度の大小関係及 び試料溶液のイオン強度に応じて選択する. Mode II は co-ion の移動度が試料より小さい場合 co-ion がターミナ ルイオンとして作用するため、ターミナル電解液を改めて 導入する必要がないモード, Mode III は逆に co-ion の移 動度が試料より大きく、リーディングイオンとして作用す るため、リーディング電解液を導入する必要がない場合で ある.また試料が希薄でイオン強度が低く、かつ co-ion の移動度が試料より小さい場合にはリーディング電解液を 試料の後端に充填しても効果がある (Mode IV). これは 試料ゾーンに入ったリーディングイオンが試料ゾーン先端 でスタッキングし、リーディング電解液の役割を果たすた めである.更に試料の後部に L, Tを順次あるいは混合充 填することも可能である (Mode V, VI). また試料中にリ ーディング電解液あるいはターミナル電解液に相当する試 薬を添加する方法 (Mode VII) は、試料プラグの電位勾 配を低下させ電気浸透流によるかく(攪)乱を抑える点から 有効な濃縮法であるが、場合によっては試料を不純物で汚 染する可能性があるので注意が必要である. なお, リーデ イング電解液を試料の後方に充填する方法は、等速電気泳 動で重要になるカウンターイオンを選ばないため、広い pH 領域ではん用性があるだけでなく、実験操作も容易で あるという特徴がある.ただし、このモードは試料溶液の イオン強度が高い場合、スタッキングが期待できないため 濃縮効果がない点に注意する必要がある (Mode IV, V, VIも同様).

Fig. 4に Mode I の例をスタッキングの場合とともに示 した. 図より明らかなように,過渡的等速電気泳動法は試 料プラグ部の浸透流ミスマッチの抑制に有効であった. Mode I により試料導入体積をキャピラリー長の 5% 程度 にまで増大させることができた. Mode VII では約 20% ま での試料導入が可能になり希土類イオン (Er) について S/N=3に対応する試料濃度として 0.1 μ M (17 ppb)を達 成した.吸光度から算出すると試料は 54 倍濃縮されてい た.

なお, Fig. 4ではターミナル電解液として塩酸を用いて いる.本来他の陽イオンより移動度が大きいプロトンがタ ーミナルイオンとして働く理由は, pH 調整のために L 液 と泳動バッファーに添加されているカウンターイオン (2ethylbutyric acid: 弱酸)との酸解離平衡により,移動度 の小さいイオンとして挙動するためである.なお,このよ うに低濃度の試料を間接吸収法を使用して分析する場合, バックグラウンドの変動が無視できない.このため著者ら は多項式近似やフーリエ変換を適用して低周波成分(長周 期変動)を除去している.以下に示すエレクトロフェログ ラムの一部ではこのような処理を行っている.



Fig. 4 Electropherograms of 18 cations obtained by stacking (a) and tITP Mode I (b)

Sample as in Fig. 2; L: 100 mM aq NH₃, 7.5 mM HIBA, 2.0 mM malonic acid (pH 4.8, 2-ethylbutyric acid); T: 1 M HCl; Injected sample volume (hydrostatic injection): 193 nl each; Sample plug length/capillary length, 5%; tITP(Mode I): (i) L (25 mm, 800 s), (ii) sample (25 mm, 900 s), (iii) T (25 mm, 80 s); Other conditions as in Fig. 2.

4 electrokinetic supercharging-CZE (EKS-CZE) の 原理

過渡的等速電気泳動法における試料充填量はキャピラリ ーのジオメトリーに制約され、キャピラリー全長の20% 程度以上に試料充填量を増加させることは期待できない. ある物質量の試料に対して等速電気泳動状態を実現するた めには一定量の電気量が必要であるほか³¹⁾、その後の CZE における分離の場も確保する必要があるためである. より濃度感度を向上させるためには、試料を濃縮しながら キャピラリーに導入する方法が必要である.そこで著者ら は electrokinetic supercharging と名付けた方法を開発し た (Fig. 1の④²⁵⁾).これは従来行われてきた電気的導入 法 (EKI) と過渡的等速電気泳動法を組み合わせた方法で、 現在 CZE では最高レベルの濃度感度を達成している.こ の方法は後述するように、試料体積の少ないマイクロチッ プ電気泳動にも有用である.

本法の試料導入手順を Fig. 5 に示した.支持電解液導 入後あらかじめリーディング電解液を充填しておき,その 後試料を電気的に導入する.この際,試料は過渡的等速電 気泳動により濃縮されながら導入されるので,多量の試料 をシャープなゾーンとして導入できる.その後ターミナル 1. Fill leading electrolyte after SE



2. Electrokinetic injection of a sample



3. Fill terminating electrolyte, start tITP-CZE



Fig. 5 Operational procedure of EKS Abbreviations as in Fig. 1.

電解液を導入して通電することにより試料は一段と濃縮さ れ,等速電気泳動状態の終了とともにしだいに CZE 状態 に移行する.リーディング電解液の充填量は過渡的等速電 気泳動の継続時間を決定するので,ターミナル電解液とと もに試料に応じて最適化する必要があるが,100 μl の試料 を使用してサブ ppb レベルの検出濃度下限を達成してい る.

リーディング電解液充填の重要性を示すため, Fig. 6 に EKS-CZE の初期状態のシミュレーションを示した²⁵⁾.使 用したソフトウェアは Gas らによる SIMUL ver4.0 であ り³³⁾,フリーウェアとして配布されている³⁴⁾.試料は移動 度 50,30, 10×10^{-5} cm²V⁻¹s⁻¹のモデルイオンである. 図より明らかなように、リーディング電解液(30 mM KOH + 60 mM 酢酸)の効果により、すべてのイオンにつ いて前濃縮が起こっていることが明らかである.EKI のみ の場合,移動度が大きい成分は全く濃縮されず、電気泳動 拡散を起こして確認できなかった.

Jandik ら¹⁵⁾がアニオンの CZE に適用して高感度を得た 電気的導入は,試料組成に基づく過渡的等速電気泳動と説 明されているが,シミュレーションの結果を考慮すると, 導入された試料が先端でスタッキングを起こしながら浸透 流により試料が連続的に導入されていると考えられる.通 常の電気的導入では co-ion の移動度に依存して濃縮効果 は変化するが,本法ではすべての試料イオンより移動度の 大きいイオンをリーディングイオンとしてあらかじめ充填 しているため,広範な移動度の試料について高度の濃縮効 果が期待できる.Fig.7は 100 µl の 0.5 ppb 希土類イオン (Er 換算 3 nM)をEKS-CZE で分析した結果得られたフェ ログラムである.EKS-CZE により全イオン (La~Lu)を



Fig. 6 Simulation of initial processes of EKS-CZE

Sample: a model mixture of three cations (0.01 mM, each) with different mobilities (50, 30 and 10×10^{-5} cm² V⁻¹ s⁻¹); SE: 30 mM creatinine (mobility: 37.2×10^{-5} cm² V⁻¹ s⁻¹, pK_a: 4.829, 25°C), 30 mM acetic acid (mobility: 42.4×10^{-5} cm² V⁻¹ s⁻¹, pK_a: 4.756); Migration current: 200 A/m²; SIMUL(Version4) was used³³⁾³⁴; L: 30 mM KOH (K, 76.2 × 10^{-5} cm² V⁻¹ s⁻¹), 60 mM acetic acid (pH 4.8)



Fig. 7 Electropherogram obtained by EKS-CZE

Sample as in Fig. 2, $0.5 \ \mu g/1$; EKS-CZE procedure: (i) L injection (negative pressure, 0.5 atm for 5.3 s), (ii) EKI of the sample (20 kV, 250 s), (iii) T injection (0.5 atm for 1.5 s), (iv) separation (20 kV)

Preconcentration method	limit of detection
Stacking	120 ppb (720 µM for Er)
Transient ITP	40 ppb (240 nM for Er)
EKI	2.6 ppb (16 nM for Er)
Electrokinetic supercharging	0.3 ppb (3 nM for Er)

 Table 2
 Summary of the LOD of preconcentration methods in CZE

検出できた. Er の S/Nは5で,検出濃度下限は 0.3 ppb (1.8 nM),吸光度から計算した Er の最大濃度は 9.2 μM と推定され,約 3000 倍の濃縮が達成できた.一方, EKI-CZE では co-ion より移動度の大きい軽希土類イオン (La, Ce, Pr, Nd)のピークは消滅してしまった.各種前濃縮 法の検出濃度下限について Table 2 にまとめた.

なお、本法では Fig. 4 に見られるように、リーディン グイオン及びターミナルイオンに起因する巨大なピークが 観測され、その間に有意なエレクトロフェログラムが出現 する.吸光度の違いを検出すれば、有意な部分だけを検出 することが可能である.このアイデアは「オンライン前濃 縮付きキャピラリー電気泳動装置」として、科学技術振興 事業団の有用特許出願制度に採用されている.

EKI における試料導入量に影響する因子は Chien ら³⁵⁾に よれば次式で与えられる.

$$N_{\rm i}(t_{\rm inj}) = \pi r^2 C_{\rm i}(\mu_{\rm cof} + \gamma \mu_{\rm ep}) E_0 t_{\rm inj}$$

$$(2)$$

ここに、 G_i はリザーバー中の試料濃度、 μ_{eof} は電気浸透 流移動度、 μ_{ep} は試料の電気泳動移動度、 γ は電位勾配比 (プラグ部の電位勾配 E_p/E_0)、 E_0 は支持電解液の電位勾配, t_{anj} は試料導入時間である.式(2)は定電流条件が満たさ れれば成立するが、有限体積の試料を使用する実際の実験 系では G_i は時間とともに減少し、定電流条件を満たすこ とは困難である.また、式(2)は電気浸透流の存在が有 効であるとしているが、著者らはシミュレーション及び実 験により、定電圧で実験を行う限り、電気浸透流の存在は むしろ試料導入量を減少させることを示した²⁵⁾.

希土類イオンの場合について、ピーク面積の試料濃度依 存性を EKI 条件は一定(20 kV,150秒)で調べた.低濃 度では良好な直線性を示したが、濃度が増加するとともに 直線性は失われた.これは EKI 中における G や γ式(2) の変化が試料濃度が高いほど顕著であることを示してい る.なお、移動度が異なる3種の希土類イオンについて ピーク面積と試料濃度の関係に大きな違いはなかった.す なわち、各イオンの移動度差による導入量の違いは見られ なかった.これは希土類イオンが HIBA などと錯形成する 前には移動度が接近しているためである.式(2)は EKI による試料導入量に移動度バイアスがあることを示してい



Fig. 8 Electropherogram obtained by EKI-CZE for monazite

Sample, 90 mg/l(100 μ l, 9 μ g); SE: 10 mM 4-methylbenzylamine, 4 mM HIBA, 0.4 mM malonic acid (pH 4.8, 2-ethylbutyric acid); capillary: 100 cm \times 75 μ m I.D.; Applied voltage: 20 kV; Detection: indirect UV at 214 nm; Temperature: 25 °C; Injection: EKI(20 kV) (a) 100 s, (b) 250 s; (c) close-up of Fig. 8a

るが,このことは一般に正しく,希土類の場合はむしろ特 殊である点に注意する必要がある.

5 EKS-CZE の適用例

EKS-CZE を希土類鉱石の微量成分の分析に対して適用 した³⁶⁾. 試料はモナザイト由来で, 軽希土類が主成分であ る. 軽希土類 (Ce) と重希土類 (Tm)の存在率はそれぞ れ 47.8%, 0.002% (希土類/全希土類) で, 4 けた異なる. Fig. 8に EKI-CZE の結果を, Fig. 9に EKS-CZE の結果を 示した. EKS-CZE を用いた場合, Fig. 9a から明らかなよ うに、La-Ndの軽希土類イオンは過充填の結果巨大な未分 離ピークを形成しているが、Sm、Gd 及びYは分離してい る. 一方 EKI-CZE を用いた場合,これらのピークはブロ ードになっている (Fig. 8). Fig. 9b に Fig. 9a の拡大図 を示した. 図中のピークは標準添加により Ho, Er, Tm 及び Yb と同定された. これらは EKI-CZE では検出できな かった微量成分である (Fig. 8c). Luを検出することは できなかったが、これはLuのピークがターミナルに取り 込まれたためと考えている. これら微量成分の分析に使用 した試料量はわずか9µgであった. ITP-PIXE法(等速電 気泳動分離したフラクションを粒子励起 X 線法で分析す る方法)では1.8~8.8 mgの試料が必要であったことに比 べると³⁷⁾,本法の濃度感度が格段に高いことが明らかであ



Fig. 9 Electropherogram obtained by EKS-CZE for monazite

Sample as in Fig. 8; (a) EKS (i) L (0.5 atm, 5.3 s); (ii) EKI, (20 kV, 500 s), (iii) T (0.5 atm, 1 s); (b) close-up of Fig. 9a; L and T as in Fig. 4, other conditions as in Fig. 8

る. 以上のように, EKS-CZE は matrix 中微量成分の分析 法としても有用である.

 6 高濃度の塩類を含む試料の過渡的等速電気泳動-CZEによる海水試料の分析

高濃度の塩類を含む試料(海水・体液など)中の微量成 分の分析には EKS を適用することはできない. 試料導入 時の電流が大部分試料中の matrix 成分により運ばれるた めである. このような場合, 試料の主成分をリーディング イオンとする過渡的等速電気泳動-CZE のほうが適してい る.

Fig. 10 は, I⁻など海水中微量成分の分析に過渡的等速 電気泳動前濃縮を用いた例である³⁸⁾.海水を希釈せずに試 料とするため,支持電解液には 0.5 M NaClを使用した. これより薄いと destacking が起こり,濃いと電流が流れ すぎ支障がある.更に I⁻は本来移動度が大きく (79.6 × 10^{-5} cm² V⁻¹ s⁻¹, 25°C,無限希釈),このままでは matrix 成分である Cl⁻(移動度 79.1 × 10^{-5} cm² V⁻¹ s⁻¹)をリー ディングイオンとすることはできない.そのため,25 mM CTAC を添加し移動度を遅らせた.また本電解液シス テムは非緩衝系であるため (カウンターイオン Na⁺には 緩衝能がない),等速電気泳動ゾーンの pH は中性に近づ く.そのため,中性近傍で移動度が小さいターミナルイオ ンが必要となる.このため *N*-morpholinoethanesulfonic acid (MES, $pK_a = 6.095$)を使用した.更に,試料・ター



Fig. 10 Analysis of trace level elements in seawater using tITP

Electropherograms for (a, c) seawater (Nagahama seashore sample), (b, d) Blank run (SE): seawater as a sample was not injected.; CE conditions: SE, 0.5 M NaCl, 25 mM CTAC (pH 2.4, HCl); Sample (0.5 atm, 10 s); TE (MES, 8 s); Detection: (a, b) 226 nm; (c, d) 210 nm; Capillary: 100 cm \times 75 µm; Applied voltage: -8 kV; Asterisks denote the electrolyte impurities.

ミナル液の導入量を最適化した結果,検出濃度下限として 0.6 μg/lを達成した.

海水中のカチオンの分析にも過渡的等速電気泳動が利用 できる.Fig. 11 は 1.5 mM クエン酸を錯形成剤として Li⁺, Sr⁺の分析を行ったものである³⁹⁾. これまで CE 法による 海水中 Li⁺, Sr⁺の分析例はなく,また他法の場合でも希 釈した海水が試料とされることが多いが,本法では希釈せ ずに分析に成功した. これは海水中の Na⁺がリーディン グイオンの役割を果たし,クエン酸との錯形成で移動度が 遅れた Ca や Mg イオンが,ターミナルイオンの役割を果 たした結果と理解でき,過渡的等速電気泳動の Mode VII³²⁾ (試料中に等速電気泳動過程が成立する成分を混入 させる)の一例と見なすことができる.通常なら destacking してしまうような系であっても前濃縮が可能な例とし て重要であると考えられる.

7 マイクロチップ電気泳動 (MCE) への応用

1992 年 Manz と Harison⁴⁰⁾⁴¹⁾ により MCE が発表されて 以来,生化学関連試料の迅速分析に使用されるようになっ た.近年では我が国でも市販装置(島津製, MCE2010) が入手可能になっている.MCE2010 用マイクロチップの



Fig. 11 Electropherogram of Li⁺ and Sr²⁺ in seawater at optimal tITP conditions

SE: 10 mM 4-methylbenzylamine, 1.5 mM citric acid (pH 4.8, 2-ethylbutyric acid); Capillary: 100 cm \times 75 μ m; Applied voltage: 20 kV; Detection, 214 nm; Sample introduction: 10 s from 25 mm; Temperature: 25 °C

分離チャンネル有効長は25mm (幅110 µm, 深さ50 µm), 試料・電解液リザーバー(ポート)は約3µlとたいへん 小型である.したがって、分離に使用できる試料体積は CE に比べ格段に小さく分離場も短いので、少量の試料を 導入・分離し、高感度で分析する必要がある. プラグ長が 長くなると分離能が低下するため, MCE では通常 Fig. 12 に示したようなクロスタイプのチップが使用される. P1 に試料を入れ、P2 に電圧を印可してクロス部分まで電気 泳動させ、クロス部分(110 µm×110 µm×50 µm)に存 在する試料を P3~P4 間に電圧を印可して電気泳動させ る.分離の原理はゲル電気泳動 (MCGE), 電解液系は TBE系で, 445 mM tris-borate (pH = 8.3), 12.5 mM EDTA, 0.1% NaN₃ & hydoroxyethylcellulose (HEC) 2% が sieving 剤として添加してある. Fig. 13 は, このように して分離した 50 bp DNA ステップラダー標品のエレクト ロフェログラムで、検出には有効長 25 mm の linear imaging detector が使用されている (Fig. 12 のハッチング部). 標品調製時の濃度を 1/10 とするとかなり S/Nが低下し, 1/100まで希釈するとほぼ検出限界となる. そこで検出濃 度下限を向上させるため、EKS の原理を応用した.クロ スチップでも以下の手順は可能であるが、簡単のため、シ ングルチャンネルチップ (Fig. 14) を使用した. EKS の 手順は Fig. 5 に示したとおりで、P3 からより多量の試料 をシャープなゾーンとして導入し、クロスチップを用いた

1. Sample injection (40s)



Fig. 12 Schematic of a cross microchip and protocol of analysis

(1) "pinched injection", by adding voltage between P1 and P2 to introduce sample from P1 to P2; (2) "separation", switch the voltage between P3 and P4 to separate the sample at the cross part migrating in the separation channel. The voltage and time given were optimized typical values.

標準法に比べて高感度化を図った. EKS には従来の電解 液系は使用できないため, TBE 系の代わりに支持電解液 (Fig. 14 の SE) にリーディング電解液としての効果を持 たせるため, 50 mM HCl-tris (pH = 8.1)を使用し(HEC 2%), ターミナル電解液としては 20 mM glycine-tris (pH = 8.1)を使用した.その結果, Fig. 15 に示すように, 標品原液を 1/100 まで希釈した試料も分析可能であり, 濃度感度を 10 倍向上させることができ,検出濃度下限は 0.015 μ g/ml (*S*/*N* = 3) であった⁴²⁾.本法は SDS タンパ ク質についても応用可能であった⁴³⁾. Fig. 16 はその一例 である. EKS を応用した場合,検出濃度下限は通常法の 30~40 倍向上し, 0.27 μ g/ml (*S*/*N* = 3) であった.

8 結 語

以上, CE・MCE の高感度化の手法について述べた.現 時点で CZE の感度は IC や ICP-AES に比肩できるところ まで到達したと考えている.EKS-CZE, EKS-MCE は UV 以外の他の高感度な検出法と組み合わせればより高感度な 分析法となることが期待できる.ただし,対象試料に応じ て電解液系を最適化する必要がある.例えば,金属イオン の分析には適切な錯形成剤の選択が必要であり,微量のタ



Fig. 13 Electropherograms obtained using the protocol shown as Fig. 12

The concentration of all DNA fragments in original sample was 340 mg/l. SE: 445 mM tris-borate (pH = 8.3), HEC 2%, 12.5 mM EDTA, 0.1% NaN₃, detection: 260 nm



Fig. 15 Electropherograms of original and diluted samples obtained by CGE and EKS-CGE The used protocol as in Fig. 12 and 14.



- 2. TE (Gly) injection (tr-ITP) P3=0V, P4=600V, 15s
- 3. Replace P3 with SE (no HEC)
- 4. Separation P3=0V, P4=430V, 120s

Fig. 14 Protocol for EKS-CGE on a single channel microchip

SE (L), 50 mM HCl-tris (pH = 8.1), HEC 2%; T, 20 mM glycine-tris (pH = 8.1)



Fig. 16 Separation patterns of SDS-proteins complexes for CGE and EKS-CGE mode

The 1/50 diluted sample was analyzed using conventional CGE method. Other diluted sample were analyzed by EKS-CGE method. detection: 214 nm

ンパク質の分析には SDS やデキストランを含む電解液系 が必要である.また、本稿で紹介した濃縮法のうち、スタ ッキング、EKI、EKS-CZE、EKS-MCE は希薄な溶液に有 効な方法である.海水など高濃度の塩類を含む試料中の微 量成分の分析には tITP-CZE (過渡的等速電気泳動前濃 縮-CZE)が適当である.例えば、海水に微量に含まれる ヨウ化物イオンに対しては UV 検出器を用いて ppb レベ ルの分析が可能である.このように試料の性質に応じて適 当な電解液系・前濃縮法を選択し最適化する必要があるも のの、本稿で紹介した過渡的等速電気泳動前濃縮法は広範 な試料の CE 分析に適用可能であると考えている.

文 献

- F. E. P. Mikkers, F. M. Everaerts, T. P. E. M. Verheggen: *J. Chromatogr.*, **169**, 11 (1979).
- D. S. Burgi, R.-L. Chien: Anal. Chem., 63, 2042 (1991).
- R.-L. Chien, D. S. Burgi: Anal. Chem., 64, 1046 (1992).
- D. S. Burgi, R.-L. Chien: Anal. Biochem., 202, 306 (1992).
- J. P. Quirino, J.-B. Kim, S. Terabe: J. Chromatogr. A, 580, 339 (1999).
- F. Foret, V. Sustacek, P. Bocek: J. Microcol. Sep., 2, 229 (1990).
- F. Foret, E. Szoko, B. L. Karger: J. Chromatogr., 608, 3 (1992).
- T. Hirokawa, A. Ohmori, Y. Kiso: J. Chromatogr., 634, 101 (1993).
- D. Kaniansky, I. Zelensky, A. Hybenova: Anal. Chem., 66, 4258 (1994).
- 10) P. Gebauer, W. Thormann, P. Boček: J. Chromatogr., 608, 47 (1992).
- P. Gebauer, W. Thormann, P. Boček: *Electrophoresis*, 16, 2039 (1995).
- 12) L. Krivankova, A. Vrana, P. Gebauer, P. Bocek: J. Chromatogr. A, 772, 283 (1997).
- 13) L. Krivankova, P. Pantuckova, P. Bocek: J. Chromatogr. A, 838, 55 (1999).
- 14) R.-L. Chien, D. S. Burgi: J. Chromatogr., 559, 141 (1991).
- 15) P. Jandik, W. R. Jones: J. Chromatogr., 546, 431 (1991).
- 16) Z. Krivacky, A. Gelencer, J. Hlavay, G. Kiss, Z. Sarvari: J. Chromatogr. A, 834, 21 (1999) and references cited therein.
- 17) J. P. Quirino, S. Terabe: Science, 282, 465 (1998).

- 18) J. P. Quirino, S. Terabe: Anal. Chem., 71, 1638 (1999).
- 19) J. P. Quirino, J.-B. Kim, S. Terabe: J. Chromatogr. A, 965, 357 (2002).
- 20) M. C. Breadmore, P. R. Haddad: *Electrophoresis*, **22**, 2464 (2001).
- 21) J. L. Beckers, P. Bocek: *Electrophoresis*, **21**, 2747 (2000).
- 22) M. Urbanek, L. Krivankova, P. Bocek: *Electrophoresis*, **24**, 466 (2003).
- 23) J. P. Quirino, S. Terabe: J. Chromatogr. A, 902, 119 (2000).
- 24) A. R. Timerbaev, W. Buchberger: J. Chromatogr. A, 834, 117 (1999).
- 25) T. Hirokawa, H. Okamoto, B. Gaš: *Electrophoresis*, 24, 498 (2003).
- 26) P. R. Haddad, P. Doble, M. Macka: J. Chromatogr. A, 856, 145 (1999).
- 27) T. Hirokawa, N. Ikuta, T. Yoshiyama, H. Okamoto: *Electrophoresis*, **22**, 3444 (2000).
- 28) T. Hirokawa, H. Okamoto, N. Ikuta: *Electrophoresis*, 22, 3483 (2001).
- 29) F. M. Everaerts, J. L. Beckers, Th. P. E. M. Verheggen: "Isotachophoresis. Theory, Instrumentation and Application", (1976), (Elsevier).
- 30) T. Hirokawa, M. Nishino, N. Aoki, Y. Kiso, Y. Sawamoto, T. Yagi: J. Chromatogr., 271, D1 (1983).
- 31) T. Hirokawa, H. Okamoto, N. Ikuta, B. Gaš: Anal. Sci., 17, i185 (2001).
- 32) H. Okamoto, N. Ikuta, T. Hirokawa: Anal. Sci., 17, i925 (2001).
- 33) C. Schwer, B. Gas, F. Lottspeich, E. Kenndler: Anal. Chem., 65, 2108 (1993).
- 34) B. Gaš: http://prfdec.natur.cuni.cz/~gas/.
- 35) R.-L. Chien, D. S. Burgi: Anal. Chem., 64, 489 (1992).
- 36) H. Okamoto, T. Hirokawa: J. Chromatogr. A, 990, 335 (2003).
- 37) J. Hu, T. Hirokawa, F. Nishiyama, Y. Kiso: J. Chromatogr. A, 594, 117 (1992).
- 38) T. Hirokawa, T. Ichihara, K. Ito, A. R. Timerbaev: *Electrophoresis*, **24**, 2328 (2003).
- 39) H. Okamoto, Y. Okamoto, T. Hirokawa, A. R. Timerbaev: *Analyst*, (2003), in press.
- 40) A. Manz, D. J. Harrison, E. M. J. Verpoorte: *J. Chromatogr.*, **593**, 253 (1992).
- 41) D. J. Harrison, A. Manz, Z. Fan, H. Luedi, H. M. Widmer: *Anal. Chem.*, **64**, 1926 (1992).
- 42) Z. Q. Xu, T. Hirokawa, T. Nishine, A. Arai: J. Chromatogr. A, 990, 53 (2003).
- 43) Z. Q. Xu, T. Ando, T. Nishine, A. Arai, T. Hirokawa: *Electrophoresis*, **24**, 3821 (2003).

要 旨

キャピラリー電気泳動(CE)やマイクロチップ電気泳動(MCE)の濃度検出下限(LOD)は試料負荷に 対する構造上の制約から他の分離分析法と比べてかなり高い.この欠点はレーザー励起蛍光検出のような高 感度検出器や適切なオンライン前濃縮法の適用により改善できるが,後者は紫外線検出器のみを備えた通常 のCE装置においても有用であるため,各種のオンライン前濃縮法が考案されている.本論文では過渡的等 速電気泳動(tIPT)及び試料の電気的導入を併用する tIPT(electrokinetic supercharging)に重点を置き, CE及び MCE の LOD 向上の戦略を解説し,数種のカチオン,海水中のアニオン及び DNA 断片や SDS タン パク質への応用例を示した.最適化された条件では CE の LOD はサブ ppb レベルに達し,これは金属カチ オンやアニオンについてイオンクロマトグラフィーや誘導結合プラズマ原子発光分析法に比肩する濃度感度 である.MCE では DNA 断片について 0.02 µg/ml, SDS タンパク質について 0.3 µg/ml と通常法に比べ 10~ 40 倍良好な結果を得た.