Memoirs of Osaka Institute of Technology Vol. 63, No. 2 (2018) pp. 1~7

導電性高分子を用いたソフトアクチュエータの伸縮メカニズム

畑 文人、宇戸禎仁、金藤敬一*

工学部 生命工学科 (2018年9月29日受理)

Mechanism of Deformation in Conducting Polymer Softactuators by Fumito HATA, Sadahito UTO, and Keiichi KANETO*, Department of Biomedical Engineering, Faculty of Engineering

Soft actuators are prospective power devices for human friendly robots owing to their noiseless and simple structure. Herein, we have discussed the mechanisms of electrochemical strain and stress as induced by the ions. Electrochemical oxidation and reduction in conducting polymers induces reversible deformation (electrochemical strain) due to insertion and exclusion of ions. The strain was found to depend on the ions, whose volume and radius were estimated. The results indicated that the radii of the inserted ions were between those of crystalline ions and hydrated ions in aqueous electrolyte. The contraction force (electrochemical stress) was observed to be tens of MPa, and was related to the elasticity of the polymers.

キーワード;人工筋肉、ソフトアクチュエータ、導電性高分子、電解伸縮、収縮力、弾性

Keyword ; Artificial Muscle, Softactuator, Conducting Polymer, Electrochemical Deformation, Contraction Force,

Elasticity

1. はじめに

出生率が低下し医療が発達することによって、少子・ 高齢化が進み、介護・医療に国の経済的負担が増加して 社会問題が深刻化している。即ち、若者が老人の介護に あたれば、その分生産に携わる労働人口が減少して生産 性が低下し、経済活動が低下する。現在、我が国では介 護者を東南アジアから何万人のスケールで政策として受 け入れ急場を凌いでいる。しかし、長期的に見ると国際 的な問題になり、抜本的な対策が必要である。

このような高齢者介護に高度な機能を持つ福祉ロボットは不可欠である。高度な機能とは認識と判断、人間親和性の高い動作のロボットである。前者はいわゆる人工知能によるソフトウエア、後者は人間の触感と動作に似た素材による人工筋肉あるいはソフトアクチュエータによって実現できる。

パソコンやスマホに搭載されている半導体による高密 度演算素子、メモリー素子、太陽電池、発光ダイオード、 液晶ディスプレーを始め、モーター、車や航空機のエン ジンなどはほぼ成熟したデバイスである。これらに比べ て、ソフトアクチュエータ(人工筋肉)は未踏の分野で、 研究開発が最も遅れているデバイスである。

筋肉への興味は16世紀初頭、レオナルドダヴィンチの 解剖学的なスケッチから始まる。その後18世紀中ごろに、 ガルバニーがカエルの脚が電気刺激によって動くことを 発見し、生体と電気の関係が詳細に調べられるようにな った。しかし、本格的な人工筋肉の研究は、1990年初め に長田らによる電気刺激で屈伸するハイドロゲルによる ゲルーパーが草分けである¹⁾。以来、小黒らのイオン交換 膜²⁾、平井らによる高分子ゲル³⁾、Baughmanの提案によ る導電性高分子⁴⁵⁾、誘電体エラストマー⁶⁾、ナノチューブ ⁷⁾などが提案されてきた。これらの人工筋肉の発案者もし くは開発者の殆どが日本人で、我が国が世界の先駆的研 究を行ってきたと言える。しかし、まだロボットなどへ の本格的な応用には至っていない^{7,8)}。

導電性高分子は 2000 年白川、マックダイアミッ ド、ヒーガーらのノーベル化学賞で知られるように なったπ共役系高分子で、酸化によって電導度が絶 縁体から金属状態へ激増するポリマーである⁹⁻¹¹⁾。 ポリマーとしての強靭性と高い導電性によって酸 化・還元が可逆的に制御できることから、電解コン デンサー、二次電池の電極材料として実用化されて いる。更に、電気化学的な酸化によって電解液中の イオンが高分子内に取り込まれ、その体積分が膨張 し、還元によって元の体積に戻る可逆的な膨潤・収 縮が起こる。このようなメカニズムで起こる変形を 電解伸縮(ECMD)と呼び、人工筋肉あるいはソフト アクチュエータの材料として興味が持たれ、実用化 への研究が行われてきた¹²⁾。

本稿では、導電性高分子によるソフトアクチュエ ータの原理、変形メカニズム、動作特性について述 べ、更に、ポリピロール(PPy)薄膜における ECMD による伸縮率(Strain)および収縮力(stress)の発生メカ ニズムについて、最近の研究成果をもとに報告する ¹³⁻¹⁵⁾。

2. 試料の作製と測定方法

各種導電性高分子の中でソフトアクチュエータの材料 として、大気中で劣化が起こり難く、しかも、電気化学 的な酸化・還元に対して比較的安定なポリアニリン (PANi)^{5,15)}あるいはポリピロール(PPy)^{13,14,16)}が研究されて いる。PANi はアニリンの塩酸水溶液に酸化剤を用いて重 合した。得られた粉末をアンモニア水で塩基性に還元し たエメラルディンベースを *N*-メチル-2-ピロリドン (NMP) に溶かして、ガラス板上に展開してフィルムが作 製されている^{5,15)}。

今回使用した PPy は 0.2M ピロール、0.2M テトラブチ ルアンモニュウム(TBA) BF₄ (あるいは TBAClO₄) をメチ ルベンゾエイドに解かした電解液を用い、白金板(ある いはステンレス板) 電極上に電解重合し薄膜を得た。電 流密度 0.6 mA/cm², 重合時間 270 分で厚さ約 40µm のフ ィルムが得られ、電気伝導度は 60-100 S/cm である。PPy フィルムの重合に用いたアニオン、BF₄ および ClO₄ はフ ィルム内に取り込まれ、PPy は酸化された高電導状態で 得られる。

このようにして得られた PPy フィルムの表面の電子顕 微鏡写真を図1に示す。フィルム表面の形態は液側(a)で は数十 µm のカリフラワー粒状で、(b)電極面上は滑らか な表面である。この電解液を用いて重合した PPy フィル ムは、還元によって陰イオン(BF₄、ClO₄)が脱ドープ されるアニオン駆動となる。フィルムの密度は TBABF₄ および TBAClO₄で1.3-1.4 g/cm³で、ポリマーの中では高 い密度である。

Fig.1 SEM Pictures of PPy film.

一方、0.15 M ピロールを 0.25 M ドデシルベンゼン スルホン酸 (DBS) 水溶液中で、約 2 mA/cm²にて 60 分間電解重合することによって、約 40 µm, 電導度 15 S/cm のフィルムを得た¹⁷⁾。この方法で得た PPy フィ ルムはアニオンのドデシルベンゼン基が長いので主鎖 の PPy に絡み、還元によって脱ドープされず、カチオ ンが出入りするカチオン駆動の振る舞いを示す^{13,14,17)}。

これらの PPy フィルムは幅 1.0 mm、長さ 20-25 mm の 短冊状に切り出し、図 2 に示す測定装置の PPy フィルム の箇所に 10 mm の露出長で装着する。フィルムの上端は 作用電極の Pt 板で挟み固定した。銀線を簡易参照電極、 Pt 板を対向電極に用いて、図 2 の治具の下半分を測定用 の電解液を入れた容器に浸漬し、サイクリックボルタモ グラム(CV)と同時に伸縮長を測定した^{13,14}。



Fig.2 Sample holder for measurement of electrochemical strain and stress.

3. 実験結果

3.1 イオン種と伸縮率の関係

前章で述べた方法で合成したアニオン駆動の PPy フィルムを NaCl, NaBr, NaNO₃, NaBF4 および NaClO₄ のア ニオンを入れ替えた電解液中で酸化・還元を行ったとき の CV および伸縮率を図 3 に示す。一方、カチオン駆動 の PPy フィルムには、LiCl, NaCl および KCl の様にアル カリ金属を入れ替えた塩を用いて測定した。その CV お よび伸縮率を図4に示す。x 印はレストポテンシャルから の走査開始電位、矢印は電位走査による応答方向を示す。 また、図中の両矢印は CV の走査電位幅を示す。これら の結果から、伸縮率がイオン種によってどのように依存 するかを調べることができる。特に、PPy の重合と異な ったアニオンの電解液中で、電気化学サイクルを数回行 うと、重合で取り込まれたアニオンは電解液中のアニオ ンとほぼ入れ替わる。

図3のアニオン駆動では酸化(anodic:右方向の電位) によって、伸縮率が増加する右上がりの応答を示す。即 ち、酸化によってアニオンが PPy に挿入(ドープ)され、フ ィルムが伸張する。一方、図4 では、酸化によって strain は減少し、カチオンが脱ドープされて収縮することが判 る。走査する電位幅を広くすれば、伸縮率は増加するが、 過酸化状態になりフィルムは劣化し易くなる。そこで、 電荷当たりの伸縮率がより一般的に議論できることから、 電位幅は劣化の少ない範囲に抑えた。



Fig.3 CV and electrochemical strain for anion drive PPy in various electrolytes.



Fig.4 CV and electrochemical strain for cation drive PPy in various electrolytes.

伸縮率は注入されるイオン数が多い程大きくなる。 従って、一定のイオン数に対して伸縮率を比較するため、 CVの電流を時間積分することによって、PPyフィルムに 注入される電荷量(charge)当たりの伸縮率を求めた。注入 電荷量に対する伸縮率をアニオン駆動およびカチオン駆 動に対して、それぞれ図5および図6示す。これらは電 気化学サイクル(電解伸縮)を3回行ったもので、サイ クル数の増加によって曲線が左あるいは右側にシフトし ていく様子が判る。例えば、NaClでは右側にシフトして、 酸化によって電荷が不可逆的に喪失され、一方、NaBF4 あるいは NaClO4 では還元によって電荷が喪失している ことが判る。NaNO3 では比較的安定に動作している。カ チオン駆動では左側へのシフトが大きく、安定性が低い ことが判る。また、曲線の傾きが大きい程、取り込まれ るイオンのイオン半径が大きいと推測される。







Fig. 6 Charge dependence of electrochemical strain in cation drive PPy film.

イオン半径には無水塩の原子間距離から見積もられ る結晶イオン半径がある。一方、塩は水に入れると、水 分子がイオンの周りを取り囲み解ける(水和)。取り囲む 水分子の数は温度に依存し、低温では多くの水分子が取 り囲むので、溶解度が減少する。水和したイオン半径は、 結晶イオン半径よりも大きい。図5 および図6 に示す電荷量当たり(charge; C)の伸縮率の曲線の傾きから、PPy にドープされたイオン一個当たりの体積、即ち、イオン 半径を見積もることができる。

導電性高分子内にドープされたアニオンは、導電性高 分子のポラロンに起因するポリカチオンとイオン結合を することが可能である。従って、導電性高分子に取り込 まれるイオンは、結晶イオン半径の大きさでもよく、水 和したイオンがドープされる必然性はない¹⁰。

3.2 電解伸縮の大きさからイオン半径を見積もる

電気化学的な酸化・還元によって電解液中のイ オンが導電性高分子にドープされ、その体積分が等方的 に導電性高分子を膨潤させると仮定すると、イオン半径 を次の様に見積もることができる。図7に示すように、 膨潤する前のフィルムの長さ、幅、厚さをそれぞれ l_0, w_0 および t_0 とし、酸化によって $l_0 + \Delta l, w_0 + \Delta w$ および t_0 + Δt に増加したとすれば、イオンの体積を $v_0, 4\pi \lambda$ 数をnとすれば、ドープされたイオンの全体積は m_0 となる。即 ち、(1)式が成り立つ^{13,14)}。(1)式を展開して、一次近似と して体積増加分が微小、即ち、 $l_0 \gg \Delta l, w_0 \gg \Delta w$ お よび $t_0 \gg \Delta t$ として、2次以上の項を無視すれば、(2)式が 得られる。



Fig.7 A model of film swelling due to insertion of ions by electrochemical oxidation.

$$(l_0 + \Delta l)(w_0 + \Delta w)(t_0 + \Delta t) - l_0 w_0 t_0 = n v_0$$
(1)

$$V_0\left(\frac{\Delta l}{l_0} + \frac{\Delta w}{w_0} + \frac{\Delta t}{t_0}\right) \approx nv_0, \tag{2}$$

但し、 V_0 はフィルムの変形前の体積、即ち、 $V_0 = l_0 w_0 t_0$ で、等方的な変形を仮定すれば、 $\Delta l/l_0 \approx \Delta w/w_0 \approx \Delta t/t_0$ と近似でき、(2)式は(3)の様になる。

(3)

$$\frac{\Delta l}{l_0} = \frac{nv_0}{3V_0}$$

ドープされたイオンの数*n*は、電荷量*q*(C)から電気素 量を*e* (*e* = -1.6×10^{-19} C)として、*n* = *q/e* から求 めることができる。即ち、*n* を(3)式に代入すると、イオ ンの体積が、図5および図6の実験結果の傾き($\Delta l/l_0$)/*q* で表せる(4)式が得られる。更に、イオンを球として、そ の半径を(5)式から求めることができる。

$$v_0 = 3eV_0\left(\frac{\Delta l/l_0}{a}\right) \tag{4}$$

$$r = \left(\frac{3}{4\pi}v_0\right)^{-3} \tag{5}$$

表1に電解伸縮から求めたイオン半径を掲げる。参 考のため、既に報告されている結晶イオン半径および水 和イオン半径を引用¹⁸⁾しておく。図8にイオン半径を図 示して、結晶イオン半径、水和イオン半径の関係を判り やすくまとめた。赤い棒線がアニオン、黄色い棒線はカ チオンのイオン半径である。アニオンは水和して結晶イ オン半径より大きくなるが、原子番号あるいは分子量が 大きくなると、結晶イオン半径と大きく変わらないよう に見受けられる。一方、カチオンでは原子番号が小さい ほどイオン半径は大きく、どちらかと言えば水和イオン 半径に近い。原子番号が小さいイオンは電荷の広がりが 小さく電荷が集中するためその電荷を緩和するために、 分極した水分子を多く集めて水和イオン半径は大きくな る¹⁸⁾。また、イオンの水溶液で電荷移動の測定からもイ オン半径の小さい程、電荷の移動が遅いことが知られて いる。

今回の結果から、導電性高分子にドープされたイオ ン半径は、結晶イオン半径より大きく、自由水中にある 水和イオン半径より小さいことが判った。これは、水溶 液中での電気化学反応であることを考えると、イオンが 水和して導電性高分子内に注入され、ポリカチオンとイ オン結合することは妥当な結果である。このイオンの大 きさは、導電性高分子が電解液に浸っている状態での大 きさである。酸化された導電性高分子を脱水して乾燥さ せると、体積は約 10%収縮するので、乾燥させるとイオ ン半径は結晶イオン半径に近づくと思われる。

Table 1. Estimated ion radii doped electrochemically in PPy, crystalline ion and hydrated ion radii for comparison¹⁸ (pm).

イオン種	イオン半	結晶イオン	水和イオン半
「スマル王	径	半径	径
G1 ⁻	240	101	220
CI	240	181	330
Br ⁻	250	195	330
NO ₃ ⁻	250	264	342
BF_4^-	270	-	-
ClO ₄	290	-	-
Li ⁺	270	60	380
Na ⁺	240	95	360
K^+	230	133	330



Fig. 8 Anion and cation radii estimated from electrochemically doped in PPy film, crystalline ion radius and hydrated ion radius shown in Table 1.

3.3 伸縮率の張力負荷依存性

材料の硬さあるいは弾性は、圧力または張力などの応 力(σ)を架けたときに材料がどれだけ歪む(ε)かによっ て、定量的に評価される。歪は応力に(6)式のように比例 し、

$$\varepsilon = \sigma / Y \tag{6}$$

破壊に至らないフックの法則に従う変形である。Yはヤン グ率で硬さの指標、大きい程硬い材料である。物性的に 考えると、原子間の結合が共有結合で、3次元的に張り めぐらされていると硬くヤング率が大きい。例えば、ガ ラスのヤング率は80 GPa である。

多くのポリマーの場合、分子間はファンデルワールス カで弱く結合しているため柔らかい。日常よく手にする ポリエチレンのヤング率は0.4~1.3 GPa である¹⁹。導電 性高分子は少し硬めの通常のポリマーとほぼ同じである。 今回電解重合した PPy フィルムのヤング率は TBABF₄あ るいは TBACIO₄ のいずれで重合しても、誤差範囲で約 0.6GPa であり、ポリエチレンとほぼ同じである。導電性 高分子の場合、硬い程、架橋が多く必ずしも良質なポリ マーとは言えない。ソフトアクチュエータの収縮力は、 バネの復元力と同じメカニズムと考え、ヤング率と収縮 力を比較した。

ソフトアクチュエータの電解伸縮率(EC strain)は、引 張り負荷 f(Tensile load)が無い状態で最も大きいが、負荷 が増加するにつれて伸縮率は減少し、張力負荷と収縮力 が等しくなると収縮しなくなる。この最大負荷を抗力 (Blocking force f₀)と呼ぶ。図9はTBABF4を用いて電解重 合した PPy フィルムの1M NaBr 水溶液での電解伸縮率の 張力負荷依存性を示す。



strain PPy film.

図9に示すように、電解伸縮率は引張り負荷に対して、 直線的な減少を仮定すると、電解伸縮率(*Δll*₀)の張力の 負荷応力(f)依存性は、近似的に(7)式で表される¹⁵²¹。 ここで、E (Pa)は(6)式との類似性からヤング率と等価 で、電解収縮係数(E)と呼ぶ。Eは(7)式の左辺=0 からの (8)式によって求められる。

$$\Delta l/l_0 = \Delta l_m/l_0 - f/E \tag{7}$$

$$E = f_0 / (\Delta l_m / l_0) \tag{8}$$

ここで、Δ_mは無負荷時の電解伸縮長である。即ち、(8) 式から示唆されるように、アクチュエータの特性は、材 料の弾性定数(Y)と関連づけられ、柔らかい材料ほど図 9 の直線の傾きは急峻で、伸縮率は大きいが収縮力は小さ いと予想される。

TBABF₄を用いて電解重合した PPy フィルムを NaCl, NaBr, NaNO₃および NaBF₄の電解液を用いて電解伸縮さ せた最大伸縮率、抗力および電解収縮係数(E)を表 2 に示 す。直感的に分かりやすくするために、その結果を図 10 の棒グラフに示す。

Table 2. Maximum strain ($\Delta l_m/l_0$), blocking force (f_0) and electrochemical elastic modulus (E) of PPy film in various

electrolytes.				
	$\Delta l_{\rm m}/l_0$ (%)	f_0 (MPa)	E(GPa)	
NaCl	1.3	60	4.7	
NaBr	1.3	24	1.8	
NaNO ₃	2.3	15	0.64	
NaBF₄	3.5	21	0.59	



Fig.10 Maximum strain $(\Delta l_m/l_0)$, blocking force (f_0) and electrochemical elastic modulus (E) of PPy film in various electrolytes.

導電性高分子の電解伸縮は取り込まれるイオンが大き い程、伸縮率は大きくなるが、抗力は小さい傾向にある ことが判った。本来、材料が決まれば、収縮力(抗力) はイオンの種類に関係ないと考えられるが、実験結果で は明らかに相関がみられた。その機構については、今後 の課題である。更に、興味ある結果として、TBABF4で電 解重合した PPy フィルムは、Y と E がほぼ等しい。また、 小さいアニオンの電解液で電解伸縮を行うと、伸縮率は 小さくなるが、大きい抗力(収縮力の強い)のソフトア クチュエータが得られた。

4. 結言

導電性高分子、ポリピロールフィルムの電解伸縮にお けるイオン種依存性を詳細に調べた。その結果、予想ど おりであるが、伸縮率はイオンの大きさが大きい程大き いことが明らかになった。ドープされたイオン半径は結 晶イオン半径より大きく、水和した状態でポリマー内に ドープされていることが判った。また、Li, Na, K などの カチオンでは、結晶イオン半径が小さい程、伸縮率は大 きく観測され、ドープされたカチオンは水和しておりそ のイオン半径が大きいことが判った。電解収縮力の起源 について、基本的には弾性体の特性を示すが、イオンが 小さい程抗力が大きく、収縮力が大きくなることが明ら かになった。

導電性高分子によるソフトアクチュエータは小電力で、 伸縮率、収縮力も大きいが、サイクル寿命に限界があり、 実用化には至っていない。しかし、応用面は別として、 高分子物性および電気化学の基礎的な面から見ると、電 解伸縮は魅力的な研究対象である。

謝辞 本研究の一部は科研費(16K06280)の補助による ことを付記し、謝意を表する。

参考文献

1) Y. Osada, H. Okuzaki and H. Hori, *Nature*, **355** (1992) 242. 2) 小黒啓介、*化学と工業*、 **72** (1998) 162. 3) 平井利博、*材料科学* 、 **32** (1995) 59. 4) T. Mirfakhrai, J.D.W. Madden and R.H. Baughman, *Materials Today*, **10** (2007) 30.

5) K. Kaneto, M. Kaneko, Y. Min, A.G. MacDiarmid, *Synth. Met.*, **71** (1995) pp. 2211-2212.

6) Q. Pei, M. Rosenthal, S. Stanford, H. Prahlad and R. Pelrine, *Smart Mater, Struct.* **13** (2004) N86.

7) K. Asaka and H. Okuzaki (Eds), Soft Actuator, Materials, Modelling, Application, and Future Perspectives, (2014)Springer Japan.

8) 長田義仁編「ソフトアクチュエータ開発の最前線」 エ ヌ・ティー・エス (2004).

9) 田中、赤木 編「白川英樹博士と導電性高分子」化学同人 (2001).

10) 小野田光宜、金藤敬一、大澤利幸、吉野勝美 著 「有 機イオントロニクス」森北出版 (2016)

ISBN978-4-627-77541-1

11)金藤敬一、西川真央、宇戸禎仁 大阪工業大学 紀 要 62, No.2 (2017). PP.13-24

12)金藤敬一「導電性高分子によるソフトアクチュエータ の研究動向,特性および課題」アクチュエータの新材料, 駆動制御,最新応用技術」第1節、情報技術協会 2017 年3月31日 ISBN 978-4-86104-649-0.

13) K. Kaneto, F. Hata, S. Uto, *MRS Advances*, Vol. **3**, Issue 27 (Biomaterials and Soft Materials) (2018) pp. 1543-1549.

14) K. Kaneto, F. Hata, S. Uto, *J. Micromechanics and Microengineering*, Vol.**28** (2018) 054003 (6p).

15) K. Kaneto, F. Hata and S. Uto, *Transaction of the Material Research Society of Japan*, **43** (2018) pp. 61-64.

16) S. Hara, T. Zama, W. Takashima and K. Kaneto, *Polymer Journal*, 36, No.2, (2004) pp.151-161.

17) W. Takashima , S. S. Pandey, M. Fuchiwaki, K. Kaneto, *Jpn. Journal Applied Physics*, **41** No.12 (2002) pp.7532-7536.

18) J.N. Israelachvili, *Intermolecular and surface Forces* 2nd Edn, (Tokyo:朝倉書店) p.53.

19) Wikipedia; https://ja.wikipedia.org/wiki/ヤング率

20) G.M. Spinks, V-T. Truong, Sensors Actuators A.

119 (2005) pp. 455-461.