## 博士論文 (要約)

# Design and Characterization of Polymer Gels with Reliable Deformation Region in Aqueous Environments

(水環境において力学的信頼性を有する高分子ゲルの開発と特性評価)

### 近藤 真司

博士論文(要約)

### 論文題目 Design and Characterization of Polymer Gels with Reliable Deformation Region in Aqueous Environments

(水環境において力学的信頼性を有する高分子ゲルの開発と特性評価)

#### 氏 名 近藤 真司

概要:高分子ゲルを構造材料として用いるには、使用する環境下で力学特性を長期間一定に保持し続 ける性能、即ち力学的信頼性が求められる。近年、高強度ゲルに関する様々な研究が行われてきたが、 力学的信頼性に向けてゲルの高強度化を試みた例は無かった。本研究では、水環境において力学的信 頼性を実現するための、新しい高分子ゲルの作製手法の確立、及び新しい手法で開発した高分子ゲル の力学特性評価を目的とした。私は、親水性/疎水性高分子で構成された、均一網目構造を有する高分 子ゲルを作製した。水環境では、凝集構造の効果により延性破壊を引き起こし、弾性変形域での突発 的な破壊を防ぐことが確認された。水中での 100 回繰返し 3 倍伸長試験では、ゲルは元の力学特性を 保ち、材料疲労は見られなかった。このレベルの力学的信頼性を獲得したゲルは今回が初である。

#### 1. はじめに

高分子ゲルとは、高分子が架橋されて三次元の 網目を作り、それが溶媒を吸収して膨潤したもの と広く定義される。高分子ゲルは、高含水率・伸 縮性・生体適合性といった特徴を有していること から医療用材料に幅広く利用され、更に近年では、 軟骨や椎間板といった生体軟組織の再生医療へ の応用が期待されている<sup>1</sup>。しかし、従来の高分 子ゲルは力学強度が低く、生体内での長期使用に 堪えるものではなかった。材料力学の観点から考 えると、医療用の構造材料は、使用する環境下で 力学特性を長期間一定に保持し続ける性能、即ち 「力学的信頼性<sup>2</sup>」を備えていることが重要であ る。一方、従来の高分子ゲルは、脆性破壊を起こ すため、いつ壊れるか予測ができない (図 1a)、 水中で更に力学特性が低下する (図 1b) という 課題があり、医療用構造材料への応用を妨げてい た。これまでゲルの高強度化を目指す様々な研究 がなされてきたが、上記2つの問題点を解決し、 力学的信頼性を獲得した例は報告されていない。 従来の高分子ゲルの課題を解決する手法として、

親疎水性高分子ゲル (APCN ゲル) に注目した。 APCN ゲルとは、親水性/疎水性の網目鎖を有す る高分子ゲルと定義される<sup>3</sup>。この作製手法を用 いることで、(i) 水中では疎水性網目同士が凝集 し、膨潤による影響を相殺すること、(ii) 疎水 部の凝集構造が網目を補強し、突発的な破壊を防 ぐこと、が期待される。本研究では、水環境にお いて十分な力学的信頼性を実現するための、新し い高分子ゲルの作製手法の確立、及び新しい手法 で開発した高分子ゲルの力学特性評価を目的と した。



図1. 医療用構造材料への応用に向けた、従来のゲルの課題. (a) 脆性破壊による破断点のばらつき.(b) 水中での力学特性 低下.(c) 典型的な高分子ゲル(Tetra-PEG ゲル<sup>4</sup>)の応力-延伸曲線. 作製時はサンプルによって破断点に大きなばらつ きが見られ、膨潤後は伸縮性の低下が見られる.

#### 2. APCN ゲルの作製

分子量 10 kg/molのLinear-amine-terminated PEG (Linear-PEG-NH<sub>2</sub>) と分子量 10 kg/mol の Tetra-NHS-terminated PEG (Tetra-PEG-OSu) は日油か ら、分子量 2.5 kg/mol の Poly(dimethylsiloxane), bis(3-aminopropyl) terminated (Linear-PDMS-NH<sub>2</sub>) は Aldrich から購入し、そのまま使用した。所定 の量の Linear-PEG-NH, と Linear-PDMS-NH, を両 者が可溶なトルエンに溶解させ、溶液 A を調製 した。所定の量の Tetra-PEG-OSu をトルエンに溶 解させ、溶液 B を調製した。溶液 A と溶液 B を 室温で混合し、1日静置することで APCN ゲル を作製した (図 2; 写真上部)。スクシンイミジル 基は活性エステルの一種であり、室温でアミノ基 と反応しアミド結合を形成するため、この作製方 法を用いれば室温でポリマー溶液を混合するだ けでゲルの作製が可能である。また、直鎖の PEG/PDMS の割合を変えるだけで、網目構造を 形成する親水性/疎水性部位の組成を任意に変化 させることができる。本研究では、末端のアミノ 基とスクシンイミジル基の量が一致するように、 直鎖高分子の濃度を8mM、四分岐高分子の濃度 を 4 mM に固定し、直鎖高分子における Linear-PDMS-NH,のモル分率 (r) を 0, 0.25, 0.5, 0.75, 1 と変化させた5種類のゲルを作製した。



図 2. APCN ゲルの作製方法. 本研究では、直鎖高分子中の PDMS のモル分率 (r) の異なる5種類の APCN ゲルを作製し た. -NH₂ はアミノ基、-OSu はスクシンイミジル基. 網目構 造中の水色が親水性部位 (PEG)、赤が疎水性部位 (PDMS). 写真上部は、異なる PDMS モル分率で作製した APCN ゲル, 1

#### 3. 作製時における網目構造の解析

作製した APCN ゲルの網目構造を評価するた め、作製時の APCN ゲルの光透過率測定、中性 子散乱実験、及びヤング率測定を行った。まず可 視/紫外光における光透過率を評価した。作製時 の APCN ゲルは、PDMS 導入量 (r) に関わらず 可視光域において 90%以上の透過率を示した (図 3a)。これは、ゲル化反応中の PEG と PDMS の相分離が抑制されたことを示唆している。また、 中性子散乱実験では、散乱プロファイルの小角側 に過剰散乱が見られず、空間不均一性が抑制され ていることが確認された (図 3b)。次に、伸長試 験を行い作製時のヤング率を測定した (図 3c)。 これまでの研究から、均一網目構造を有する高分 子ゲルのヤング率 (E) は phantom network model に従い、有効網目密度 (v) と架橋点密度 (µ) を 用いて  $E = 3(v - \mu)RT$  (R は気体定数、T は絶対温 度)と表せることがわかっている<sup>5</sup>。図 3c より、 APCN ゲルのヤング率は phantom network model の予測値の範囲内に収まり、反応率換算で 0.8~ 0.9 程度であった。以上の結果から、本研究で考 案した新しい作製方法では、末端の反応が相分離 によって阻害されず、従来の APCN ゲルに比べ 均一な網目構造を形成することが確かめられた。



**図 3. 作製時における APCN ゲルの網目構造評価.** (a) 可視/ 紫外光透過率. (b)中性子散乱の散乱プロファイル. (c) ヤン グ率. 図中の実線・破線・点線は、反応率がそれぞれ 1, 0.9, 0.8 の場合の phantom network model の予測値.

#### 4. 純水溶媒における網目構造の解析

続いて、APCN ゲルの溶媒を純水に置換した。 作製した APCN ゲルをトルエン/メタノールの混 合溶媒に浸し、メタノールの比率を徐々に上げる ことで溶媒をメタノールに置換した。更に、今度 はメタノール/純水の混合溶媒に浸し、純水の比 率を徐々に上げることで溶媒を純水に置換した。 純水溶媒置換後の APCN ゲルの体積は、PDMS 導入量の増加と共に減少した (図 2; 写真下部)。 これは、PDMS が相分離構造を形成し、網目構造 全体を収縮させたためだと考えられる。この相分 離構造の解析を行うため、透過率測定、中性子散 乱実験、及びヤング率測定を行った。純水溶媒で の APCN ゲルの可視光透過率は、PDMS 導入量 によらずほぼ 90%であり、相分離構造を持つにも 関わらず高い透明性を示した(図4a)。また、近 紫外領域での透過率の低下から、相分離構造のサ イズがおよそ紫外光の波長程度 (数百 nm) 以下 に制御されていることが示唆された。このサイズ は PDMS 鎖一本 (5 nm) よりも遥かに大きいこ とから、相分離構造は PDMS 鎖だけでなく、周 囲の PEG 鎖も巻き込まれていると考えられる。 一方、中性子散乱実験によって得られた散乱プロ ファイルには、大きくブロードなピークが数十 nm 付近に観測された (図 4b)。これは、PDMS の凝集体が数十nm 程度の周期構造を形成してい ることを示唆している。次に、伸長試験によりヤ ング率の測定を行った。相分離した網目構造の力 学特性を記述するモデルとしては、2つの相分離 した網目構造が等歪変形を行うと仮定した Voigt モデルと、等応力変形を行うと仮定した Reuss モ デルの2つが主に挙げられる<sup>6</sup>。APCN ゲルのヤ ング率は、この2つのモデルの予測値の中間の値 を取った (図 4c)。その他のモデルについても検 討を行ったが、APCN ゲルのヤング率を正確に記 述することはできなかった。今後、相分離構造の 体積分率、各相のヤング率を精密に測定すること で、各モデルの妥当性について更に検討すること が求められる。



図 4. 純水溶媒における APCN ゲルの網目構造評価. (a) 可 視/紫外光透過率. (b) 中性子散乱実験の散乱プロファイル. (c) 純水溶媒でのヤング率. ●が実測値, ▽が Voigt モデルの 予測値, △が Reuss モデルの予測値<sup>6</sup>.

#### 5. 純水溶媒での力学特性評価

水中で平衡膨潤状態に達したゲルについて、繰 返し伸長試験を行った。PDMS 導入量の少ないゲ ル (r=0,0.25) は、破断までヒステリシスが見ら れず、全ての変形域で弾性変形を行うことが示唆 された(図 5a, b)。一方、PDMS 導入量が多いゲル (r=0.5-1)は、低延伸側ではヒステリシスが見ら れなかったが、高延伸側でヒステリシスが観測さ れた (図 5c-e)。これは、低延伸側では弾性変形 を行うが、高延伸側では凝集構造の効果により塑 性変形を行うことを示唆している。次に、引張破 断試験を行い応力-延伸曲線を得た (図 5f)。図 5fから破断時の延伸率を求め、rに対してプロッ トした (図 5g)。r=0,0.25 のゲルは破断延伸率に ばらつきが見られたのに対し、r=0.5-1のゲル は破断点のばらつきが少なく、更に全てのサンプ ルで弾性変形域での破断が見られなかった。我々 は、両者の破断延伸率のばらつきの違いが、ゲル の破壊挙動の違いによるものではないかと推測 した。r=0,0.25のゲルは、全ての変形域で弾性 変形を行う。この場合、どの延伸段階でも破壊す る可能性がある(脆性破壊)ため、破断延伸率に ばらつきが生じる。一方、r=0.5-1のゲルは、 低延伸側では弾性変形、高延伸側では塑性変形を 行う。この場合、ゲルは必ず塑性変形を経てから

破断する (延性破壊) ため、弾性変形域での破壊 が抑制されたのではないかと考えられる。この予 測を検証するため、水中での耐久性試験を行った。 r=0.5のゲルについて、水中で 100 回繰り返し3 倍伸長試験を行ったところ、ゲルは破断せずに元 の力学特性を保った (図 5h)。この結果は、延性 破壊によって弾性変形域でのゲルのマクロな破 壊が抑制されるという推測の妥当性を示唆して いる。水中でこのレベルの力学的信頼性を有する 高分子ゲルはこれまで報告されたことがない。



図 5. 純水溶媒における APCN ゲルの力学特性評価. (a) ~ (e) 繰返し伸長試験で得られた応力一延伸曲線 (a; r = 0, b; r = 0.25, c; r = 0.5, d; r = 0.75, e; r = 1). 黒点線で繋がれた白丸 は、平衡状態の応力一延伸曲線. 凡例の数値は、一つ前のサ イクルでの延伸率. (f) 破断試験で得られた応力一延伸曲線. (g) PDMS 導入量に対する破断時の延伸率. 赤線はヒステリ シス開始点. r = 0, 0.25 のサンプルではヒステリシスが見ら れなかったため、定義することができなかった。 (h) 水中で の 100 回繰返し 3 倍伸長耐久性試験の結果. 1 回目から 10 サイクル毎の応力一延伸曲線を示した。

#### 6. 結論

本研究では、均一網目構造を有する APCN ゲ ルの作製に成功した。水環境下では、網目構造中 の疎水性部が凝集することで、膨潤による効果を 相殺することが確認された。また、疎水性部位の 導入量が多いサンプルは延性破壊を起こし、弾性 変形域でのマクロな破壊が抑制されることがわ かった。以上の効果により、本研究で開発された ゲルは、水中での3倍繰返し100回伸長に堪えう る力学的信頼性を獲得した。水中でこのレベルの 力学的信頼性を有する高分子ゲルはこれまで報 告されたことがない。

更に特筆すべき点は、作製手法の汎用性である。 直鎖高分子は修飾が容易なため、主鎖や分子量、 側鎖等を制御することで、力学的信頼性に加え、 目的に応じた機能を更に付与すること可能であ る。本成果は、高強度ゲルの作製指針に新たな視 点をもたらすものであり、このゲル作製手法を新 しい基盤として、高分子ゲルの応用分野が生体な どの更に高負荷な環境へと拡張することが期待 される。

#### 参考文献

 Drury, J. L.; Mooney, D. J. *Biomaterials* 2003, 24, (24), 4337-4351.

2. Enoki, M., *Mechanical reliability for materials: elastic dynamics for safety design*. Uchidaroukakuho: Tokyo, Japan, 2006.

Erdodi, G.; Kennedy, J. P. Prog. Polym. Sci.
 2006, 31, (1), 1-18.

4. Sakai, T.; Matsunaga, T.; Yamamoto, Y.; Ito,
C.; Yoshida, R.; Suzuki, S.; Sasaki, N.; Shibayama,
M.; Chung, U. I. *Macromolecules* 2008, 41, (14), 5379-5384.

5. Akagi, Y.; Gong, J. P.; Chung, U.; Sakai, T. *Macromolecules* **2013**, 46, (3), 1035-1040.

6. Young, R. J.; Lovell, P. A., *Introduction to polymers*. Chapman and Hall: 1991.