表面パターン転写で疎水性を付与した 酢酸菌産生セルロースナノファイバーシートの創製

九州大学バイオアーキテクチャーセンターおよび大学院生物資源環境科学府 富田陽子・辻 翼・近藤哲男

Fabrication of Microbial Cellulose Nanofiber Network Sheets Hydrophobically Enhanced by Introduction of a Heat-printed Surface

Yoko Tomita, Tsubasa Tsuji, and Tetsuo Kondo

Bio-Architecture Center & Graduate School of Bioresource and Bioenvironmental Sciences, Kyushu University, 6-10-1, Hakozaki, Higashi-ku, Fukuoka 812-8581, Japan

Abstract : Acetobacter xylinum, a Gram-negative bacterium, secretes a cellulose nanofiber into the culture medium, and thereafter the individual secreted nanofibers are assembled to form a 3D network structure as termed "pellicle." The pellicle has unique properties including high water retention ability, biocompatibility, high strength and so on. Therefore, a hydrophobic cellulose nanofiber network sheet was attempted to be fabricated by heat-pressing of metal molds having a micro pattern in order to open further pathways of the pellicle towards potentially versatile materials. From the contact angle measurements, a heating condition at 130° C for 24 hours was the optimal condition for the treatment. ESCA analyses indicated that the increase in hydrophobicity was due to introduction of the ether bonds on the surface. Furthermore, a structural hydrophobic effect such as "Lotus effect" on this sheet was examined by introduction of micro -lattice patterns onto the surface. Finally, the synergistic effect of the heating and micro-patterning was examined. The surface of the sheet was more hydrophobic when the two effects were combined together. This successful method could be generally extended for bio-based materials to provide nano/micro structures with a surface hydrophobic property.

(Received 13 November, 2008; Accepted 8 December, 2008)

1. 緒 言

セルロースはグルコピラノース環が β-1,4 結合した天然 高分子である. セルロースは主に樹木の成分として知ら れているが、微生物によっても産生される. 酢酸菌 Acetobacter xylinum (=Gluconacetobacter xylinus) はセル ロースナノファイバーを産生する微生物として研究され ている代表的な細菌である. 酢酸菌は, 幅 0.5-1 µm 長さ 2-10µm 程度の円柱状の桿菌で、培地中の糖類を炭素源とし て用い, 菌体表面の長軸方向に一列に 50-100 個存在する セルロース合成酵素複合体[1]から、菌体外へセルロース ミクロフィブリルを産生する. このミクロフィブリルは 凝集し,幅40-60nm,厚み10nmのリボン状のセルロース ナノファイバーを形成する. これをマイクロビアルセル ロース(MC)と呼ぶ. 酢酸菌は偏性好気性菌であり, 静置 培養条件下では液体培地の気-液界面でこのセルロース ナノファイバーによる三次元ネットワーク構造を有する ゲル状膜(ペリクル)を形成する.これは食品では"ナタ デココ"と呼ばれる.

MCは生分解性,生体適合性,高結晶性,低熱膨張性等の様々な性質を有している.これらの性質を利用して,

創傷被覆材[2-4],細胞培養足場[5-7],電子ペーパー[8], スピーカーコーン[9],分離膜[10,11],コンポジット材料 [12-14]など様々な応用が MC ペリクルに関して模索され ている.MC ペリクルのシート材料化を検討する場合,寸 法安定性や表面の性質の安定性が必要と考えられる.ペ リクルを構成するセルロースナノファイバー(MC)は上記 のように高結晶性で低熱膨張性であり,強度や熱的寸法 安定性は有していることから,さらに濡れに対する表面 寸法安定性が向上すれば機能材料として新たな展開が期 待される.

セルロースの分子構造において、構成単位であるグル コピラノース環の C-H 結合はグルコピラノース環に対し て垂直なアキシャル結合であり、全ての OH 基はグルコ ピラノース環に対して平行なエカトリアル結合である. このことから、セルロース分子の垂直方向は C-H 結合に 由来する疎水性、水平方向は OH 基に由来する親水性を 示す[15]. このようにセルロースは分子中で親水部分と 疎水部分が局在しており、親水部のみが表面に配列した 場合、その表面張力は 42mN/m(高分子素材中最も親水性) となり、疎水部のみが表面に配列した場合、その表面張 力は 19.8mN/m(テフロン並の疎水性)となることが計算さ れている[16]. つまり,表面に露出しているセルロース 分子の親水部分と疎水部分の配列や集合形態を変化させ る,もしくは物質表面のセルロース分子の親水部分か疎 水部分のどちらかの性質を変化させると,その分子集合 体全体の性質も大きく変化することになる.

分子レベルでの疎水化に加えて、表面のさらなる疎水 化のために着目すべきは「ハスの葉効果」[17]に代表され るパターン構造による効果である.ハスの葉効果とは、 ドイツの Barthlott らによってはじめて報告された自浄効 果である.この効果はハスの葉が超撥水性を有している ためとされる.ハスの葉の表面は、ワックスのナノ/マイ クロスケールの凹凸構造を有していることが分かってお り、疎水性物質が特定のパターン構造を有することによっ て、さらに疎水性を向上させることを示唆している.

本研究では、上記の分子レベルならびにマイクロパター ン構造の疎水化効果をふまえ、ナタデココから疎水表面 を有するシートを複雑な化学反応や表面改質法を用いる ことなく簡便に製造することを目的にした.そのため、 シート状 MCペリクル表面の熱処理を検討し、さらに熱 転写による表面へのマイクロサイズのパターン導入に起 因する疎水効果を検討した.すなわち、この調製で得ら れるマイクロ構造の中にナノファイバーネットワーク由 来のナノ構造が存在するナノ/マイクロ構造を有する疎水 表面を形成することで、一種のハスの葉効果を期待した. このように、熱処理によるセルロース分子の化学構造変 化とセルロースシート表面のマイクロサイズの効果の 相乗効果による疎水化法を検討した.

2. 実 験

2.1 マイクロビアルセルロース (MC) ペリクルの調製

Shramm-Hestrin(SH)液体培地中にて3日程度静置して 酢酸菌(ATCC53582)の前培養を行った. $15 \times 10 \times 5$ cm の ポリプロピレン製の滅菌容器中にSH液体培地[18]を 300ml 調製し、その中に前培養した菌を3ml 接種し、イ ンキュベーター中で30℃、2週間静置培養した. 培養後、 培養液表面から厚さ約1cm 程度のゲル状膜のMCペリク ルが得られた. このMCペリクルを超純水中に投入し、 撹拌しながら数日間水交換を繰り返すことにより、残存 するSH培地を除去した. さらに、0.1%(w/w)NaOH水溶 液中で80℃で4時間撹拌を行い、タンパク質と水洗で除 ききれなかったSH培地の残存物を除去した. 最後に、 NaOH 処理後の試料を精製するため、超純水中で撹拌し ながらpHが中性付近になるまで水交換を行った.

2.2 MC シートの調製

得られた MC ペリクルを大きさ 10cm × 10cm の正方形 に切り,鏡面加工を行ったナイロン樹脂製の型枠(10cm × 10cm)の中に入れ,上から同じ材料,大きさで鏡面処理が 施されたブロックをかぶせることによりはさみこんだ. プレス機(テスター産業社製卓上型テストプレス SA-303) を用いて、ブロックごと徐々に圧縮し、MC ペリクル中に 存在する水の除去を行った.この時の最大圧力を、それ ぞれ5、10、15MPa に設定し、保持時間を1時間及び24 時間とした.圧縮後、試料をブロックから外し、これを 超純水で湿らせて柔らかくしたのち、二軸延伸器に固定 し、ひずみや収縮が起こらないように緊張乾燥させて、 シートを調製した.このシートをここでは MC シートと 呼ぶことにする.MC シートの厚さはマイクロメーター(ミ ットョ株式会社製 MDC-25M)を用いて測定した.測定は、 各試料 10 回以上行った.

2.3 MC シートの疎水化における最適温度の検討2.3.1 MC シートの疎水化

2.2 で調製された MC シートをサイズ 1cm × 8cm の短冊 形に切り出し,温度条件をそれぞれ 105, 130, 150, 170, 190℃と設定した通風乾燥機中で放置した.この際の処理 時間をそれぞれ 3, 6, 12, 24, 48 時間とした.ただし, 105℃ は絶乾状態の試料として処理は 3 時間のみ行った.

2.3.2 接触角による疎水性の評価

室温 20℃,湿度 65% の恒温恒湿室にて,2.3.1 で得られ た試料表面に内径 0.17mm の針を装着したシリンジから蒸 留水を 1µl 滴下させ,1 秒放置した後,接触角測定装置(協 和界面科学株式会社 FACE 自動接触角計 CA-Z 型)を用い て θ/2 法にてそれぞれの試料の接触角を測定し,シート表 面の疎水性を評価した.測定は各試料 10 回以上行った.

2.4 原子間力顕微鏡(AFM)を用いたシート表面の観察

AFM(島津製作所製 SPM-9500J3)を用いて、2.3 で調製 された試料表面の構造を大気中にて観察した. カンチレ バー(Olympus 社製 OTR8)は, 曲率半径 20nm 未満, 円錐 角 35°, バネ定数 0.15N/m のものを使用した. 観察条件は, スキャン範囲 10μm × 10μm, スキャン速度 1Hz とし, コ ンタクトモードで測定し, デジタル画像として tif ファイ ルにて保存した. これを装置内臓のデータ処理ソフトウェ アでの画像解析に供した.

2.5 X 線光電子分析装置 (ESCA) を用いたシート表 面の元素分析

ESCA(ULVAC-PHI q600/3057-XPS)を用いて 2.3 で調製 された試料表面の元素分析を行った. 測定は, X 線源と してモノクロ AlKa 線を用い, 0.8mmØ の分析面積に対し パスエネルギー 160eV(Wide scan), 20eV(Narrow scan)で 傾斜角度 75°を保ち,中和銃を使用して行った. 測定は各 試料 5 回ずつ行った.

2.6 シートの力学試験

シートの強度は、引張試験機(東洋精機社製 STROGRAPH E-S)を用いて検討した. 試験片の大きさは 50mm × 5mm とし、引張速度 5mm/min にて試験を行い、 引張弾性率と破断伸びを算出した. 比較対照として汎用 合成高分子素材のポリプロピレン(PP)およびポリエチレ ンテレフタレート(PET)フィルムも同様の測定に供した. 測定は各試料 5 回以上行った.

2.7 マイクロパターンの転写による MC シート表面 の疎水化

3 種類の金型(3cm × 3cm × 1cm)として,フラットお よび2 種類の格子状で凸部が 300 および 500µm 四方,凹 部が幅 300µm のパターンを有するものを作製した(Fig.1: プロディバイス社製).2.2 で得られた未加熱の MC シー ト表面に,プレス機を用い 130℃ で 1MPa の圧力で上記 の金型を押し当てることでパターンを熱転写した.転写 はそれぞれ1,3,6,12,18,24 時間行った。また,コ ントロールとして,室温のまま同様の条件下,格子状の パターンを転写した.

得られたシート表面の疎水性の評価は2.3.2と同様に 行った.



Fig. 1 Patterns of the mold : a) flat surface, and b) two kinds of lattice patterned molds.

3. 結果と考察

3.1 MC シートの調製

MCペリクルならびにその圧縮により得られた MC シートを Fig. 2 a, b に示す. 厚さ約 1cm の膜状の MC ペリ クルから、厚さ 70um 程度のプラスチック様の MC シー トが調製された. MC シート表面の AFM 像(Fig. 2c)より, 圧縮後もナノファイバーのネットワーク構造は保たれて いることが示された. 圧縮圧力と時間を変化させて調製 した各 MC シートの厚さ変化を Fig. 3 に示す. まず同じ 圧縮圧の時間経過にともなう厚みの減少を比較すると, 時間の経過とともに必ずしも厚みが顕著に変化すること はなかった.また、検討した条件では、圧縮の際の圧力 と時間にそれほどシートの厚さは依存しておらず,ほぼ60 -85µmの値を示した. すなわち, シートの厚さは圧縮す る前の MC ペリクルの厚さに依存することが示唆された. 圧縮によるシートのネットワーク構造の変化を観察する ため、AFMを用いてFig.3の条件で調製したシート表面 を観察した(Fig. 4). 圧縮の際の圧力や保持時間に対し, 表面形態に著しい変化はみられず,二乗平均粗さ(RMS) にも大きな変化はなかった.以上のことから、シート調 製に際して、圧縮条件ではなく圧縮する前の MC ペリク ルの状態、すなわち構成するセルロースナノファイバー の太さや絡まり具合によって形成されるネットワークの 状態がシート表面の構造やシートの厚さに大きく影響す るものと推定された.

3.2 MC シートの疎水化

MCペリクルは高含水率であることが知られているため,



Fig. 2 Prepared MC pellicle and the MC sheet prepared from a). a) MC pellicle, b) MC sheet, and c) AFM image of the surface of a MC sheet.



Fig. 3 Thickness of MC sheets depending on the press conditions.



Fig. 4 Surface morphology of MC sheets under various pressurized condition corresponding to those of Fig.3. (a : 5MPa 1h, b : 5MPa 24h, c : 10MPa 1h, d : 10MPa 24h, e : 15MPa 1h, and f : 15MPa 24h)

圧縮した後も依然として水分の吸着が強いものと考えら れる.そこでMCシート表面の疎水化を検討するために, 脱水する目的で熱処理を行った.各温度での熱処理時間 を変化させた時の接触角をFig.5に示す.Fig.5より明ら かなように,どの処理温度と比較しても130℃処理の際 の接触角は最大を示した.また,加熱各温度130,150,170℃



Fig. 5 Dependence of contact angles of MC sheets on the heating time for the preparation.



Fig. 6 Successive changes of contact angles of MC sheets prepared under various heating temperatures for 24 hours.



Fig. 7 Surface morphology of MC sheets at various heating temperatures for 24 hours. (a : control, b : 105°C, c : 130°C, d : 150°C, e : 170°C, f : 190°C)

において,処理時間が24時間のとき接触角が最大になった.さらに,処理温度の上昇に伴って接触角が小さくなった.また,絶乾条件である105℃、3時間では接触角は小さくなった.加熱温度190℃では,処理時間6時間のときわずかに接触角は大きくなったが,処理時間の延長に伴い接触角は小さくなった.これらのことにより,加熱温度130℃がシートの疎水化に最も適しているものと推察された.この試料の特徴については,後述のAFM像,ESCAの結果で述べる.

次に、24時間加熱処理した各試料について、液滴滴下 後の接触角の継時変化を Fig. 6 に示す. 全ての試料におい て緩やかに約5°接触角が単調に減少したことから、表面 の疎水化の度合いに関わらず、シートを構成するセルロー スナノファイバーネットワーク中への水の浸透速度はほ ぼ一定であると推察された. そこで Fig. 7 に示すように, 各温度で 24 時間加熱を行ったときのシート表面を, AFM を用いて観察した. Fig.7 a)~d)においてファイバーの太 さや密集状態などのシート表面のネットワークパターン は類似していたが接触角は異なっており、RMS の数値に もばらつきがみられ、接触角と表面粗さの関係性は見出 せなかった. また, e)とf)はa)~d)と比較してネットワー ク構造中のファイバーが細く、密に存在しているという 違いがみられるものの, RMS の数値は a)~d)と大きな違 いはなく, 接触角と表面粗さの関係性も見出せなかった. 接触角が最大を示した c)は、1本1本のファイバーがラ ンダムに三次元網目状に張った状態で存在していた. さ らに 130℃ 処理を施した c)は,低い接触角を示した a), b) とファイバーの太さやネットワークパターンが類似して いたが, a), b)と同程度の接触角を示した f)とは全くネッ トワークパターンが類似していなかった. これらのこと は, MC シートの疎水化が, セルロースナノファイバーの 太さや密集状態というネットワーク構造に起因するとい うよりもむしろ、ナノファイバー自体の化学的改質に依 存することを示唆している.

また、加熱処理を行ったサンプルの色は、加熱温度が 上昇するに従って乳白色から褐色へと変化した. このこ とは、加熱によってセルロースの化学構造に変化を生じ た可能性を示唆した. そこで、シート表面の元素分析を ESCA を用いて行った. Cls と Ols の強度比(O/C)の変化 を Table1 に示す.未加熱のコントロールに比べ,加熱に よって Ols が相対的に増加したことが示された.加熱に よる Ols の増加する要因として、脱水によるエーテル結 合の形成と酸化によるカルボニル基の形成が考えられた. カルボニル基は親水基であるため、試料の接触角が大き くなったことに矛盾する.したがって、本加熱条件では、 脱水によりエーテル結合の形成が促進され、それが試料 表面の水酸基の減少による疎水化を導いたものと考えら れた. 傍証として通風状態での加熱から, 酸化が起こり にくくなると考えられる真空状態での加熱へと加熱条件 を変化させて熱処理を行った. 通風状態での加熱で調製

されたサンプルと比較して,真空中130℃,24時間処理 後の試料の接触角は大きくなった(データ未掲載).この ことも酸化による効果より脱水によるエーテル結合形成 による疎水性の向上の可能性を支持している.ここで, 一般にMCは95%以上の結晶化度を有しているため,セ ルロースの分子構造や結晶構造を考慮するとこのエーテ ル結合は、ファイバー表面の結晶内で分子鎖中の隣り合 うグルコース環のC6位とC2位の水酸基間の分子内水素 結合あるいは分子鎖間のグルコース環どうしのC6位とC

Table 1Comparison of Oxygen/Carbon (O/C) ratio
based on ESCA analysis depending on the
heating conditions in the preparation of MC
sheets.

	O/C
Control	1.471
105 °C	1.707
130 °C	1.785
150 °C	1.734
170 °C	1.784
190 °C	1.856



Fig. 8 Comparison of the elastic modulus of MC sheets and synthetic polymer films before and after heating at 130°C. (left bar : before heating, right bar : after heating for 24hrs)



Fig. 9 Comparison of the fracture elongation of MC sheets and synthetic polymer films before and after heating at 130℃. (left bat : before heating, right bar : after heating for 24hrs)

2 位および C3 位の水酸基間での分子間水素結合部分で形成されるものと推定される.

3.3 MC シートの力学的性質

Fig. 8 に各圧縮条件で調製された試料の 130℃ で熱処理 前後の弾性率,ならびに Fig.9 に破断伸度を示す.汎用合 成高分子である PP 及び PET フィルムと比較して, 130℃ での加熱、未加熱に関わらず MC シートの弾性率は著し く高かった. しかも, 加熱処理を行うことにより, MC シー トの弾性率は向上した.一方,破断伸度は汎用合成高分 子と比較して著しく小さく,加熱を行うとさらに小さく なった. これらの結果と Fig. 7の AFM 像から明らかなよ うに、産生時のセルロースナノファイバーの強固なネッ トワーク構造が MC シートの力学的性質に大きく作用し ているものと考えられた. そのため, 圧縮後の MC シー トは弾性率,破断伸度のいずれにおいても,加熱および 圧縮条件に依存した違いは見られなかったと推定される. これらのことは、圧縮および130℃での加熱により疎水 化 MC シートへと変換され、しかも高弾性率で形状固定 されたシートへ変換されたことを示している.

3.4 疎水化パターニング MC シートの調製

緒言で述べたように、疎水化には「ハスの葉効果」に 代表される表面構造を形成させる手法もある.そこで、 表面への格子型のマイクロパターン形成のみによる MC シートの疎水化効果を検討するため、室温下でマイクロ サイズの格子パターンをシート表面に転写した.Fig.10 に示すように、転写時間が増加するにつれて接触角は緩 やかに上昇した.これは転写時間の延長により金型が MC シート表面から深く入りこみ、転写面と非転写面の高低 差の増加をもたらし、表面粗さを大きくした結果による ものと考えられた.すなわち、マイクロサイズのパター ンの表面粗さを大きくすることで、水滴とシート表面と の接触面積が減少し、疎水化が向上するものと推定され た.

次に, 130℃ で金型のパターンを熱転写することによる



Fig. 10 Dependence of contact angles of micropatterned MC sheets on the printing time of the 3D lattice patterns without heating. ■: 500µm squares lattice, •: 300µm squares lattice



Heat printing time (h)

Fig. 11 Dependence of contact angles of MC sheets on the heat printing time of the 3D patterns at 130°C. ▲: flat pattern, ■: 500µm squares lattice pattern, ●: 300µm squares lattice pattern.

MC シートの疎水化の向上を検討した.熱転写時間に伴う MCシートの接触角の変化を Fig. 11 に示す. Fig. 10 と比 較して、パターンの転写効果より、熱による接触角上昇 への寄与が大きいと考えられた. このことは 3.2 の項に述 べたように、熱処理にともなう表面のセルロース分子中 へのエーテル結合導入の効果がより大きいことを意味す る. 接触角の継時変化は 3.2 の項と同様な減少を示したこ とから、シートへのパターンの転写によりもたらされる 水の浸透速度の変化は小さいと考えられた. また, 同じ 処理条件では、フラットパターンを熱転写した MC シー トが最も高い接触角を示した.しかし,熱転写によって 生じる疎水面の面積比は、300µm四方の格子パターン転 写: 500µm 四方の格子パターン転写: フラットパターン転 写=1:1.5:3.8 とフラットパターンの転写面が最も大きい. このことを考慮すると、凹凸パターンを熱転写した方が 単位面積あたりの疎水化度は高くなっていることになる. さらに、格子サイズを大きくしたところフラットパター ンを超える接触角を示した(データ未掲載).以上の結果 から、パターンを転写した後にシート全面の熱処理を 130℃ で 24 時間行うことが最も疎水性を向上させる方法 であると考えられた.

4. 結 論

酢酸菌の産生するセルロースナノファイバー(マイクロ ビアルセルロ-ス:MC)が3次元ネットワーク化したペリ クル(=ナタデココ)の基板としての応用展開を目的に,圧 縮と熱処理およびパターン熱転写という非常に簡便な疎 水化方法を検討した.MCペリクルを圧縮してシート状に する際,調製されるシートの厚さや表面粗さは圧縮条件 に依存するというよりもむしろ,構成するセルロースナ ノファイバーの太さや,存在形態に影響を受けることが 示唆された.疎水性,弾性率等の検討の結果,加熱条件 として,130℃,24時間処理が最もシートの疎水化に適し ていた.このとき,セルロース分子内及び分子間で脱水 によるエーテル結合が生じたことによって疎水化が起 こったことが ESCA による表面分析から示唆された.

疎水性をさらに向上させるためにハスの葉の表面構造 を模倣して MC シートの表面にパターン転写を行った. 加熱せずにパターンのみを転写した場合の接触角の上昇 程度に比べ,加熱しながらパターン転写を行った場合の ほうが接触角は大きく上昇した.このことは,表面構造 の変化よりも加熱によるセルロース分子の構造変化の効 果が疎水化に大きく寄与していることを示す.

さらにフラットパターンと格子型パターンの熱転写に おいて、疎水面の単位面積あたりの接触角の上昇を比較 すると、格子型パターンの熱転写の方が疎水化の効率は 良好であった.これらのことから、格子型パターンを非 加熱で転写した後に、シート表面を全面加熱することに より表面のマイクロ構造変化とセルロースの分子構造変 化の両者の相乗効果をもたらし、さらに疎水性が向上し た MC シートが調製される可能性が示唆された.

謝 辞

ESCA の測定についてご指導いただきました静岡大学 教育学部総合科学教室の澤渡千枝教授,合成高分子フィ ルムをご提供くださいました東洋紡績株式会社に厚く御 礼申し上げます.

文 献

- 1. A. Hirai, H. Horii, Sen'I-Gakkaishi, 59(5), 9 (2003).
- W. Czaja, A. Krystynowicz, S. Bielecki, and R. M. Brown Jr., *Biomaterials*, 27, 145 (2006).
- W. K. Czaja, D. J. Young, M. Kawecki, and R. M. Brown Jr., *Biomacromolecules*, 8, 1 (2007).
- D. Klemm, D. Schumann, F. Kramer, N. Hebler, M. Hornung, H-P. Schmauder, and S. Marsch, *Adv. Polym. Sci.*, 205, 49 (2006).
- A. Svensson, E. Nicklasson, T. Harrah, B. Panilaitis, D. L. Kaplan, M. Brittberg, and P. Gatenholm, *Biomaterials*, 26, 419 (2005).
- G. Helenius, H. Bäckdahl, A. Bodin, U. Nannmark,
 P. Gatenholm, and B. Risberg, *J. Biomed. Mater. Res.*,
 76A, 431 (2006).
- K. Watanabe, Y. Eto, S. Takano, S. Nakamori, H. Shibai, and S. Yamanaka, *Cytotechnology*, 13, 107 (1993).
- J. Shah and R. M. Brown Jr., *Appl. Microbiol. Biotechnol.*, 66, 352 (2005).
- Y. Nishi, M. Uryu, S.Yamanaka, K. watanabe, N. Kitamura, M. Iguchi, and S. Mitsuhashi, *J. Mater. Sci.*, 25, 2997 (1990).
- 10. H. Shibazaki, S. Kuga, F. Onabe, and M. Usuda, J. Appl.

Polym. Sci., 50, 965 (1993).

- L. K. Pandey, C. Saxena, and V. Dubey, Sep. Purif. Technol., 42, 213 (2005).
- L. E. Millon and W. K. Wan, J. Biomed. Mater. Res., 79B, 245 (2005).
- H. Maeda, M. Nakajima, T. Hagiwara, T. Sawaguchi, and S. Yano, *J. Mater. Sci.*, **41**, 5646 (2006).
- L. Hong, Y. L. Wang, S. R. Jia, Y. Huang, C. Gao, and Y. Z. Wan, *Mater. Lett.*, 60, 1710 (2006).
- T. Kondo, In: A. Isogai (ed.), "Seruro-su no Kagaku", Asakura-Syoten, Tokyo, p.83 (2003).
- T. Yamane, In: A. Isogai (ed.), "Seruro-su no Kagaku", Asakura-Syoten, Tokyo, p.162 (2003).
- 17. W. Barthlott and C. Neinhuis, *Planta*, 202, 1 (1997).
- 18. S. Hestrin and M. Schramm, Biochem. J., 58, 345 (1954).