赤血球の光散乱特性のモデル化と血流中の光伝搬 解析

迫田 大輔^{*,**}·高谷 節雄*

Light Scattering Model of a Biconcave Red Blood Cell and Analysis of the Photon Migration in Continuous Blood Flow

Daisuke SAKOTA^{*, **} and Setsuo TAKATANI^{*}

We have sought for non-invasive diagnosis of blood during the extracorporeal circulation support. To achieve the goal, we have newly developed a photon-cell interactive Monte Carlo (pciMC) model for optical propagation in the flowing blood. The pciMC actually describes the interaction of photons with 3-dimentional biconcave red blood cells (RBCs). The scattering is solved by micro-scopical RBC boundary condition based on geometric optics. By using pciMC we modeled the RBCs inside the extracorporeal circuit will be oriented by the blood flow. The pciMC model can duplicate the changes in the photon propagation through moving RBCs with various orientations and accurately predicts the hematocrit within 1% error rate. The pciMC can be used to gain an understanding of the optical properties of blood and their dependency on the rheological conditions, and consequently, aid in the development of non-invasive blood monitoring in extracorporeal circulation therapies.

Key words: Monte Carlo simulation, blood, optical non-invasive diagnosis

1. 背 景

可視および近赤外波長の光は生体にとって無害であるこ とから、生体の非侵襲計測への応用が期待されている.し かしながら、この波長帯の光は生体内で強く散乱するため 信号が大きく歪む.生体内の光伝搬の理解は、こうした信 号の歪みを補正し、定量的な生体信号の計測やイメージン グを実現するために必要不可欠な問題である.われわれは 経皮的心肺補助 (percutaneous cardiopulmonary support: PCPS)、体外膜型酸素化 (extracorporeal membrane oxygenation: ECMO)、中・長期的な左心室補助 (left ventricular assistance: LVA)、または血液透析などの循環器系 デバイス使用下における血液の非侵襲かつ連続的なモニタ リング実現のために、血液内の光伝搬の解明に取り組んで きた.血液は生体における代表的な光吸収・散乱体であ り、その吸収・散乱はおもに赤血球によって引き起こされ る.赤血球は流動しているため、血流中の赤血球の配向や 分布などの変化によって血液の光学特性は変化する.した がって血液内の光伝搬を表現するためには、血球細胞レベ ルの振る舞いを表現できるモデルが必要となる.生体組織 内光伝搬シミュレーションとしてモンテカルロ法(Monte Carlo method: MC)がしばしば使用されるが、通常の MC は組織全体のマクロな光学特性を入力してシミュレーショ ンする方法であり、生体組織の構成単位である細胞レベル の振る舞いを表現することは困難であった.この問題を解 決するため、実際に赤血球をモデル化し、幾何光学に基づ いて赤血球境界における相互作用によって光子の散乱を解 く、光子細胞相互作用型のモンテカルロシミュレーショ ン,photon-cell interactive Monte Carlo (pciMC)シミュ レーションを開発した¹⁻³⁾.本研究では、pciMC を用いて 実際に ECMO 循環回路における管内を流れる赤血球の光 伝搬モデルを開発したので、その内容について報告する.

^{*}東京医科歯科大学生体材料工学研究所生体システム分野(〒101-0062 東京都千代田区神田駿河台 2-3-10)

^{**}現所属: (独) 産業技術総合研究所ヒューマンライフテクノロジー研究部門 (〒305-8564 つくば市並木 1-2-1 東事業所) E-mail: sakota.ao@aist.go.jp



図1 せん断と赤血球の振る舞いの関係.

2. 方 法

2.1 in vitro ECMO 回路における光計測実験

血液の光学特性は血液のレオロジーと密接に関連してい るため、血流光伝搬モデルの開発は赤血球がどのように流 動しているのかを解くことでもある.したがって、まず赤 血球の流場における振る舞いを把握し、それに基づいて光 伝搬モデルを設計していくことが非常に重要である.本研 究では ECMO 回路における管内血流の光伝搬モデルの開 発にあたり、実際に *in vitro* において ECMO 回路を構成し て血液を環流させ、光計測を行った.ここではその内容を 血液の流動学(レオロジー)に関する基礎的知見を交えな がら説明する.

2.1.1 せん断流場における赤血球の振る舞い

図1に、せん断流場における赤血球の振る舞いを示す. これらはおもに単純せん断流場において得られた知見であ り、複雑な流場においては一概には当てはまらないことに 留意していただきたい。Friebel ら4) は矩形断面流路で、 せん断速度 0~1000 1/s の範囲における, せん断と血液光 学特性の関係を調査した、その結果に基づいて説明する。 Friebel らは 0~200 1/s の低せん断域で、最も血液光学特 性と関連が深いのは赤血球の凝集反応であると報告してい る。特に無せん断では、強い凝集を示し、顕微鏡下で赤血 球を観察すると連銭 (rouleaux) とよばれる赤血球が連な る凝集も観察される。赤血球凝集反応は、全血では赤血球 外の血漿たんぱくが必要であり, 例えば生理食塩水中では 凝集反応は示さない。血液を流動させ、せん断速度が増加 していくと凝集していた赤血球群は流体力によってばらば らになり、2001/s以上のせん断速度では、ほぼ凝集によ る力は働かないとされる。赤血球は低せん断下では流れ方 向に転がりながら流動する (tumbling motion)⁵⁾, 1000 1/s 以上では, せん断応力により赤血球膜が伸展し, 変形す



る. また,このような高せん断下において,かつ赤血球外 溶媒の粘性が高いとき,赤血球膜のみが回転する現象 (tank-treading motion)がしばしば観察される⁶⁾.

循環器系デバイス使用下における血液の光診断の応用を 目指すことを考慮し、本研究では 0~800 1/s の範囲にお ける実験を行うこととした.したがって、このせん断範囲 では凝集と tumbling motion について考える必要がある. そのための血液サンプル作成方法や実験方法について説明 する.

2.1.2 血液サンプルの作成方法

血液は食肉処理場より仕入れた新鮮ブタ血液を用いた. 抗凝固のため、採血後ただちに血液 1000 cc に対して 4% クエン酸ナトリウム溶液を 100 cc 添加した.血流中の赤血 球の振る舞いを決定させる要素は、血漿たんぱくによる凝 集能と血球外の粘性の 2 つが考えられるため、3 種の血液 サンプル「RBC_Plasma」「RBC_PBS」「RBC_PBS + DX」を 作成した.まず血液を遠心分離し、血漿のみを抽出し、白 血球および血小板は除去した.RBC_Plasma は、残った赤 血球層を血漿で懸濁することで作成された.RBC-PBS は、

Higher shear rate



図3 in vitro ECMO 回路における光計測概略図.

赤血球層にリン酸緩衝生理食塩水 (PBS, pH=7.4, 300 mosmol/L)を懸濁することで作成された。ここで、血漿 とPBSの粘性は異なるため、分子量60000のデキストラン を PBS335 cc に対して 5 g 添加し,赤血球外粘性をできる だけ血漿に近づけたものを赤血球層に懸濁した RBC PBS +DX を作成した. 図2に, それぞれの赤血球外液の粘性 を示す。また、各赤血球外液の屈折率の違いを考慮するた め、アッベ屈折率計 (DR-M2, (株)アタゴ) により波長 656 nm における屈折率を測定した. 結果, Plasma は 1.3461, PBSは1.3323, PBS+DXは1.3348であった。粘性 と屈折率の計測,および以後の実験は20℃で行った.各 サンプルの凝集能を光学顕微鏡にて観察したところ, RBC Plasma は明らかな凝集反応を示した。RBC PBS は 全く凝集反応を示さず、赤血球は一様に分散した. RBC_ PBS+DX は3分間ほどの観察で、わずかではあるが凝集 が認められた、これはデキストランに凝集作用があるため である7).

2.1.3 光計測の実験方法

実験の概要を図3に示す.回路には500 cc の血液サンプ ルを充填した.連続流ポンプ(HPM-15,泉工医科工業 (株))にて血液を駆動し、人工肺(Baby-RX,テルモ(株)) にて酸素飽和度を100%とした.回路チューブには1/4イ ンチ(6.35 mm)のタイゴンチューブ(サンゴバン(株)) を使用した.人工肺流出口から70 mmの距離において、 設計した光学プローブを取り付けた.プローブ部の構造を 図4に示す.このプローブは円形のタイゴンチューブの上 面および下面を圧迫することで、矩形な流路形状をつくり だしている.He-Neレーザー(波長632.8 nm)を光ファイ



図4 光学プローブ部の構造.

バー (コア径 200 µm, 外形 2.4 mm, 広がり角 20°)に導 き,チューブ上面部に対して垂直に照射した. 透過散乱光 および側方反射光をそれぞれコア径 50 µm のファイバー にて受光し,光電子増倍管 (H9305-03, 浜松ホトニクス (株)) に 導 いた.光電子 増 倍 管 の 信 号 を データ 集録 (Labview DAQ system (NI UBS-6008),日本ナショナルイ ンスツルメンツ(株)) にてリアルタイムに集録,処理し た.ポンプ流量は約 0~2 L/min の範囲で変動させた.ある 流量時のせん断速度 γ は以下の式を用いて計算された⁸.

$$\gamma = \frac{3Q}{e^2 l} \tag{1}$$

ここで、Qは流量 [L/min]、e[mm] は矩形流路厚さで e=
4.58 mm、l[mm] は矩形流路幅で l= 6.35 mm である.式
(1)より、この実験では 0~800 1/s のせん断速度となった.

赤血球凝集は血液ポンプを停止すると急速に進行する. 今回の実験では、赤血球の凝集状態をコントロールするため、まず流量2L/minで十分に環流した後、突然ポンプを 停止させた.流量が0L/minになったのを確認してただち に連続流ポンプを駆動させ、せん断速度8001/sに達する まで徐々に回転数を増加させていき、計測を行った.

2.2 pciMCの概要

pciMC の基本については文献¹⁻³ に詳細が記載されてい る.ここではその概要について述べる.pciMC において は、実際に赤血球が溶媒(全血においては血漿)中に分布 していると考慮する.このとき、光子が血球外を飛行して 赤血球に衝突するまでの距離であるステップサイズは、次 の式であらわされる.

$$S = \text{Rund}(0,1)\frac{1}{\mu_c}$$
$$\mu_c = \frac{HCT}{MCV}\sigma_c$$
$$\sigma_c = \frac{2\int_0^{\pi} r(\xi) \,\mathrm{d}\theta + \pi \left[r\left(\frac{\pi}{2}\right)\right]^2}{2}$$
$$r(\xi) = 3\,\sin^4\xi + 0.75$$

ここで, Rund (0, 1) は 0 から 1 までの乱数をあらわす. μ_{c} [1/cm] は従来の MC でいう散乱係数に相当するが, pciMC は幾何光学に基づくため, σ_{c} [cm²] は赤血球の平均 幾何断面積としている. HCT はヘマトクリット (0 \leq HCT \leq 1), MCV は平均赤血球体積 [cm³] である. $r(\xi)$ は赤血球 の biconcave 形状をあらわす表面関数である⁹⁾. 赤血球は 図 5 に示されるような完全軸対称形状となっている. 光子 ステップを経て散乱イベントが発生すると, pciMC プロ グラムは赤血球散乱処理のための pciMC table listを開く. table list の内容を図 5 に示す. まず光子が赤血球に対して どのように入射されたのか, その入射位置と入射ベクトル ($P_{n}, \vec{\chi}_{m}$)を決定する. pciMC は ($P_{n}, \vec{\chi}_{m}$)に対応する散乱後 の位置, ベクトル,およびその位置に至るまでの赤血球内 $k_{max} = 100$ $(Q_4: M_4, N_4, D_4)$ k^{k-4} $(Q_5: M_5, N_5, D_3)$ $(Q_1: M_1, N_1, D_4)$ $(Q_1: M_1, N_1, D_4)$ $(Q_1: M_1, N_1, D_4)$ $(Q_2: M_2, N_2, D_2)$ $(Q_1: M_1, N_1, D_4)$ $(Q_1: M_1, N_1, D_4)$ $(Q_2: M_2, N_2, D_2)$ $(Q_3: M_3, N_3, D_4)$ $(Q_4: M_4, N_4, D_4)$ $(Q_5: M_3, N_3, D_4)$ $(Q_5: M_2, N_2, D_2)$ $(Q_5: M_2, N_2, D_4)$ $(Q_6: M_4, N_4, D$

図5 pciMC における散乱イベント処理概略図.

光路長 (M_k, \tilde{N}_k, D_k) が記述された list を開く. ここで, k は 光子が赤血球境界に衝突した回数を表している。光子が何 回の境界衝突で赤血球を脱出するかは、それぞれの脱出確 率 $Q_k(P_n, \vec{\chi}_m)$ に基づいて決定される. この確率や反射およ び透過ベクトルなどはすべて幾何光学理論によって計算さ れた. pciMC table list とは、全入射位置およびベクトルに 対する散乱の全事象が格納された list である。この list は 別途独立なプログラムであらかじめ作成されているため, pciMC 上では散乱後のデータを取り出すだけとなってい る. ここで、当然 list のデータ容量は有限に収めなければ ならないため、各入射に対して 99.999%以上の事象を網羅 しているか.または*k*≤100までの制限が設けられてい る.もしlist外の余事象を満たした場合,光子は赤血球を 脱出できなかったとして、赤血球内ヘモグロビンにより完 全に吸収されたとし、その場で抹消され、次の光子が再び 血液に再入射される。散乱後の光子の位置およびベクトル が決まった後,赤血球内光路長 D₄を用いてランベルト・ ベールの法則に基づいて吸収イベント処理を行い、光子-赤血球相互作用イベントが終了し、再びステップサイズの 決定に戻る、ランベルト・ベールの式は以下を用いた。

$$\frac{P_{\rm s}}{P_{\rm i}} = \exp\left(-2.303 \times e(\lambda) \times (10 \times MCHC) / mHb \times D_k\right)$$
(3)

ここで、 $P_i \ge P_s$ はそれぞれ散乱イベント前後の光子の重 み (シミュレーションスタート時を1とする)である. $e(\lambda)$ は波長 λ における吸収 [cm⁻¹/mol/L] をあらわし、 e(632.8nm) = 536.8 [cm⁻¹/mol/L] とした¹⁰⁾. MCHC は平 均赤血球内ヘモグロビン濃度 [g/dL]、mHb はヘモグロビ ンの分子量で、mHb = 64500 [g/mol] とした.

2.3 赤血球配向モデル

今回の実験では,強い凝集は避けられた.したがって式 (2)は一定とし,溶媒中を一様に分布していると仮定し



た. さらに、最大せん断速度が8001/sとしたことから、 赤血球の変形は無視した。この状況において、血液が流動 することによる血液光学特性の変化は、Tumbling motion による赤血球の配向であると考えた。pciMC における赤 血球の配向表現を図6に示す.配向赤血球は、赤血球長軸 が常に特定方向を向き、長軸を中心としてランダムに配向 しているものと定義した。無せん断時では、血中のすべて の赤血球がランダムに配向しているとし、血液が流れ始め ると図6の配向赤血球が生じるとした. 循環回路内におけ る赤血球の配向パターンを考えると、流路形状は管中心に 対して対称構造であるため、重力を無視すれば赤血球の配 向パターンもまた管中心に対して対称となるべきである。 これを満たす配向パターンは図7に示す3種類となる。 Model-1 は赤血球の配向方向が流れ方向となっている。 Model-2 では、赤血球は管中心方向へ配向している。 Model-3 は Model-2 の配向方向を 90° 回転させたもので ある.

2.4 解析条件

図4の構造をpciMC プログラム内で構築した. 光子数は 10⁶ 個とした.入射光は実験条件と同じビーム径 200 μ m, 広がり角 20[°]のガウシアンビームとした.回路チューブの 屈折率 n_{tube} =1.54とした.赤血球外の屈折率は,実測した 各サンプルの屈折率を入力した.赤血球の屈折率は, n_{RBC} = 1.333+ β ×MCHC で求められた.ここで, β =0.001960 と

した¹¹⁾.チューブ境界における反射は,幾何光学に基づ いて計算された。チューブの曲面部分まで到達した光子 は消去された.透過散乱光の受光ポイント(0,0,9.52) [mm], 側方散乱反射光の受光ポイント (x, v, z) = (0, 6.0, 0) [mm] とした.シミュレーションをスタートし、光子が ステップして散乱イベントが発生すると、その光子がラン ダム配向の赤血球に衝突したのか、配向赤血球に衝突した のかを確率的に決定し、それぞれの赤血球に適合するよう にイベント処理を行う. この配向赤血球に対する散乱イベ ント処理の発動確率を配向率 OR[%]と定義する。配向率 は回路内で一定とした。無せん断時では、血中すべての赤 血球がランダムに配向しているため. OR=0% である。 ここで、RBC PBS において無せん断時では赤血球は一様 に血中を分布し、かつすべての赤血球がランダムに配向し ていることが実験上でも保証することができるため⁴⁾、こ のときの実験結果とシミュレーション結果が一致するよう に、pciMC の受光領域を調整するキャリブレーションを 行った. pciMC では赤血球パラメーター (MCV. MCHC. HCT) が入力パラメーターとなっており、これらは自動血 球分析装置(Celltac α MEK-6358, 日本光電工業(株)) に て実測した値を入力した.

3. 結果および考察

3.1 実験結果

実験で得た透過光および反射光の光学密度(optical density: OD)の相対変化を図8に示す. このとき MCV は 58.4 fL, MCHC は 31.7 g/dL, HCT は 27%であった. 図8の縦軸は OD_rel (shear rate [1/s]) = OD (shear rate [1/s]) / OD (0 [1/s]) で計算された. 透過光計測において, RBC_PBS はせん断速度に対して OD の変化はほとん





図8 透過および反射型計測結果. (a) 透過型計測, (b) 反 射型計測.







図 10 各赤血球配向モデルにおける光子分布. (a) 前方散乱 分布, (b) 後方散乱分布.

ど認められなかった. それに対し, RBC_Plasma および RBC_PBS+DX は, せん断速度 200 1/s あたりをピークに OD が増加し, その後なだらかに減少していく傾向が認め られた. 反射光強度は各サンプルにおいてほとんど変化が なかった.

3.2 無せん断における pciMC の妥当性評価

図9に無せん断時の実験結果およびpciMCシミュレー ション結果の比較を示す.pciMCでは赤血球の分布は一 様で,このときORは0[%]としたが、実験結果と非常に よい一致を示した.したがって,無せん断時の各サンプル ODの違いは、おもに赤血球外の屈折率の違いによって引 き起こされたものであり、RBC_Plasmaを用いた実験にお いても、非常に強い凝集が避けられたことが確認された.

3.3 シミュレーション結果

図 10 に各モデルにおける光子の分布を示す.図 10 にお



ける配向率は *OR* = 100% としている.図10(a) は透過光 の光子分布であり,横軸は流れ方向(=チューブ方向)で ある.透過光の位置は図10(a)の中心であるが,ランダ ム配向のモデルに対し,Model-1 は強度が増加しているこ とがわかる.ところが実験結果では透過光 OD は増加傾向 であり,受光強度としては減少しているため,ここでまず Model-1 では実験結果を再現することが不可能であること がわかる.それに対し,Model-2 および Model-3 はともに 減少傾向にあるが,Model-3 の減少傾向は小さいことがわ かる.図10(b)は反射光強度分布を表している.受光部 は0.6 cmの位置にあるが,実験結果では OD はほとんど変 化がなかったため,Model-2 が最も妥当であることがわか る.以上をまとめると,血液が流動するとModel-2 のよう な配向をする赤血球が増加していくと考えれば,実験結果 と適合する光伝搬モデルを開発できると示唆された.

3.4 赤血球配向率の逆問題解析

各せん断速度において,実験結果とシミュレーション結 果が一致するときの赤血球配向率を探査する逆問題解析を 行った.解析は Model-2 を使用した.その結果を図 11 に 示す.RBC_PBS ではほぼ配向率に変化はなかった.RBC_ Plasma および RBC_PBS+DX は,それぞれせん断速度 200 1/s 付近をピークに最も配向率が高くなり,その後な だらかに減少していった.図2に示す,赤血球外液の粘性 も 200 1/s 付近まで Plasma と PBS+DX に違いが認められ る.加えて Friebel の報告⁴⁾ によると,200 1/s まで血漿た んぱくの影響が認められることから,この配向率の違いは 血漿たんぱくによる凝集能と赤血球外液粘性の両方によっ て引き起こされていることが示唆された.低せん断速度で は、赤血球は周囲の赤血球と互いに衝突し合いながら流動 していると考えられる.このとき、連銭で代表されるよう



図 12 pciMC シミュレーションによるヘマトクリットの非 侵襲予測結果.

に、ある配向した赤血球に別の赤血球が衝突した際に血漿 たんぱくの影響を受け、衝突した赤血球も同様の向きに配 向することが考えられる.すなわち、血漿たんぱくは赤血 球の配向を補助する効果があるため、RBC_Plasma はより 配向率が高くなったと考えられる.2001/s以上のせん断 速度で配向率が低下するのは、流体力が強くなり、血漿た んぱくによる影響が低減されるためであると考えられる.

図 11 の関係がヘマトクリットを変更しても通用するか どうか検討するため,図 11 を利用して,pciMC を用いて ヘマトクリットの予測を試みた.その結果を図12に示す. せん断速度は 0~200 1/s の範囲で行った.pciMC は 20~ 40% のヘマトクリットの範囲で,実測値との誤差が約 1% の精度で予測することができた.この結果から,せん断速 度と赤血球配向率の関係は,このヘマトクリット範囲に対 してそれほど依存性がなく,図 11 だけの関係を用いて臨 床上十分な精度でヘマトクリットを非侵襲的に計測できる ことが示唆された.

3.5 pciMC の新規性と今後の展望

本研究によって,血液が流動することによる光学特性の 変化を再現できる光伝搬モデルが開発され,同時に管内で 赤血球がどのように振る舞うかも光学的に予測された. pciMC は血液内の光伝搬を解くだけでなく,血液レオロ ジーの解明にも大きく貢献できるシミュレーションである ことが期待できる.血液の光学特性は血流によって大きく 変化することがわかったが,pciMC はその散乱変化を補 正し,任意の循環流量で血液の診断を可能にする.血液透 析や小児ECMOでは0.5 L/min以下の循環流量から,成人 左心室補助では約5 L/min までと,補助循環治療における 循環流量範囲は非常に幅広いが,本モデルを応用すること で,あらゆる循環器系デバイス下での血液の非侵襲かつ連 続的な診断が可能となることが示唆された.また,MCV や MCHC にも個体差があるが,pciMC はこれらが入力 パラメーターであり,その散乱変化も補正することがで き¹⁻³⁾,従来のキャリブレーション問題を解決し,絶対計 測の実現が期待される.今後の展望は赤血球の空間分布に おける改良を行い,また生理的な拍動流下における血液の 光伝搬モデルを実現することである.

4. 結 論

pciMCを用いて、体外補助循環血流路における血液内 光伝搬モデルを開発した.pciMC は血流中の赤血球の振 る舞いを予測し、かつ高精度に血液へマトクリットを予測 できる、血液の光診断技術発展と血液レオロジーの解明双 方に貢献できる光伝搬シミュレーションである.

文 献

- D. Sakota and S. Takatani: "Photon cell interactive Monte Carlo (*pciMC*) model to describe both intracellular and extracellular optical pathways of biconcave red blood cells: Phase function and Albedo," Proc. SPIE, **7573** (2010) 757316.
- 2) D. Sakota and S. Takatani: "Photon-cell interactive Monte Carlo model based on the geometrical optics theory for photon migra-

tion in blood by incorporating both extra- and intra-cellular pathways," J. Biomed. Opt., **15** (2011) 065001.

- 3) 追田大輔,高谷節雄: "Photon-cell interactive Monte Carlo シ ミュレーション",日本レーザー医学会誌,32 (2012) 411-420.
- M. Friebel, J. Helfmann, G. Muller and M. Meinke: "Influence of shear rate on the optical properties of human blood in the spectral range 250 to 1100 nm," J. Biomed. Opt., 12 (2007) 054005.
- J. M. Skotheim and T. W. Secomb: "Red blood cells and other non-spherical capsules in shear flow: Oscillatory dynamics and the tank-treading-to-tumbling transition," Phys. Rev. Lett., 98 (2007) 078301.
- M. Abkarian, M. Faivre and A. Viallat: "Swinging of red blood cells under shear flow," Phys. Rev. Lett., 98 (2007) 188302.
- L. D. Shvartsman and I. Fine: "Optical transmission of blood: Effect of erythrocyte aggregation," IEEE Trans. Biomed. Eng., 50 (2003) 1026–1033.
- M. Bitbo: "Red blood cell orientation in orbit C = 0," Biophys. J., 49 (1986) 1055–1068.
- M. Hammer, D. Schweitzer, B. Michel, E. Thamm and A. Kolb: "Single scattering by red blood cells," *Appl. Opt.*, **37** (1998) 7410–7418.
- B. L. Horecker: "The absorption spectra of hemoglobin and its derivatives in the visible and near infrared regions," J. Bio. Chem., 48 (1943) 173–183.
- M. Friebel and M. Meinke: "Model function to calculate the refractive index of native hemoglobin in the wavelength range of 250-1100 nm dependent on concentration," Appl. Opt., 45 (2006) 2838–2842.

(2012年3月12日受理)