

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11) 特許出願公開番号

特開2020-14865
(P2020-14865A)

(43) 公開日 令和2年1月30日(2020.1.30)

(51) Int. Cl.			F I			テーマコード (参考)
A 6 1 M	1/00	(2006.01)	A 6 1 M	1/00	1 4 0	4 C 0 7 7
A 6 1 B	17/42	(2006.01)	A 6 1 B	17/42		4 C 1 6 0
A 6 1 B	1/00	(2006.01)	A 6 1 B	1/00	6 2 0	4 C 1 6 1
A 6 1 B	1/12	(2006.01)	A 6 1 B	1/12	5 2 3	
A 6 1 B	1/303	(2006.01)	A 6 1 B	1/303		

審査請求 有 請求項の数 14 O L (全 26 頁)

(21) 出願番号 特願2019-166474 (P2019-166474)
 (22) 出願日 令和1年9月12日(2019.9.12)
 (62) 分割の表示 特願2018-190301 (P2018-190301)
 の分割
 原出願日 平成26年10月27日(2014.10.27)
 (31) 優先権主張番号 61/896,489
 (32) 優先日 平成25年10月28日(2013.10.28)
 (33) 優先権主張国・地域又は機関
 米国 (US)
 (31) 優先権主張番号 14/168,248
 (32) 優先日 平成26年1月30日(2014.1.30)
 (33) 優先権主張国・地域又は機関
 米国 (US)

(71) 出願人 506192652
 ボストン サイエンティフィック サイム
 ド, インコーポレイテッド
 BOSTON SCIENTIFIC S
 CIMED, INC.
 アメリカ合衆国 55311-1566
 ミネソタ州 メープル グローブ ワン
 シメッド プレイス (番地なし)
 (74) 代理人 100094569
 弁理士 田中 伸一郎
 (74) 代理人 100109070
 弁理士 須田 洋之
 (74) 代理人 100095898
 弁理士 松下 満

最終頁に続く

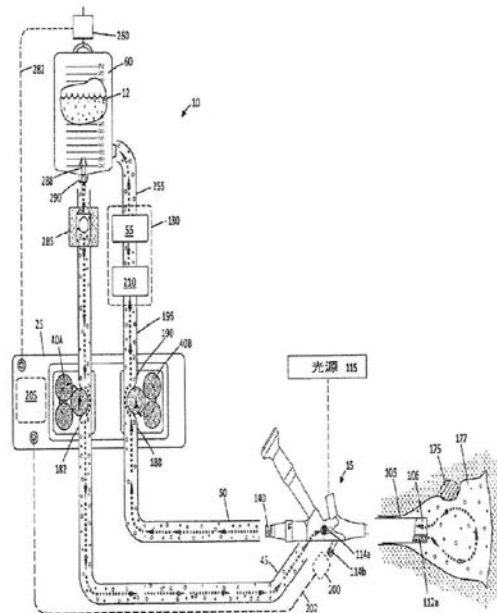
(54) 【発明の名称】 再循環流体管理システム

(57) 【要約】 (修正有)

【課題】 膨張流体の血管内侵入を防止する再循環流体管理システムを提供する。

【解決手段】 再循環流体管理システム10は、食塩水供給源60からの流体の流入流れと食塩水供給源に戻る流体の流出流れを生じさせるポンプシステムと、コントローラ及び制御アルゴリズムと、食塩水供給源に戻る流出流れを濾過するための選択された特性を有するフィルタシステム180を含む。フィルタシステムの特性は、食塩水供給源に戻る濾過された流体がタンパク質補体C3A及びC5bのうちの少なくとも一方を評価する補体活性化検定によって確認されるような免疫システム経路の活性化を実質的に引き起こさないことを保証するように選択される。

【選択図】 図3



【特許請求の範囲】**【請求項 1】**

内視鏡手順に使用するための再循環流体管理システムであって、
食塩水供給源からの流体の流入流れと前記食塩水供給源に戻る流体の流出流れを生じさせるポンプシステムと、

コントローラ及び制御アルゴリズムと、

前記食塩水供給源に戻る流出流れを濾過するための選択された特性を有するフィルタシステムと、を含み、

前記フィルタシステムの前記特性は、前記食塩水供給源に戻る濾過された流体がタンパク質補体 C 3 A 及び C 5 b のうちの少なくとも一方を評価する補体活性化検定によって確認されるような免疫システム経路の活性化を実質的に引き起こさないことを保証するように選択される、再循環流体管理システム。

10

【請求項 2】

前記フィルタシステムの前記特性及び前記流出流れの流量は、前記食塩水供給源に戻る濾過された流体の電解質濃度の変化が実質的に生じないように選択される、請求項 1 に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 3】

前記フィルタシステムの前記特性は、更に、濾過された流体がプロトロンビン時間検定によって確認されるような外因性凝固経路に実質的に影響を及ぼさないことを保証するように選択される、請求項 1 又は 2 に記載の再循環流体管理システム。

20

【請求項 4】

前記フィルタシステムの前記特性は、更に、濾過された流体が未活性化部分凝血誘発時間検定によって確認されるような内因性凝固経路に実質的に影響を及ぼさないことを保証するように選択される、請求項 1 ~ 3 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 5】

前記フィルタシステムの前記特性は、更に、濾過された流体が血小板凝集検定によって確認されるような血小板凝集に実質的に影響を及ぼさないことを保証するように選択される、請求項 1 ~ 4 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 6】

前記フィルタシステムの前記特性は、50 kDa 以下の公称分子量限界 (NMWL) を有する中空繊維を含む、請求項 1 ~ 5 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

30

【請求項 7】

前記フィルタシステムの前記特性は、20 kDa 以下の公称分子量限界 (NMWL) を有する中空繊維を含む、請求項 1 ~ 6 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 8】

前記制御アルゴリズムは、前記フィルタシステムにおける圧力を最大 100 psi (689.476 KPa) 以下に制限するように、前記流出流れの流量を制御する、請求項 1 ~ 7 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 9】

前記フィルタシステムの前記特性は、少なくとも 0.5 m² の全内腔表面積を有する中空フィルタ繊維を含む、請求項 1 ~ 8 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

40

【請求項 10】

前記フィルタシステムの前記特性は、少なくとも 500 ml / 分の流量である、請求項 1 ~ 9 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 11】

前記フィルタシステムの前記特性は、前記フィルタにおける 5 psi (34.474 KPa) 以下の背圧を含む、請求項 1 ~ 10 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 12】

前記フィルタシステムの前記特性は、血液の少なくとも 40 ml の濾過容量である、請

50

求項 1 ~ 1 1 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 1 3】

前記フィルタシステムの前記特性は、血液の少なくとも 6 0 m l の濾過容量である、請求項 1 ~ 1 2 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【請求項 1 4】

前記フィルタシステムの前記特性は、血液の少なくとも 8 0 m l の濾過容量である、請求項 1 ~ 1 3 のいずれか 1 項に記載の再循環流体管理システム。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0 0 0 1】

〔関連出願への相互参照〕

本出願は、2 0 1 3 年 1 0 月 2 8 日出願の米国仮特許出願第 6 1 / 8 9 6 , 4 8 9 号の利益を主張する 2 0 1 4 年 1 月 3 0 日出願の米国特許出願第 1 4 / 1 6 8 , 2 4 8 号の利益を主張するものであり、これらの全開示が、引用によって本明細書に組み込まれている。

【0 0 0 2】

本発明は、診断及び手術子宮鏡手順に使用するために、例えば、子宮筋腫組織、ポリープ、及び他の異常な子宮組織を切除及び摘出するのに使用するための流体管理システム及び方法に関する。

【背景技術】

【0 0 0 3】

子宮筋腫は、子宮の壁で成長する非がん性腫瘍である。そのような筋腫は、女性人口の大きいパーセンテージに発症し、一部の研究は、全女性の 4 0 パーセントまでが筋腫を有することを示している。子宮筋腫は、時間と共に成長して直径数センチメートルになる可能性があり、症状は、月経過多、生殖機能障害、骨盤圧、及び疼痛を含むことがある。

【0 0 0 4】

筋腫の 1 つの現在の治療は、子宮鏡内の作業チャネルを通した切除器具の挿入と共に子宮鏡を用いた子宮への経頸管的アクセスを伴う子宮鏡切除又は筋腫摘出である。切除器具は、機械的組織カッター又は R F ループのような電気外科的切除デバイスである場合がある。機械的切断デバイスは、特許文献 1 ~ 4 に開示されている。電気外科的切除デバイスは、特許文献 5 に開示されている。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0 0 0 5】

【特許文献 1】米国特許第 7 , 2 2 6 , 4 5 9 号明細書

【特許文献 2】米国特許第 6 , 0 3 2 , 6 7 3 号明細書

【特許文献 3】米国特許第 5 , 7 3 0 , 7 5 2 号明細書

【特許文献 4】米国公開特許出願第 2 0 0 9 / 0 2 7 0 8 9 8 号明細書

【特許文献 5】米国特許第 5 , 9 0 6 , 6 1 5 号明細書

【特許文献 6】米国特許第 8 , 5 1 2 , 3 2 6 号明細書

【特許文献 7】米国特許出願第 2 0 0 9 0 2 7 0 8 9 7 号明細書

【特許文献 8】米国特許第 7 , 2 2 6 , 4 5 9 号明細書

【非特許文献】

【0 0 0 6】

【非特許文献 1】J Am Assoc Gynecol Laparosc . 2 0 0 0 ; 7 : 1 6 7 - 1 6 8

【非特許文献 2】J Min Invasive Gynecol . 2 0 1 3 Mar - Apr ; 2 0 (2) : 1 3 7 - 4 8

【非特許文献 3】The Journal of the American Association of Gynecologic Laparoscopists , 3 (4 , Supplement) , S 3 8

10

20

30

40

50

【非特許文献4】Academic Journal of the First Medical College of PLA), 24(4), 467-9

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0007】

筋腫摘出又は子宮鏡切除では、手順の初期段階は、子宮鏡を通して見るのを助けるための作業空間を生成するための子宮腔の膨張を含む。弛緩状態では、子宮腔は、子宮壁が互いに接触した状態をつぶれている。流体管理システムは、子宮を膨張させるのに使用され、子宮腔を拡張又は膨張するのに十分な圧力の下で子宮鏡内の通路を通じて導入されている流体を使用して作業空間を提供する。流体管理システムは、診断又は手術子宮鏡手順のために使用することができる。典型的に、食塩水が、膨張流体として使用される。流体管理システムは、典型的に、膨張流体の流入及び流出を制御して子宮腔内の設定圧力を維持するコントローラを使用する。膨張流体圧力は、切除部位における血管組織に対するタンポン挿入効果における利益を提供する。膨張流体圧力は、典型的に、患者の平均動脈圧を超え、従って、圧力は、切除部位から子宮腔内への動脈血の漏れを防止することができる。そのような動脈血が膨張流体の中に漏れると、それは、視野の鮮明度を低下させ、手順をより困難にするか又は手順の停止を引き起こす可能性がある。従って、流体圧力を動脈圧よりも上に維持して鮮明な視野を提供することは有用である。

10

【0008】

子宮鏡手順における膨張流体の使用の1つの欠点は、それが、患者の静脈系による膨張流体の血管内侵入からの流体過負荷の危険に女性を晒すことである。そのような血管内侵入は、肺水腫及び鬱血性心不全の可能性を有する電解質不均衡を引き起こす可能性がある。典型的な流体管理システムは、流体不足モニタ機能を有し、血管内侵入流体の体積は、患者の中に導入された流体重量/体積から手順の行程中に患者から収集される流体の重量/体積を差し引いたその間の差を計算することによって決定される。典型的な流体管理システムは、流体不足の視覚表示及び過度の流体不足の警告信号を含む。

20

【0009】

従来重量ベースの流体管理システムの使用に関連していくつかの欠点がある。第1に、切断デバイスが、デバイスを通して流体を吸引して切断窓の中に組織を引き込み、その後デバイスを通して流体及び切除組織を収集リザーバに吸引するので、切除手順中に子宮腔を膨張するための予め設定された流体圧力を維持するのが典型的に困難である。すなわち、子宮腔からの吸引流体は、空洞膨張を維持するために空洞内への対応する流体の流入を用いて補償しなければならない。典型的な重量ベースの流体管理システムは、空洞内圧力が低下する時に流入ポンプを起動して膨張流体を子宮腔に送出することになる圧力センサを有する。しかし、切断デバイスの使用及び関連の吸引は、圧力の非常に急速な低下を引き起こす場合があり、膨張流体の置換流入が空洞の膨張を維持するほど十分になる前に空洞の圧潰をもたらす。空洞の圧潰は、視覚化の損失をもたらす、かつ医師が手順を中止することを要求するであろう。空洞内膨張流体圧力の低下はまた、空洞内へのより多い量の血液の漏れをもたらす場合があり、これは、視覚化の損失を更に引き起こす。

30

【0010】

子宮鏡及び他の内視鏡手順における流体管理のための1つの有望な手法は、食塩水電解質膨張流体の再循環及び濾過である。そのような食塩水濾過及び再循環システムが安全で有効であるために、フィルタ及びフロー制御システムは、溶解赤血球を含まず、かつ不変の電解質濃度を有する濾過液を提供する必要があると考えられる。更に、濾過液は、患者の凝固経路に対していかなる影響も引き起こさず、又は患者内に炎症関連免疫反応の活性化を引き起こしてはならない。これらの理由のために、食塩水中の電解質濃度を維持し、かつ濾過液の血管内侵入の事象において凝固反応又は免疫反応を活性化しない濾過液を提供する子宮鏡及び他の手順において溶血を防止するためのかつ電解質流体管理を制御するための濾過システム及び方法、並びにフロー制御システムを提供することが望ましいと考えられる。これらの目的の少なくとも一部は、以下に説明する本発明によって満たされる

40

50

ことになる。

【課題を解決するための手段】

【0011】

本発明の第1の態様において、子宮鏡及び他の内視鏡手順に使用するための再循環流体管理システムを作動方法と共に提供し、システムパラメータは、濾過された赤血球の溶血を実質的に防止するように設計される。流体管理システムは、食塩水供給源、流入ポンプ、流出ポンプ、及び、コントローラアルゴリズムによって作動するコントローラを含む。コントローラアルゴリズムは、流入ポンプを起動して、食塩水の流入をある流量で子宮鏡を通して子宮腔又は他の部位の中に行い、かつ、流出ポンプを起動して、子宮腔又は他の部位からある流量で内視鏡を通してかつ選択されたフィルタ特性を有するフィルタを通して食塩水の流出を行って食塩水供給源に戻す。診断又は治療手順は、食塩水の存在下で子宮腔又は他の部位で実施され、フィルタ特性及び制御式流出流量は、濾過された赤血球の溶血を実質的に防止するように選択される。

10

【0012】

溶血は、赤血球の破裂又は溶解を表す用語である。循環中の破裂した赤血球は、腎臓又は他の臓器において毒性作用を誘起することが可能な血漿遊離ヘモグロビンの上昇したレベルを生じる場合がある。溶解赤血球はまた、濾過液の電解質濃度に影響を与える可能性がある。濾過システムでは、溶血は、不十分な濾過容積、過大サイズのフィルタ孔隙、及び/又は濾過膜にわたる圧力勾配に影響を与える可能性があるフィルタに対する非制御の背圧との組合せで過度の圧力又は流量によって濾過膜のインタフェースで引き起こされる可能性がある。この理由のために、フィルタパラメータ及びフローパラメータの選択は、溶血を防止又は制限することを保証するのに決定的に重要である。

20

【0013】

本発明の分子フィルタは、フローパラメータと協働して溶血を防止し、以下で考察するような他の特定の結果を達成するように選択された特定の特性を有する。フィルタは、少なくとも 0.5 m^2 の全内腔表面積を有する中空繊維を含むことができ、かつ血液の少なくとも 40 ml 、好ましくは、血液の少なくとも 60 ml 、より好ましくは、血液の少なくとも 80 ml の濾過容量を有することができる。中空繊維の内腔は、典型的には 400 ミクロン未満、より典型的には 300 ミクロン未満、多くの場合に 200 ミクロン未満の直径を有することになる。特定の事例において、中空繊維は、 50 kDa 又はそれ未満、又は 20 kDa 又はそれ未満の公称分子量限界(NMWL)を有する。特定の実施形態において、コントローラは、流出ポンプにフィルタインタフェースでの圧力を最大 100 psi (689.476 KPa)、より典型的には 50 psi (344.738 KPa)未満に制限させるようにプログラムすることができる。フィルタは、更に、少なくとも 500 ml/min の濾過膜を通る流量を有する。フィルタの上方の食塩水供給源の高さによって生じる背圧は、 3 psi (20.684 KPa)又はそれ未満である。特定の実施形態において、コントローラは、流入及び流出ポンプに子宮腔内の設定圧力を維持させるようにプログラムすることができる。フィルタ特性及びフィルタを通る制御式流出流量は、濾過された赤血球の 5% よりも多い溶血を防止するように選択することができる。

30

【0014】

フィルタ特性及び制御された流量は、更に、プロトロンビン時間(PT)検定又は未活性化部分凝血誘発時間検定(Unactivated Partial Thromboplastin Time: UPTT)によって示すような濾過液の潜在的血管内侵入における患者の凝固経路に対する任意の影響を防止するように選択することができる。

40

【0015】

本発明の第2の態様において、子宮鏡又は他の内視鏡手順における流体管理の方法は、電解質濃度を有する食塩水供給源、流入ポンプ、流出ポンプ、及び制御アルゴリズムによって作動するコントローラを含む流体管理システムを与える段階を含む。制御アルゴリズムは、流入ポンプを起動して食塩水流入をある流入流量で子宮腔又は他の部位の中に提供し、かつ流出ポンプを起動してある流出入流量で子宮腔又は他の部位からフィルタ特性を

50

有するフィルタを通して食塩水流出を提供して食塩水供給源に戻す。フィルタ特性及び制御された流出流量は、フィルタを通過する食塩水における電解質濃度に変質的に変化を引き起こさないように選択される。診断又は治療手順は、食塩水の存在下でその部位で実施される。

【0016】

第2の態様の特定の実施形態において、コントローラは、流入及び流出ポンプにその部位における設定圧力を維持させるようにプログラムすることができる。コントローラはまた、ポンプにフィルタにおける圧力を最大50 psi (344.738 kPa) に制限させるようにプログラムすることができる。

【0017】

本発明の第2の態様のフィルタはまた、以下で考察するように、特定の結果を達成するように選択された特定の特性を有することになる。フィルタは、少なくとも 0.5 m^2 の全内腔表面積を有する中空繊維を含むことができ、かつ血液の少なくとも40 ml、好ましくは、血液の少なくとも60 ml、より好ましくは、血液の少なくとも80 mlの濾過容量を有することができる。中空繊維の内腔は、典型的には400ミクロン未満、より典型的には300ミクロン未満、多くの場合に200ミクロン未満の直径を有することになる。特定の事例において、中空繊維は、50 kDa又はそれ未満、又は20 kDa又はそれ未満の公称分子量限界 (NMWL) を有する。

【0018】

本発明の第2の態様のコントローラ、並びに流入及び流出ポンプは、典型的に、0 ml/minから少なくとも500 ml/minに及ぶ流量で食塩水の流入及び流出を行うことができる。フィルタ特性及び制御式流出流量は、更に、フィルタを通過する食塩水における電解質濃度に変質的に変化を引き起こさないように選択することができる。フィルタ特性及び制御式流出流量は、更に、プロトロンビン時間 (PT) 検定又は未活性化部分凝血誘発時間検定 (UPTT) によって示すような濾過液の血管内侵入の事象における患者の凝固経路に対する任意の影響を防止するように選択することができる。

【0019】

本発明の第3の態様において、食塩水供給源と、流体の流入及び流出を行うためのポンプシステムと、コントローラ及び制御アルゴリズムと、食塩水供給源に戻る流出を濾過するように選択された特性を有するフィルタシステムとを含む再循環流体管理システムを提供する。方法は、治療部位への流入とフィルタを通して食塩水供給源に戻る濾過液の流れをもたらすその部位からの流出とにおいて食塩水供給源から膨張流体を循環させる段階を含み、循環させる段階は、プロトロンビン時間検定及び未活性化部分凝血誘発時間検定によって確認されるような外因性又は内因性凝固経路に対する実質的な影響を引き起こさない濾過液を提供するフィルタリングパラメータの下で流出を濾過する段階を含む。その後、診断又は治療手順は、その部位で実施される。

【0020】

第3の態様の特定の実施形態において、コントローラは、流入及び流出ポンプに部位での設定圧力を維持させるようにプログラムすることができる。コントローラはまた、ポンプにフィルタにおける圧力を最大30 psi (206.843 kPa) に制限させるようにプログラムすることができる。コントローラは、更に、ポンプにフィルタにおける圧力を最大50 psi (344.738 kPa) 又は100 psi (689.476 kPa) に制限させるようにプログラムすることができる。

【0021】

本発明の第3の態様のフィルタはまた、以下で考察するように、特定の結果を達成するように選択された特定の特性を有することになる。フィルタは、少なくとも 0.5 m^2 の全内腔表面積を有する中空繊維を含むことができ、かつ血液の少なくとも40 ml、好ましくは、血液の少なくとも60 ml、より好ましくは、血液の少なくとも80 mlの濾過容量を有することができる。中空繊維の内腔は、典型的には400ミクロン未満、より典型的には300ミクロン未満、多くの場合に200ミクロン未満の直径を有することにな

10

20

30

40

50

る。特定の事例において、中空繊維は、50 kDa又はそれ未満、又は20 kDa又はそれ未満の公称分子量限界(NMWL)を有する。

【0022】

本発明の3の態様のコントローラ、並びに流入及び流出ポンプは、典型的に、0 ml/minから少なくとも500 ml/minに及ぶ流量で食塩水流入及び流出を提供することができる。フィルタ特性及びフィルタを通る制御式流出流量は、更に、フィルタを通過する食塩水における電解質濃度を実質的な変化を引き起こさないように選択することができる。フィルタ特性及び制御式流量は、更に、濾過された赤血球の溶血を実質的に防止するように選択することができる。

【0023】

本発明の第5の態様において、食塩水供給源と、流体の流入及び流出を提供するためのポンプシステムと、コントローラ及び制御アルゴリズムと、食塩水供給源に戻る流出を濾過するように選択された特性を有するフィルタシステムとを含む再循環流体管理システムを提供する。フィルタ特性は、選択された制御アルゴリズムと協働してフィルタインタフェースで最大流量及び圧力を提供するように選択される。選択されるフィルタ特性及び最大フローパラメータは、C3a又はC5b濃度に直目する補体活性化検定によって確認されるような免疫システム経路に対する実質的な影響を持たない。

【0024】

本発明の第6の態様において、食塩水供給源と、流体の流入及び流出を提供するためのポンプシステムと、コントローラ及び制御アルゴリズムと、食塩水供給源に戻る流出を濾過するように選択された特性を有するフィルタシステムとを含む再循環流体管理システムを提供する。フィルタ特性は、選択された制御アルゴリズムと協働してフィルタインタフェースでの最大流量及び圧力を提供するように選択される。選択されたフィルタ特性及び最大フローパラメータは、血小板凝集検定によって確認されるような血小板活性化に対する影響を持たない。

【図面の簡単な説明】

【0025】

【図1】内視鏡と内視鏡の作業チャンネルを通して挿入するように構成された組織切除デバイスの図である。

【図2】図1の線2-2における図1の内視鏡のシャフト部分の断面図である。

【図3】内視鏡と共に示した、診断子宮鏡手順に使用される食塩水膨張流体を再循環させる本発明の流体管理システムの概略図である。

【図4】内視鏡及び電動式切除デバイスと共に示した、子宮鏡筋腫摘出手順に使用される図3の流体管理システムの概略図である。

【図5】図3及び図4の流体管理システムのフィルタモジュールの破断概略図である。

【図6】図5のフィルタの中空繊維の概略図である。

【図7】図3及び図4の組立済み内視鏡に示したような圧力センサの破断拡大図である。

【図8】配管セット及びフィルタモジュールをバージする方法を示すバージャアダプタと共に示した、図3及び図4の流体管理システムの概略図である。

【図9】配管セット及びフィルタモジュールをバージする別の方法を示す、図1、図3及び図4の内視鏡の遠位端部のキャップの破断図である。

【図10】フィルタ特性及び作動パラメータの選択に関連し且つフィルタが食塩水の電解質濃度を変化させないことを確認する本発明に対応する方法を示すブロック図である。

【図11】フィルタ特性及び作動パラメータの選択に関連し且つフィルタが赤血球を実質的に溶解しないことを確認する本発明の別の方法を示すブロック図である。

【図12】フィルタ特性及び作動パラメータの選択に関連し且つ濾過液がプロトロンビン時間検定及び未活性化部分凝血誘発時間検定によって確認されるような外因性又は内因性凝固経路に影響を実質的に及ぼさないことを確認する本発明の方法を示すブロック図である。

【図13】フィルタ特性及び作動パラメータの選択に関連し且つ濾過液がC3a又はC5

10

20

30

40

50

b 濃度に着目する補体活性化検定によって確認されるような免疫システム経路に実質的に影響を及ぼさないことを確認する本発明の方法を示すブロック図である。

【図14】フィルタ特性及び作動パラメータの選択に関連し且つ濾過液が血小板凝集検定によって確認されるような血小板活性化に影響を実質的に及ぼさないことを確認する本発明の方法を示すブロック図である。

【発明を実施するための形態】

【0026】

図1～図5は、筋腫摘出又は筋腫除去手順を実施するための子宮鏡システムの様々な構成要素を示している。筋腫摘出システムは、本発明に対応する再循環流体管理システム10を公知のタイプの内視鏡15及び電動式切除デバイス20と共に一体化する。

10

【0027】

より具体的には、流体管理システム10は、膨張流体として食塩水12を使用して子宮腔を膨張するようになっており、コントローラ25、並びに第1及び第2の容積型ポンプ40A、40Bを使用して、流入ライン45、流出ライン50、及び分子フィルタ55を通じて食塩水を再循環させて食塩水供給源60に戻す。コントローラ25は、選択的には、電動式切除デバイス20のオン・オフ変調、回転速度、及び/又は切断要素の往復のような様々な作動、及び切除又は凝固のための1又は2以上の電極又は別のエネルギーミットの起動を制御することができる。更に、流体管理システム10は、流体の流入、流体の流出、及び圧力感知のために、内視鏡15内の専用チャンネルを利用することができる。システム構成要素(流体管理システム10、内視鏡15、及び切除デバイス20)は選択的に一体化され、本発明の開示は、内視鏡15及び例示の切除デバイス20の実施形態を最初に説明し、これは、次に、本発明に対応する流体管理システム10及びその作動方法の説明を可能にすることになる。

20

【0028】

一般的に、濾過システムは、無菌濾過液(すなわち、分子フィルタを通過した後の食塩水媒質)を実質的に提供し、その後、再循環させて流体供給源60に戻すことができる分子フィルタ55を使用しなければならない。分子フィルタ55は、100kDよりも遙かに小さいサイズに至るまで血液及び組織成分などを除去することができるが、そのようなフィルタは、依然として電解質(例えば、食塩)が濾過膜を通過することを可能にすることになる。

30

【0029】

再循環流体管理システム10を開発するために、様々な目的を達成すると考えられる分子フィルタ55、フロー制御システム、及びコントローラアルゴリズムの試験及び最終的には設計をもたらすいくつかの機能要件が特定された。濾過液の有効な滅菌の要件を超えて、フィルタ55、コントローラ25、ポンプシステム、及びコントローラアルゴリズムは、いくつかの他のより特定のパラメータを満たし、かつ次に説明する特定の機能要件に従って機能すると考えられる設計特性を有する必要があると決定された。

【0030】

1つの要件は、全ての赤血球が濾過液から除去され、従って、新しい食塩水バッグから生理食塩水として同じ視覚化品質を可能にする再循環食塩水を提供することであると決定された。更に、筋腫摘出手順におけるフィルタ及びフローパラメータは、筋腫除去手順中に予想量の血液及び組織成分を流出した食塩水から濾過した後に濾過容量のいかなる不要な減少も引き起こすことはないとして決定された。

40

【0031】

分子フィルタ及びフローパラメータは、フィルタを通過する食塩水の電解質濃度を変更しないと決定された。電解質濃度の変化は、患者に危険をもたらしかねない。

【0032】

更に別の要件は、分子フィルタ及びフローパラメータが、濾過の行程中に凝固関連ファクタがフィルタを通過し、これが、次に、再循環流体のその後の血管内侵入の事象において患者の凝固経路に影響がある可能性があることを許さないことであると決定された。

50

【0033】

更に別の要件は、フィルタ及びフローパラメータが、流体の流出において赤血球の溶血、破裂、又は溶解を引き起こさないことであると決定された。潜在的なその後の血管内侵入における溶血素の存在は、循環赤血球に損傷を与える可能性があるか又は腎機能に不要な影響を引き起こす可能性がある血漿遊離ヘモグロビンのレベルを上昇させる可能性がある。

【0034】

別の要件は、フィルタ及びフローパラメータが、炎症関連ファクタがフィルタを通過し、これがそのようなファクタのその後の血管内侵入の事象において患者の炎症経路を潜在的に活性化する可能性があることを許さないことであると決定された。

10

【0035】

分子フィルタ55の特定の特性及び流体管理システム10の制御式フローパラメータを説明する前に、一体化システムの他の構成要素、すなわち、内視鏡15及び切除デバイス20を説明する。図1～図2は、図3～図5に示すように流体管理システムと組合せて使用して手術子宮鏡手順を実施し、例えば、子宮腔から異常な組織を切除して摘出することができる内視鏡15（又は子宮鏡）及び組織切除デバイス20を示している。内視鏡15はまた、図3～図5の流体管理システム10と共に使用して以下に説明するように診断子宮鏡術を実施することができる。

【0036】

図1では、内視鏡15は、3mm～10mmの直径を有する細長いシャフト105に結合されたハンドル102を有する。そこでの作業チャンネル106は、円形、D字形、又は任意その他の適切な形状とすることができる。図1～図2に示す変形では、作業チャンネルは、丸い構成を有する。内視鏡シャフト105は、当業技術で公知のようなビデオカメラに結合することができる接眼レンズ108と協働する光学チャンネルを更に支持する。内視鏡シャフト105は、コネクタ114a、114bまで延びる1又は2以上の流体の流入/流出チャンネル112a、112bを更に含み、以下に説明するように（図3～図4を参照）、流体供給源60に及び選択的に圧力センサに結合するように構成される。いくつかの実施形態において、内視鏡シャフト105は、18～25cmの軸線方向長さを有し、0°内視鏡、又は15°～30°内視鏡を含むことができる。光源115は、内視鏡15のハンドル102上の光結合器118に結合されるのがよい。

20

30

【0037】

図1は、作業チャンネル106を通じて導入される時に組織切除デバイス20のシャフトを密封するための1又は2以上の可撓性シール135を支持して膨張流体が子宮腔から逃げることを防止する使い捨てアダプタ又は密封ハウジング132を更に示している。1つの変形例では、シールハウジング132はプラスチックであり、内視鏡ハンドル102に結合するためのJロック138を有する。急速接続継手140は、以下で更に説明するように、診断子宮鏡に使用するために流出ライン50に接続するようになっているシールハウジングの近位端部に設けられる。

【0038】

依然として図1を参照すると、組織切除デバイス20は、内視鏡15の作業チャンネル106の中を通過して延びるように構成された非常に細長いシャフトアセンブリ150を有する。組織切除デバイス20のハンドル152は、回転可能に及び軸線方向にデバイスの作業端部155を作動するようになっており、例えば、ターゲット筋腫組織を切除するために作業端部155を向きを定める（図4）。1つの変形例では、組織切除デバイス20は、電源158に結合された電気モータ156によって駆動され、電動式ツールは、往復し及び/又は回転して組織を切断、切除、摩耗、研削、又は除去する当業技術で公知の任意のタイプとすることができる。例えば、切除デバイスは、特許文献6に開示するようなRF切除デバイス又は例えば特許文献7及び8に説明するタイプの機械的な鋭い羽根付きカッターとすることができる。

40

【0039】

50

従来技術では、切除デバイス 20 は、典型的に、作業端部 155 において窓 160 内に受入れた組織を切除する。その後、負圧源が、切除デバイスの内側切断スリーブ 168 の中を通して延びる摘出内腔 166 を通じて流体及び組織片 165 を摘出するのを助ける。図 1 に示す 1 つの変形例では、負圧源は、切除デバイス 20 のハンドル 152 の近位端部 172 において急速接続継手 170 と作動的に結合される。

【0040】

図 3 ~ 図 4 は、図 1 ~ 図 2 の内視鏡 15 及び切除デバイス 20 と共に子宮鏡に使用されている流体管理システム 10 を示している。図 3 では、流体管理システム 10 は、診断子宮鏡手順において、例えば、切除手順を開始する前に子宮腔 175 を見て評価し、かつ筋腫 177 を評価するために最初に概略的に描かれている。

10

【0041】

図 3 を参照すると、一般的に、流体管理システム 10 は、食塩水膨張流体 12 を含有する流体供給源又はリザーバ 60 を含む。コントローラ 25 及び 2 つの容積型（蠕動）ポンプ（第 1 の注入ポンプ 40 A、第 2 の流出ポンプ 40 B）は、子宮腔の膨張を維持するように流体の流入及び流出を行う。フィルタシステム 180 は、子宮腔 210 から除去された後に流体供給源 60 に戻る膨張流体 12 を濾過するために設けられる。回収及び濾過済み食塩水膨張流体 12 の使用及び流体供給源 60 の容積の補充は、(i) 閉ループシステムが手順中に流体不足を実質的に測定することができ、流体不足警告を提供して患者の安全性を保證することができ、(ii) 2500 ml の使用可能な容積を有する食塩水の食塩水バッグのみを使用してシステムロックアウトを提供して 2500 ml（又はそれ未満）の使用後の手順を終了し、それによって 2500 ml 以下の血管内侵入を保證することができ、(iii) システムが、食塩水バッグの費用及び流体廃棄費用を低減することによって手順費用を低減することができ、(iv) 非常に時間効率のよい方式で設定して作動することができ、かつ (v) システムが、小型にしてオフィスペースの診断及び治療手順を可能にするのを助ける現在のシステムよりも廉価にすることができるので有利である。2500 ml 限界の食塩水容積は、American Association of Gynecologic Laparoscopists (AAGL)（例えば、AAGL Practice Report: Practice Guidelines for the Management of Hysteroscopic Distending Media: (Replaces Hysteroscopic Fluid Monitoring Guidelines. J Am Assoc Gynecol Laparosc. 2000; 7: 167 - 168.)、AAGL Advancing Minimally Invasive Gynecology Worldwide, Munro MG, et al., J Min Invasive Gynecol. 2013 Mar - Apr; 20(2): 137 - 48 を参照) によって確立された診療指針と一致し、従って、発明者によって選択することができた。

20

30

【0042】

流体管理システム（図 3 ~ 図 4）は、電動式切除デバイス 20 から独立させることができるコンピュータコントローラ 25 を含み、又はコントローラ 25 は、流体管理システム 10 及び電動式切除デバイス 20 の両方を作動するように構成される。コントローラ 25 は、図 4 に示すように、診断手順（図 3）中又は切除手順中のいずれかで子宮腔を膨張して空洞内圧力を制御する目的のために、食塩水膨張流体 12 の食塩水供給源 60 からの流入及び食塩水供給源 60 への流出を行うように第 1 及び第 2 の蠕動ポンプ 40 A、40 B を制御するようになっている。

40

【0043】

図 3 に示す 1 つの変形例では、コントローラ 25 は、蠕動ポンプ 40 A を制御して、ポンプ（図 3）の流出側 182 に正圧を提供し、内視鏡 15 においてルーア継手 114 a 及び流体チャンネル 112 a と連通している第 1 の流れライン又は流入ライン 45 を通じて膨張流体 12 の流入を行う。コントローラ 25 は、第 2 の蠕動ポンプ 40 B を更に制御して、ポンプ（図 3）の流入側 188 における負圧を第 2 の流れライン又は流出ライン 50 に

50

提供し、子宮腔 175 からの膨張流体 12 の流出を行うのを助ける。作動中、第 2 の蠕動ポンプ 40B も、第 2 の流出ライン部分 195 のポンプ 40B の流出側 190 に正圧を提供し、フィルタシステム 180 を介した食塩水 12 の流出をポンプ式に行って流体供給源 60 に戻す作用をする。

【0044】

1つのシステム変形例では、コントローラ 25 は、使い捨て圧力センサ 200 からの圧力信号によって子宮腔 175 中の圧力を制御するように機能する制御アルゴリズムを有し、圧力センサ 200 は、内視鏡シャフト 105 を通じて子宮腔まで延びるチャンネル 112b (図 2 及び図 3 を参照) と連通する内視鏡 15 の継手 114b に結合される。圧力センサ 200 は、圧力信号をコントローラ 25 に送信するケーブル 202 によってコントローラ 25 と作動的に結合される。1つの実施形態では、チャンネル 112b は、実際の空洞内圧力の高精度感知を可能にするほど十分に大きい直径を有する。従来技術の市販の流体管理システムでは、空洞内圧力は、典型的に、背圧計算に依存する場合がある流体の流入ライン及び/又は流出ラインにおけるポンプ又は遠隔圧力センサによる既知の流量を使用して様々な計算により推定される。そのような従来技術の流体管理システムは、様々な子宮鏡と共に使用できるようになっている独立型システムである。ほとんどのそのようなシステムは、実際の空洞内圧力を測定する圧力センサを使用することはできない。従って、従来技術の流体管理システムは、アルゴリズム及び計算に依存して、典型的には正確でない空洞内圧力を推定する。

10

【0045】

圧力センサ 200 と通信する流体チャンネル又はセンサチャンネル 112b は、子宮腔 175 の中への食塩水の流入に使用するチャンネル 112a とは独立している。チャンネル 112b 中に流体フローがない場合に、チャンネル 112b 内の流体は、子宮腔中の圧力が変化するとセンサ 200 に対する圧力の変化を伝達する流体(空気又は液体)の静止コラムを形成する。1つの変形例では、センサチャンネル 112b は、少なくとも 1mm の断面を有し、圧力チャンネルコラム内の流体圧力は、子宮腔中の圧力と同等である。従って、圧力センサ 200 は、子宮腔又は他の体腔内の圧力を直接に測定することができる。1つの方法では、センサチャンネル 112b は、弁(図示せず)を開放することによって空気からパージされてチャンネル 112b 及びセンサ 200 から空気を放出することができる。

20

【0046】

図 7 は、使い捨てセンサ 200 の 1つの変形例を例示する図であり、センサ 200 は、本体 196 を備え、本体 196 は、ケーブル 202 を通じてコントローラと通信する二重センサ機構 198A、198B を支持する内部チャンバ 197 を有する。圧力センサ機構は、当業技術で公知の任意のタイプとすることができる。センサ本体 196 は、流体チャンネル 126b と連通する内視鏡 15 上のルーア継手 114b に結合するようになっている。作動中に、制御アルゴリズムは、2つのセンサ機構 198A、198B からの読取りを比較して感知圧力の精度を保証することができ、医師に信号を送り、又は、センサ故障を示す 2つのセンサから圧力読取りに矛盾が存在する場合、システムを無効にすることができる。図 7 では、センサは、センサ本体における選択的な圧力逃し弁 203 を更に示している。図 7 のセンサ変形例は、内部チャンバ 197 からセンサ本体 196 の外部まで延びる非常に小さい寸法を有する空気パージチャンネル 204 を更に示している。空気パージチャンネル 204 は、それを通じて空気を放出するために 0.0001 ~ 0.001 インチ(2.54 ~ 20.54 μm) の断面を有することができる。使用中に、空気パージチャンネル 204 は、システムから急速に空気を放出してセンサ 200 及びチャンネル 112b をパージすることになるが、小さい寸法のチャンネル 204 は、いずれの大量の膨張流体もチャンネルを漏れるのを防止することになる。

30

40

【0047】

図 3 は、診断手順において作動中の流体管理システム 10 を概略的に示している。子宮腔 175 は、潜在的空間であり、膨張して子宮鏡観察を可能にしなければならない。選択される圧力は、例えば、タッチスクリーン 205 を通じてコントローラ 25 において設定

50

することができ、これは、経験から医師が知っているように、空洞 175 を膨張するの
 及び / 又は診断手順を実施するのに適切であるものである。1つの変形例では、選択され
 る圧力は、0 ~ 150 mmHg の間の任意の圧力とすることができる。1つのシステム変
 形では、第 1 の蠕動ポンプ 40A をコントローラ 25 によって作動し、必要に応じて作動
 する可変速度容積型ポンプとして作動して流入ライン 45 を通じてゼロ ~ 1000 ml /
 min の流量を提供する。1つの変形例では、第 2 の蠕動ポンプ 40B は固定速度で作動
 して流出ライン 50 を通じて子宮腔 175 から食塩水膨張流体を移動する。使用中に、コ
 ントローラ 25 及び制御アルゴリズムは、選択された整合又は不整合速度でポンプ 40A
 、40B を作動して子宮腔 175 中の食塩水膨張流体 12 の容積を増加、減少、又は維持
 することができる。従って、第 1 及び第 2 の容積型ポンプ 40A、40B のポンプ速度の
 独立制御により、体腔中の選択された設定圧力は、圧力センサ 200 によって提供される
 実際の空洞内圧力の信号に応答して達成されて維持することができる。

10

【0048】

より詳細には、子宮腔 175 から切除されて摘出されている組織片 165 を捕えるよう
 になっている第 1 のフィルタ又は組織捕捉フィルタ 210 を含むフィルタモジュール又は
 サブシステム 180 を含むシステム変形例が示されている。第 2 のフィルタ又は分子フィ
 ルタ 55、典型的には、中空繊維フィルタは、第 1 のフィルタ 210 を超えて設けられ、
 分子フィルタ 55 は、膨張流体 12 から血液及び他の物質を除去するようになっている。
 より具体的には、分子フィルタ 55 は、赤血球、ヘモグロビン、タンパク質、バクテリア
 、ウイルスなどを膨張流体 12 から除去することができる。図 6 は、赤血球 (RBC) を
 そのような赤血球 (RBC) を濾過又は取り込む中空繊維の内腔 242 の中に支持する食
 塩水流出を示す分子フィルタ 55 のいくつかの中空繊維 240 の切り欠き概略図である。
 図 6 は、以下で更に考察するフィルタ特性を含むフィルタ上にフィルタインタフェース及
 び背圧 BP で流体圧力 P を更に示している。フィルタ 55 は、子宮腔の内視鏡観察がい
 ずれの血液成分又は他の汚染物質によっても遮られず又は曖昧にされないことを保証する
 RBC、アルブミン、及び他のタンパク質を除去するフィルタ特性を含む。中空繊維膜フィ
 ルタは当業技術で公知であり、限外濾過、透析、及び水濾過システムのためのフィルタの
 製造業者によって製作することができる。

20

【0049】

図 3 ~ 図 5 から理解することができるように、その流出側 190 にある第 2 の蠕動ポン
 プ 40B は、流体の流れに対する正圧をフィルタモジュール 180 の中に提供し、膨張流
 体 12 を第 1 及び第 2 のフィルタ 210 及び 55 を通じて再循環流に移動して流体供給源
 60 に戻す。

30

【0050】

図 5 に戻ると、実施形態において、第 1 のフィルタ 210 は、取外し可能なキャップ 2
 22 を有する容器部分又はバイアル 220 を含む。膨張流体 12 及び本体の媒体の流入は
 、流出ライン部分 195 を通じて及び入口継手を通じてバイアル 220 の内部チャンバ 2
 30 に配置されたメッシュサック又は穿孔構造 228 に流れ込む。穿孔構造 228 の孔隙
 サイズは、約 200 ミクロン ~ 10 ミクロンに及ぶことができる。第 2 のフィルタ 55 に
 おける中空繊維 240 の内腔径は、約 400 ミクロンから 20 ミクロンにわたることがで
 きる。一般的に、第 1 のフィルタ 210 の穿孔構造 228 の孔隙サイズは、第 2 のフィル
 タ 55 における中空繊維 240 の内腔の直径よりも小さい。1つの実施形態では、穿孔構
 造 228 の孔隙サイズは 100 ミクロンであり、分子フィルタ 55 における中空繊維 24
 0 の内腔サイズ 200 ミクロンである。1つの実施形態では、第 1 のフィルタ 210 は、
 組織片の少なくとも 50 グラム又は少なくとも 100 グラムの保持容量を有することが
 できる。

40

【0051】

図 5 を参照すると、フィルタモジュール 180 は、様々な流体の流出ラインの間に取外
 し可能な接続部を含み、フィルタ 55 及び流れラインの急速な結合及び切り離しを可能に
 することが分かる。より具体的には、組織切除デバイス 20 から延びる流れライン 50 は

50

、第1のフィルタ210において入口継手244bに接続するコネクタ部分244aを有する。フィルタ210と55の中間にある流出ライン部分250は、第1のフィルタ210において出口継手252bに接続するその流入端にコネクタ部分252aを有する。その流出ライン部分250は、第2のフィルタ又は分子フィルタ55の入口継手254bに接続するその下流端に別のコネクタ254aを有する。

【0052】

分子(第2の)フィルタ55と流体供給源60の中間にある流出ライン部分255は、第2のフィルタ55において出口継手262bに接続するコネクタ部分262aを有する。1つの変形例では、少なくとも1つの逆止弁265は、例えば、ライン250に、コネクタ252a又は254aに、又は継手252b又は254bにあることができるフィルタ210、55の中間の流路に設けられる。図5では、逆止弁265は、分子(第2の)フィルタ55の入口端と一体化される。使用中に、システムの作動は、第2のフィルタ内に実質的な流体圧力をもたらすことになり、逆止弁265は、例えば、組織切除手順が終了して、医師及び看護師がそこでバイアル220及び組織片165を生検目的のために異なる部位に輸送したい時に、環境の中への圧力逃し及び流体媒体の放出なしに第1のフィルタの切離しを可能にする。他の実施形態において、逆止弁は、組織キャッチフィルタ210の継手244b、252bのいずれか又は両方に設けることができる。

10

【0053】

1つの態様において、流体管理システムは、膨張流体12を支持するように構成された第1の流体ライン45又は流体供給源60から子宮腔175への流入を含み、第2の流体ライン50は、流体を体空間から第1のフィルタ210に、次に、第2の分子フィルタ55に支持し、次に、流体供給源60、流体を移動するように第2の流体ライン50と作動的に結合されたポンプ40B、及び第1及び第2のフィルタ210及び55の中間にある第2の流出流体ラインの少なくとも1つの逆止弁265に戻すように構成される。

20

【0054】

1つの変形例では、流体管理システムは、食塩水供給源60を含む食塩水サックにおいてポート290を通じて挿入されたスパイク288に近い流入ライン45に一方方向フロート弁285を含む。フロート弁285は、食塩水供給源60が空になる時に流入ラインを閉じて空気が流入ライン45に入るのを防止する。同様のフロート弁(図示せず)は、第2のポンプ40Bと第1のフィルタモジュール180の間の流出ライン50に設けることができる。

30

【0055】

図4は、筋腫摘出手順にあるような作動中の流体管理システム10を概略的に示している。図4で認められるように、図1の組織切除デバイス20は、内視鏡15の作業チャネル106を通じて子宮腔の中に導入されている。流出配管部分50は、切除デバイス20の急速接続継手170に結合され、従って、流出のための流体通路は、切除デバイス20(図1を参照)の摘出チャネル166である。全ての他の態様において、流体管理システム10は、上述のように同様の方式で機能する。

【0056】

1つの実施形態では、流体管理システム10のコントローラ25は、食塩水供給源60に残っている流体の容積を表示するように構成されたスクリーン205を有する。以下で更に説明する変形例では、制御アルゴリズムは、筋腫除去(図4を参照)のような手順中に、子宮腔175に送出された流体容積と空洞から回収された流体容積との間の差として測定された流体不足を計算して表示する。子宮鏡手順における流体管理の方法は、定められた容積を有する膨張流体供給源60(図4)を与える段階と、食塩水供給源60から第1の流路又はライン45を通じて子宮腔175の中に、及び空洞から出た第2の流出ライン50を通じてフィルタモジュール180の中に、かつ第2の流出ライン50の別の部分255を通じて食塩水12を導入して流体供給源60に戻す段階とを含み、食塩水供給源60の定められた容積から差し引いた時の第1及び第2の流れライン、並びにフィルタモジュール内の容積は、2500ml又はそれ未満に等しく、それによって最大食塩水血管

40

50

内侵入が2500ml未満であることを保証する。この変形では、食塩水供給源60の定められた容積は、標準3リットルの食塩水バッグにあるように3.0リットルとすることができ、内部システムの容積は、少なくとも0.5リットルとすることができる。変形では、流体管理システム10は、食塩水供給源60に残っている流体の容積を決定するためのセンサシステムを含むことができ、センサは、次に、流体供給源60の残りの流体容積に関する視覚又は聴覚信号を提供することができるコントローラ25に信号を提供することができる。1つの変形例では、流体供給源60は、ケーブル282の上の荷重信号をコントローラ25に送信するように構成されたロードセル280(図3~図5)を含む部材から吊す食塩水バッグとすることができる。コントローラスクリーン205は、ロードセル280からの信号に基づいて流体供給源60に残っている流体のような流体パラメータを連続的に表示することができる。他の変形例では、流体供給源の流体の重量又は体積を感知するようになっているセンサは、流体供給源60においてはフロート又はレベルセンサ、流体供給源に結合されたインピーダンス又は容積センサ、流体容器又は任意その他の適切なタイプの重量又は体積感知機構と作動的に結合された光センサとすることができる。

10

20

30

40

50

【0057】

本発明の別の態様において、制御アルゴリズムは、食塩水供給源60に残っている流体容積ではなくてコントローラスクリーン205上に流体不足を表示するようになっている。そのような流体不足の表示は、流体血管内侵入を反映することができる。流体管理システム10によってそのような流体不足を正確に計算するために、フィルタモジュール180及び配管セット内の液体容積を考慮に入れる必要があり、これは、死容積と呼ぶことができ、一実施形態では約0.5リットルである。フィルタモジュール180、並びに流入及び流出配管ライン45及び50は、出荷時点で殺菌されて空気で満たされていることは理解することができる。システム死容積を考慮に入れるための1つの手段は、その容積がシステムの死容積によって減少した後に、システムをパージし、次に、食塩水サック60の基準重量/体積を使用することである。膨張流体でシステムから空気をパージするいくつかの手段がある。図7は、診断又は治療手順における使用のためにシステムを設定する時点で流体管理システムをパージする方法を示している。本方法では、継手296a、296bを有するパージアダプタ295が、流入ライン45及び流出ライン50の自由端部の間に接続される。その後、制御アルゴリズムは、コントローラ25を作動してポンプ40A、40Bを作動させ、ライン45、50、並びにフィルタ210、55を通じて食塩水をポンプ送りし、空気をシステムからパージする食塩水供給源60に戻す。制御アルゴリズムは、ポンプを作動してポンプ速度により流量をモニタし、約500mlとすることができる食塩水でシステムを満たす必要がある流れの補正量を決定することができる。パージサイクルが終了した後に、制御アルゴリズムは、次に、ロードセル280から前手順基準重量を記録して食塩水供給源60の食塩水の基準容積を計算する。その後の手順中に、制御アルゴリズムは、手順中の体液損失を反映する食塩水供給源60に残っている容積の変化(ロードセル280によって決定される時の測定重量から計算される)を連続的に又は断続的に表示することができる。そのような体液損失は、患者の中に血管内侵入があると仮定することができるが、他の損失は、子宮鏡又は切除デバイスの挿入及び引き抜き中に頸部からの漏れ又は体液損失などの可能性がある。制御アルゴリズムの変形では、流出ポンプ40Bを制御して流入ポンプ40Aよりも高速で常に作動し、フィルタモジュール180、並びに流入及び流出ライン45及び50が過加圧されないことを保証することができる。過加圧状態は、例えば、擦れ配管から生じる可能性がある。

【0058】

別の変形例及びパージ方法では、圧力センサ200(図3にあるように内視鏡15に接続する前)は、図7のパージアダプタ295に結合されてパージサイクル中にシステム内の圧力をモニタする。次に、圧力センサ200は、信号をコントローラ25に送信ことができ、制御アルゴリズムは、ポンプ40A、40Bを制御してパージサイクル中定められた圧力を維持し、又はポンプを作動して定められた最大圧力を超えるいずれの圧力も

防止する。

【0059】

システムをパーズする別の方法では、システムは、図3及び9に示すように、内視鏡シャフト105の遠位端部の上に置かれた使い捨てキャップ300を組込むことができる。キャップ300は、内視鏡シャフト105にわたって密接に嵌合するボア302を有するエラストマー材料又は硬質プラスチックで作ることができる。ボア302は、内視鏡シャフト105にわたって実質的流体密封シールを提供するためのOリングを選択的に有することができる。キャップ300は、停止要素304で構成されて内視鏡シャフト105の挿入深さを制限し、従って、流体が循環することができるチャンバ310を提供する。図3及び9から容易に理解することができるように、システムをパーズする方法は、図8の方法と類似している。図9では、ポンプ40A、40Bを起動することができ、流体は、チャンネル112aを通じてチャンバ310(図9)の中に、次に、作業チャンネル106を通じて外向きに流出ライン50及びフィルタモジュール180に流れて流体供給源60に戻ることになる。膨張流体の循環流は、図9に315で示されている。図3及び9から理解することができるように、センサチャンネル112bをキャップ300中のチャン310に露出し、従って、パーズサイクル中にコントローラ25がチャンバ310中の圧力の圧力信号を受信することを可能にする。上述のように、制御アルゴリズムは、次に、擦れ配管のために生じる可能性がある流入及び流出ライン並びにフィルタモジュール180の過加圧を防止するために使用することができるパーズサイクル中の最大圧力を制御することができる。

10

20

【0060】

システムから空気をパーズする別の方法は、図3に示すように、流入及び流出ライン45及び50を内視鏡15に組込むことである。この変形例では、内視鏡は、手術室において開いたままにされ、流入ポンプ40Aは、次に、内視鏡15を出て廃棄物容器に入る膨張流体で流入ライン45及び内視鏡チャンネル112aをパーズするように制御アルゴリズムによって起動される。同時に、流出ポンプ40Bは、食塩水供給源60からフィルタモジュール180を通じて後方に、次に、内視鏡15を通じて廃棄物容器の中に流体を引き込む逆方向に起動される。本方法により、空気は、配管セット及びフィルタモジュール180からパーズされ、食塩水供給源60の正確な前手順基準容積を記録して正確な不足モニタを可能にすることができる。この変形では、フィルタモジュール180及び流出ライン50は、逆止弁なしに提供されてシステムによる逆流を可能にする。

30

【0061】

上述のシステムの任意の変形例では、コントローラ25は、流体不足計算及び流体血管内侵入警告を提供することができる。別の変形例では、コントローラ25は、医師が特定の流体不足レベル(例えば、1リットル、1.5リットル、2リットル、その他)を設定することを可能にするインターフェース及びアルゴリズムを有することができ、警報は、選択された不足レベルに達すると信号を送ることができる。別の変形例では、流体不足制御アルゴリズムは、選択された不足レベルに達すると、流体管理システム10及び/又は切除デバイス20を無効にするインターロックを含むことができる。

40

【0062】

ここでフィルタモジュール180のより詳細な要件に戻ると、分子フィルタ55は、特定のフィルタ特性を有し、制御アルゴリズムは、フィルタ55を通じて流れを制御するようになっており、それらの全ては、診断及び/又は治療用途に必要である。1つの変形例では、要件は、システム及びフィルタ55が筋腫摘出のような子宮鏡手順に好ましい容積を有することである。筋腫摘出に対して、発明者は、異なる制御アルゴリズム及び異なるフローパラメータを設計して試験し、急速子宮腔膨張、タンポン挿入としての空洞内圧力の急速増加、空洞を洗い流して視覚化を改善する流量の急速増加を提供することができ、切除デバイスを通して好ましい流量を提供して流出チャンネルラインを通じて組織収集フィルタ210に切除組織片165を輸送することができる流量の最適範囲を決定した。最大1,000ml/minまでの制御式流量を使用することができ、コントローラ25は、

50

制御アルゴリズムを含み、独立してポンプ40A、40Bを作動してゼロ～1,000ml/minの流入流量及び流出流量を提供すると決定された。ポンプ、並びに流入及び流出流量は、圧力センサ200からの信号に対応して制御され、それによって子宮腔175の膨張及び子宮腔における設定圧力の維持を可能にすることができる。

【0063】

対応する要件は、フィルタ55が、少なくとも500ml/min及び別の変形例では1,000ml/minまでの濾過膜を通る流量を有することであり、これは、次に、濾過膜の必要な表面積、フィルタの孔隙サイズ又は公称分子量限界(NMWL)、フィルタインタフェースの圧力及び濾過膜にわたる圧力勾配、並びに安全係数を含む筋腫摘出手順において濾過する必要がある血液容積を決定するための試験プロトコルの設計及び開発を必要とした。本明細書に使用される場合の用語圧力勾配は、フィルタ55(図6を参照)の背圧BPよりも小さいフィルタインタフェースでの流体圧力を説明するものである。1つの変形例では、中空繊維濾過膜フィルタが使用され、孔隙サイズ又は公称分子量限界(NMWL)(以下で更に考察する)を選択して少なくとも赤血球(RBC)を濾過した。1つの変形例では、中空繊維は、流体フローから赤血球及び細胞成分を濾過する50kDa又はそれ未満の公称分子量限界を有する。別の変形では、分子フィルタ55は、20kDa又はそれ未満の公称分子量限界、例えば、15kDaの公称分子量限界(NMWL)を有する中空繊維で構成され、これは、RBCの濾過に加えて、以下で更に説明するように、ウイルス、凝固関連ファクタ、サイトカインなど除去することができる。

10

【0064】

筋腫摘出手順のための分子フィルタ55のフィルタ表面積及び従って容積を識別するために、発明者は、筋腫摘出手順において予想される失血の値を決定した。様々な研究では、筋腫摘出における平均失血が決定されており、以下の2つの研究では、失血はそれぞれ33.4ml及び40.1mlであることが見出されている。(Phillips D. R., Nathanson H., Milim S. J., Haselkom J. S. (1996), 「手術子宮鏡検査中の失血に対する希釈バソプレッシン溶液の効果」、The Journal of the American Association of Gynecologic Laparoscopists, 3(4, Supplement), S38; 及びLiu M. B., He Y. L., Zong L. L., Yang F. (2004), 「775例の子宮鏡電気切除の臨床評価」、Di Yi Fu N Yi Da Xue Baa (Academic Journal of the First Medical College of PLA), 24(4), 467-9)。

20

30

【0065】

筋腫摘出手順における上述の選択された流量及び予想される失血(上述の)に基づいて、試験は、分子フィルタ55(又はフィルタ)が少なくとも0.5m²の膜表面積を必要としたという決定をもたらし、膜表面積は、分子フィルタ55(又はフィルタ)における中空繊維240(図6)の内腔242の全表面積として定められる。本発明の別の態様において、フィルタ特性を選択して、手術子宮鏡検査において膨張流体の流れから血液の少なくとも40mlを濾過する容積を提供する。

40

【0066】

他の変形例では、フィルタ55は、少なくとも1.0m²及び1.5m²の膜表面積を有するより大きい濾過容量を有する。

【0067】

本発明の別の態様において、食塩水濾過液の電解質濃度の任意の変化を防止するように分子フィルタ55及びフローパラメータを設計して選択すると決定された。上述のいずれかの変形では、分子フィルタ55は、食塩が濾過膜を通過するように、食塩の分子量よりも大きい公称分子量限界(26Dの範囲)を有する。膨張流体の電解質濃度を変更することができる潜在的媒質源は、濾過液の電解質濃度に影響を与える可能性があるカルシウム、カリウム、マグネシウム、ナトリウム、リン酸塩、及び塩素のような細胞内電解質を放

50

出する溶解赤血球（溶血）であると考えられる。それらの電解質の細胞内濃度は、食塩水膨張流体の電解質濃度よりも高いので、大量の赤血球の溶解は、再循環食塩水中の電解質のレベルを上昇させる可能性がある。より高い導電性のそのような食塩水の血管内侵入は、従って、高カルシウム血症、高カリウム血症、高マグネシウム血症、高ナトリウム血症、高リン血症、又は高塩素血症をもたらす可能性がある。長期にわたるいずれのそのような電解質不均衡も、生体系に悪い影響を与え、腎不全、及び心臓、脳、又は筋肉の他の深刻な疾患をもたらす可能性がある。

【0068】

発明者は、分子フィルタのインタフェースでの流体圧力 P （図6を参照）、フィルタ表面積に依存するフィルタ55に入ってこれを通る流体の流量、及び中空繊維の公称分子量限界を含むいくつかのファクタが、溶血の原因及び/又は予防に関連し、これが、食塩水の電解質濃度を変更すると考えられると決定した。圧力又は流れの急速な変化が高すぎる場合に、そのようなファクタは、赤血球（RBC）の壁を破裂させる可能性がある。更に、フィルタの公称分子量限界（NMWL）が大きすぎる場合に、赤血球（RBC）は、部分的に膜に取り込まれる可能性があり、乱流は細胞膜を破裂させる可能性がある。従って、システム設計は、そのような溶血を防止すると考えられるフィルタ特性及び制御式フローパラメータの試験、設計、開発、及び選択を必要とした。1つの変形例では、赤血球（RBC）は、少なくとも 0.5 m^2 の濾過膜、 $1,000\text{ ml/min}$ までの選択された最大流量を有する 50 psi （ 344.738 KPa ）のフィルタにおける制御式最大圧力、上述の選択された公称分子量限界（NMWL）パラメータ（例えば、 20 kDa 又はそれ未満）、及び上述のような少なくとも 40 ml の予想される失血量で溶解しないと見出されている。流れ及び圧力の変化が過度でないことを保証するために、システムコントローラ25は、次に、流量を決定するポンプ速度に対応するポンプモータ電圧に対応しているソフトウェア制御アルゴリズムを含み、そこから濾過膜インタフェースでの圧力は、制御アルゴリズムにリンクされているルックアップテーブルに対応して計算することができる。この変形では、コントローラ25は、第2のポンプ40Bの作動及び速度を変調してフィルタ55のインタフェースのところで 50 psi （ 344.738 KPa ）よりも高い任意の圧力を防止することができる。フィルタに加わる背圧は、 3 psi （ 20.684 KPa ）はそれ未満に制限されるフィルタを超える食塩水供給源60の重力及び高さによって決定される。別の変形では、コントローラ25は、ライン内圧力の信号をコントローラ25に送信する図5に示すような任意の圧力センサ292に対応しているソフトウェア制御アルゴリズムを含むことができる。次に、コントローラ25は、第2のポンプ40Bを変調してフィルタ55とのインタフェースで任意の不要な過度の圧力を防止することができる。他の変形例では、コントローラ25は、第2のポンプ40Bを変調して 60 psi （ 413.685 KPa ）よりも高い任意の圧力を防止し、又は濾過膜における 100 psi （ 689.476 KPa ）よりも高い任意の圧力を防止することができる。従って、本発明の態様において、フィルタ特性が選択され、ソフトウェア制御アルゴリズムが開発されてフィルタ55により流出流量を制御して濾過膜における圧力を制御し、従って、任意の実質的な溶血を防止した。別の態様において、フィルタ特性及び制御アルゴリズムを開発し、フィルタにおいて流量及び流体圧力を制御して濾過された赤血球の5%以上の溶解を防止した。

【0069】

別の要件は、分子フィルタ55及びフローパラメータが、止血活性に関連付けられた凝固ファクタ及び他のタンパク質が濾過システムを通過することを考慮すべきではないことであると決定された。従って、1つの変形例では、システムは、重要な凝固ファクタであり、かつ以下の表Aに示すより大きい凝固ファクタでもあるプロトロンピンを除去すると考えられる 70 kDa （ $70,000\text{ Da}$ ）を有することができる。別の変形例では、システムは、 64 kDa の分子量、並びにより大きいファクタを有するアルブミンを除去すると考えられる 50 kDa のフィルタを有することができる（以下の表Bを参照）。好ましい実施形態において、システムは、 20 kDa 又はそれ未満、例えば、 15 kDa のフ

10

20

30

40

50

フィルタを有し、フィルタは、以下に説明する全ての重要な凝固タンパク質並びの他のファクタを除去する。そのような重要な凝固タンパク質及びそれらの分子量は、以下の表 A に示されている。

【 0 0 7 0 】

〔表 A〕

番号及び / 又は名称	分子量
I フィブリノーゲン	330,000
II プロトロンビン	72,000
III 組織ファクタ	46,000
V 不安定ファクタ	300,000
VI 安定ファクタ	50,000
VII 抗血友病薬	300,000
IX 抗血友病ファクタ	56,000
X スチュワート・プロワーファクタ	56,000
XI PTA	160,000
XII ハーゲマンファクタ	76,000
XIII フィブリン安定化剤	320,000

10

【 0 0 7 1 】

再循環流体管理システム 10 の別の態様において、20 kDa 又はそれ未満の公称分子量限界 (NMWL) を有するフィルタ 55 は、全ての重要な抗凝固タンパク質及び他のタンパク質を除去し、それらは、それらの分子量と共に表 B の下に列挙されている。

20

【 0 0 7 2 】

〔表 B〕

番号及び / 又は名称	分子量 (Da)
タンパク質 C	62,000
タンパク質 S	75,000
抗トロンビン III	58,000
腫瘍壊死ファクタ	25,000
アルブミン	64,000

30

【 0 0 7 3 】

再循環流体管理システム 10 の別の態様において、15 kDa の NMWL を有するフィルタ 55 は、子宮によって放出されるインターロイキン 10、腫瘍壊死ファクタ、及び組織成長ファクタのようなサイトカインを除去する。以下の表 C は、15 kDa の分子フィルタ 55 によって濾過して取り除かれた重要なサイトカイン及びそれらの分子量のリストである。

【 0 0 7 4 】

〔表 C〕

名称	同義語	分子量 (Da)
インターロイキン		
IL - Ia	ヘマトポエチン - 1	30,606
IL - 1	カタボリン	20,747
IL - IRA	IL - 1 受容体拮抗剤	20,055
IL - 18	インターフェロン - γ 誘導ファクタ	22,326
IL - 2	T 細胞成長ファクタ	17,628
IL - 4	BSF - 1	17,492
IL - 7		20,186
IL - 9	T 細胞成長ファクタ P40	15,909
IL - 15		18,086
IL - 3	多機能 CSF、MCGF	17,233
IL - 5	BCDF - 1	15,238

40

50

GM - CSF	CSF - 2	16, 295	
IL - 6	INF - 2、BSF - 2	23, 718	
IL - 11	AFIF	21, 429	
G - CSF	CSF - 3	21, 781	
IL - 12	NK細胞刺激ファクタ	24, 844 / 37, 169	
LIF	白血病抑制ファクタ	22, 008	
OSM	オンコスタチンM	28, 484	
IL - 10	CSIF	20, 517	
名称	同義語	分子量 (Da)	
インターロイキン			10
IL - 20		20, 437	
IL - 14	HMW - BCGF	54, 759	
IL - 16	LCF	66, 694	
IL - 17	CTLA - 8	17, 504	
IFN -		21, 781	
IFN -		22, 294	
IFN - y		19, 348	
CD154	CD40L、TRAP	29, 273	
LT -		25, 390	
TNF -	カケクチン	25, 644	20
TNF -	LT -	22, 297	
4 - IBBL		26, 624	
APRIL	TALL - 2	27, 433	
CD70	CD27L	21, 146	
CD153	CD30L	26, 017	
CD178	FasL	31, 485	
GITRL		20, 307	
LIGHT		26, 351	
OX40L		21, 050	
TALL - I		31, 222	30
TRAIL	Apo2L	32, 509	
TWEAK	Apo3L	27, 216	
TRANCE	OPGL	35, 478	
TGF - 1	TGF -	44, 341	
TGF - 2		47, 747	
TGF - 3		47, 328	
その他			
ヘマトポエチン			
Epo	エリスロポエチン	21, 306	
Tpo	MGDF	37, 822	40
Flt - 3L		26, 416	
SCF	幹細胞ファクタ、c - キット誘起ンド	30, 898	
M - CSF	CSF - 1	60, 119	
MSP	マクロファージ刺激ファクタ、MST - 1	80, 379	

【0075】

1つの変形例では、発明者は、20kDa未満の公称分子量限界(NMWL)を有する中空繊維、少なくとも0.5m²の膜表面積、及び少なくとも500ml/minの最大流量を含む選択されたフィルタ特性を選択した。それらの選択された特性及び作動パラメータにより、発明者は、ヒト血液における外因性凝固系に対する試験材料又は物質(すなわち、濾過液)の効果を測定するインビトロ試験であるプロトロンビン時間検定(PT)

を利用して凝固ファクタの濾過を評価した。プロトロンピンは、肝臓によって生成される蛋白質であり、ヒト血液の凝固にかかわっている。凝固カスケード中に、プロトロンピンは、トロンピン、ファクタV、VII、及びXに変換される。PT検定は、外因性経路を通じてフィブリンポリマーを生成するのに必要な時間を測定する。そのようなPT検定は、開発業務委託機関、例えば、Toxikon Corporation, 15 Wiggins Avenue, Bedford, MA 01730によって実施することができる。上述の試験パラメータを使用して、PT検定は、濾過液が外因性凝固経路に決して影響を引き起こさなかったことを確認した。

【0076】

凝固ファクタに関連付けられた本方法の別の態様において、発明者は、未活性化部分凝血誘発時間(UPTT)検定を使用して濾過液を更に試験した。未活性化部分凝血誘発時間(UPTT)検定は、ヒト血漿の凝固時間に対する濾過液の効果を測定するものである。より具体的には、未活性化部分凝血誘発時間(UPTT)検定は、血漿凝血誘発の生成にかかわる血漿ファクタを測定し、内因性経路を通じてトロンピン及びフィブリンポリマーを生成するのに必要な時間を測定する。濾過液は、未活性化部分凝血誘発時間(UPTT)検定によって確認されるような上述の選択された特性及び作動パラメータを使用して内因性凝固経路に決して影響を引き起こさなかったことが見出されている。未活性化部分凝血誘発時間(UPTT)検定、並びに以下に説明する他の試験は、Toxikon Corporation, 15 Wiggins Avenue, Bedford, MA 01730のような開発業務委託機関によって実施することができる。

10

20

【0077】

本発明の別の態様において、濾過液が患者に炎症反応を誘起することができなかつたと決定するために、発明者は、上述の選択されたフィルタ特性及び制御式フローパラメータを使用して筋腫切除後の濾過液及びヒト血液の64mlの濾過液を評価するために補体活性化検定を使用した。補体検定は、物品、この場合は濾過液への露出の結果としてのヒト血漿における補体活性化を測定するように設計される。補体活性化の測定は、濾過液への露出が補体誘導炎症免疫反応をもたらす場合があるか否かを示している。検定は、濾過液に露出されているヒト血漿中のタンパク質補体C3a及びC5bの量を測定する。濾過液に露出された血漿中のC3a又はC5bのいずれかの濃度と対照に露出された血漿の濃度との間に統計的有意差がなかったという事実に基づいて、濾過液は、何の不要な影響も引き起こさないことが見出されている。

30

【0078】

本発明の別の態様において、濾過液が流体再循環に続く血小板凝集に影響を与えないと決定するために、発明者は、上述のフィルタ特性及び制御式フローパラメータを使用して筋腫切除後の濾過液及びヒト血液の64mlの濾過液を評価するために血小板凝集検定を使用した。濾過液は、ヒト血小板自然活性化又は濾過液に露出された血漿中のヒト血小板ADP誘導凝集における効果と対照に露出された血漿の効果とに統計的に有意差を生じなかつたことが見出されている。

【0079】

すなわち、上述のような本発明に対応する流体管理の方法は、食塩水供給源と、流体の流入及び流出を提供するためのポンプシステムと、コントローラ及び制御アルゴリズムと、患者の身体のある部位からの流出を濾過するための選択された特性を有するフィルタシステムとを含む再循環流体管理システムを与える段階を含み、濾過液は、食塩水供給源に戻される。図10は、フィルタ特性を設計して選択し、次に、制御アルゴリズムを設計して選択し、フィルタインタフェースでの流量及び圧力を制御し、選択されたフィルタ特性及び選択された流量から得られる最大圧力が、次に、濾過前及び濾過後に食塩水濃度が変化していないという電解質試験によって確認される方法を描いている。従って、診断又は治療手順は、選択されたフィルタ特性及び制御アルゴリズムを使用して実施することができる。1つの変形例では、事前選択されたフィルタ特性は、少なくとも0.5m²の全内腔表面積及び20kDa未満の公称分子量限界(NMWL)を有する中空繊維を含む。更

40

50

に、フィルタは、血液の少なくとも40mlの濾過容量を有する。他の変形例では、フィルタは、血液の少なくとも60ml又は血液の少なくとも80mlの濾過容量を有する。

【0080】

別の態様において、流体管理方法は、食塩水供給源と、流体の流入及び流出を提供するためのポンプシステムと、コントローラ及び制御アルゴリズムと、患者の身体のある部位からの流出を濾過するための選択された特性を有するフィルタシステムとを含む再循環流体管理システムを与える段階を含み、濾過液は、食塩水供給源に戻される。図11は、フィルタ特性を設計して選択し、次に、制御アルゴリズムを設計して選択し、フィルタインタフェースでの流量及び圧力を制御し、選択されたフィルタ特性及び選択された流量から得られる最大圧力が赤血球を溶解しないことが電解質試験によって確認される上述のような方法を描いている。従って、診断又は治療手順は、食塩水の存在下で治療部位で実施される。変形では、本方法は、濾過された赤血球の5%よりも多い溶血を防止するフィルタ特性及び制御式流量を選択する段階を含む。

10

【0081】

別の態様において、図12は、フィルタ特性を設計して選択し、次に、制御アルゴリズムを設計して選択し、フィルタインタフェースでの流量及び圧力を制御し、選択されたフィルタ特性及び選択された流量から得られる最大圧力が、プロトロンビン時間検定及び未活性化部分凝血誘発時間検定によって確認されるような外因性凝固経路及び内因性凝固経路への実質的な影響を持たない方法を描いている。

20

【0082】

別の変形では、図13は、フィルタ特性を設計して選択し、次に、制御アルゴリズムを設計して選択し、フィルタインタフェースでの流量及び圧力を制御し、選択されたフィルタ特性及び選択された流量から得られる最大圧力が、C3a又はC5b濃度に着目する補体活性化検定によって確認されるような免疫システム経路への実質的な影響を持たない方法を描いている。

【0083】

別の態様において、図14は、フィルタ特性を設計して選択し、次に、制御アルゴリズムを設計して選択し、フィルタインタフェースでの流量及び圧力を制御し、選択されたフィルタ特性及び選択された流量から得られる最大圧力が、血小板凝集検定によって確認されるような血小板活性化への実質的な影響を持たない方法を描いている。

30

【0084】

本発明のある一定の実施形態を詳細に上述したが、この説明は、例示目的に過ぎず、本発明の上記説明が網羅的ではないことは理解されるであろう。本発明の特定の特徴は、一部の図面に示されて他の図面には示されておらず、これは、便宜上に過ぎず、いずれの特徴も、本発明により別のもものと組み合わせることができる。いくつかの変形及び代替物は、当業者には明らかであろう。そのような代替物及び変形は、特許請求の範囲に含まれることを意図している。従属請求項に示されている特定の特徴は、組み合わせると本発明の範囲に含めることができる。本発明はまた、従属請求項がこれに代えて他の独立請求項を参照して多重従属請求項フォーマットに書かれたかのような実施形態を包含する。

40

【符号の説明】

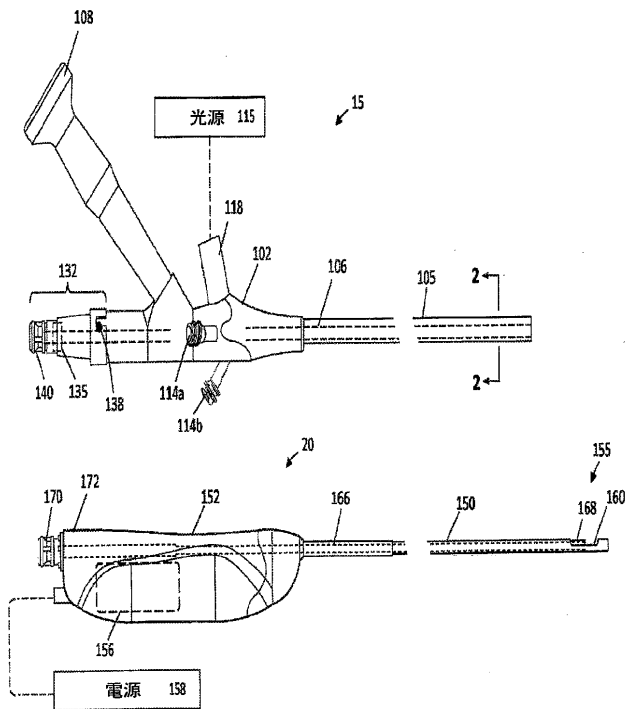
【0085】

- 10 再循環流体管理システム
- 15 内視鏡
- 20 組織切除デバイス
- 25 コントローラ
- 40A, 40B ポンプ
- 60 食塩水供給源
- 106 作業チャネル
- 112a, 112b 流体チャネル
- 166 摘出内腔(摘出チャネル)

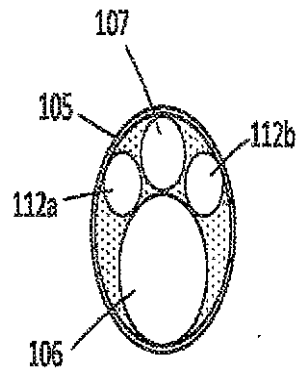
50

180 フィルタシステム

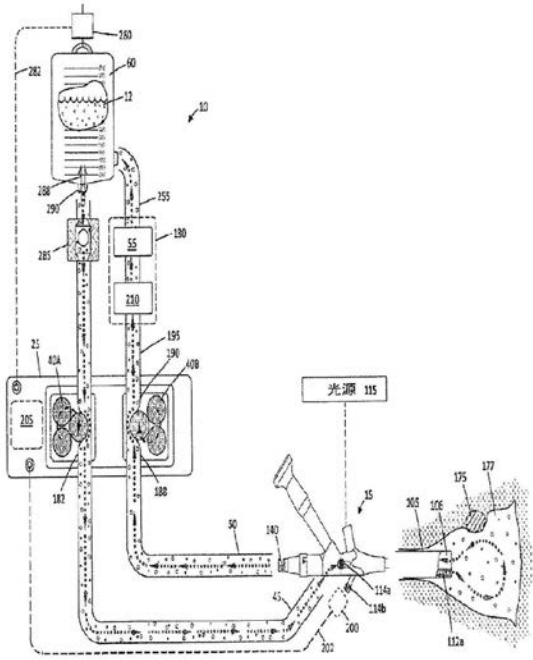
【図1】



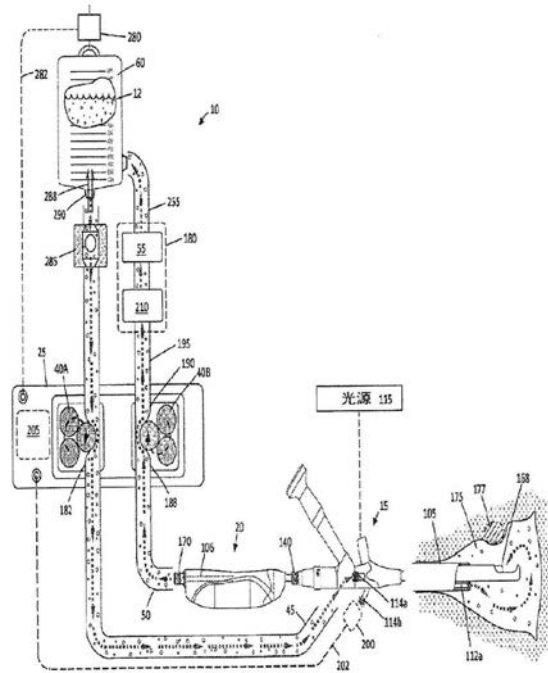
【図2】



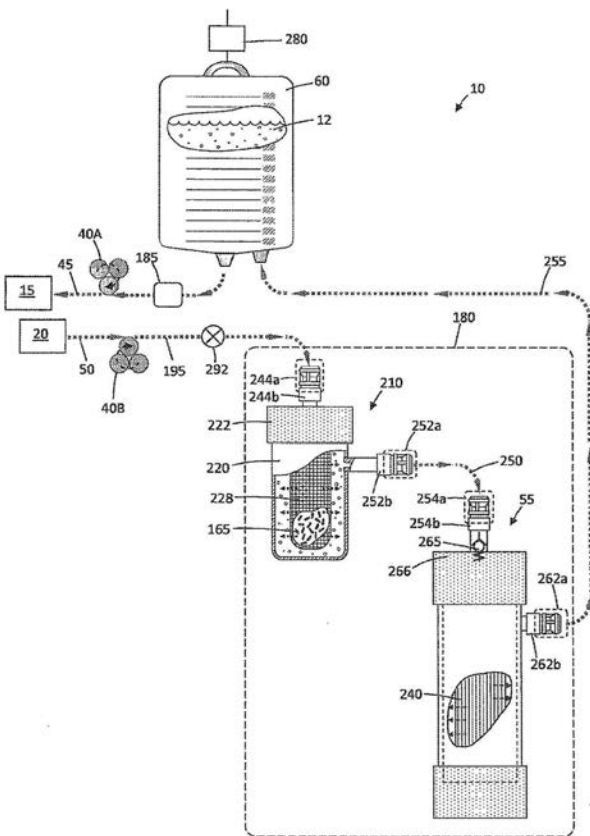
【 図 3 】



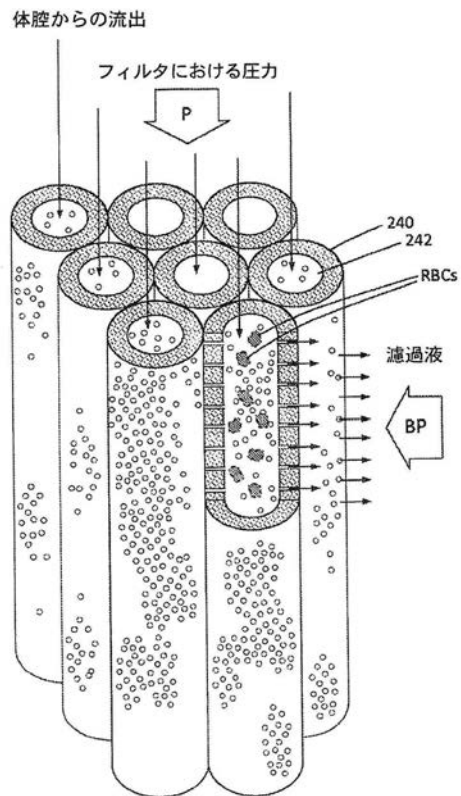
【 図 4 】



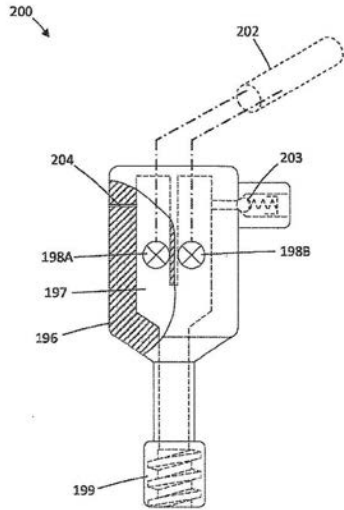
【 図 5 】



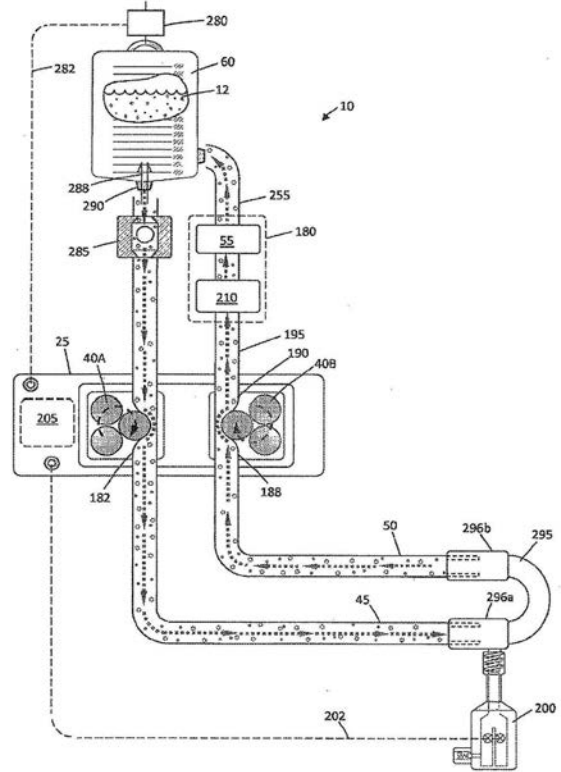
【 図 6 】



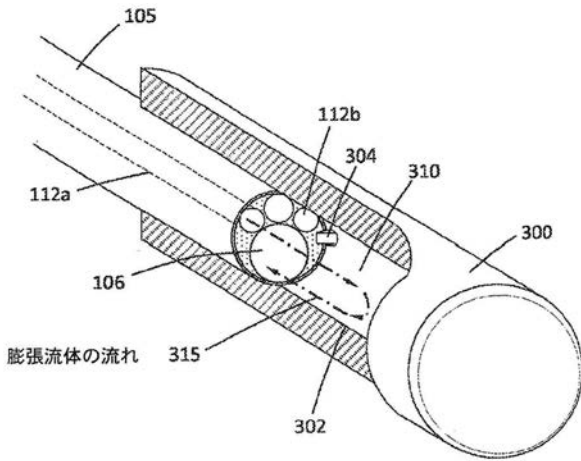
【 図 7 】



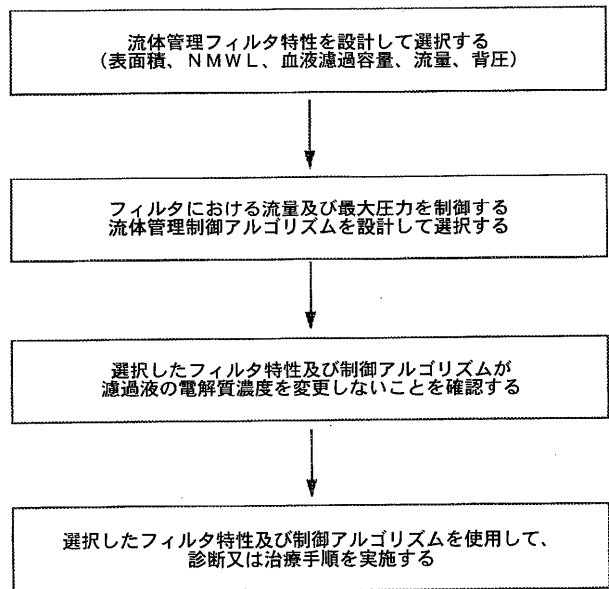
【 図 8 】



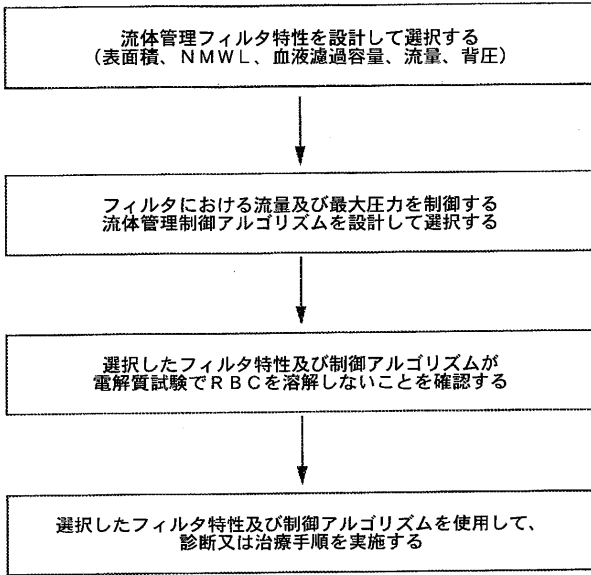
【 図 9 】



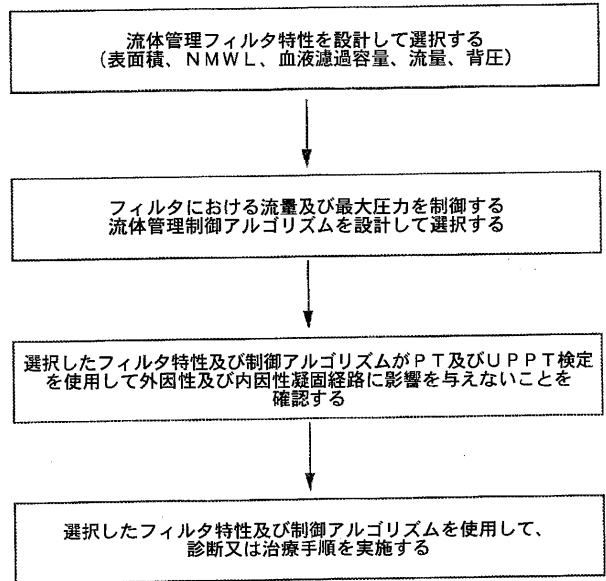
【 図 10 】



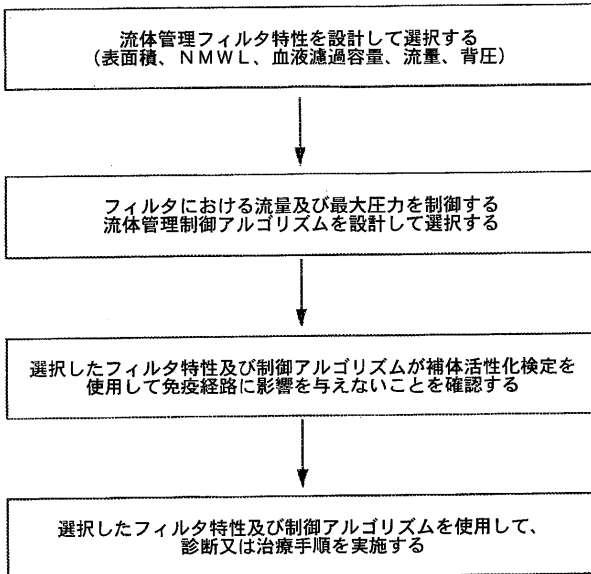
【 図 1 1 】



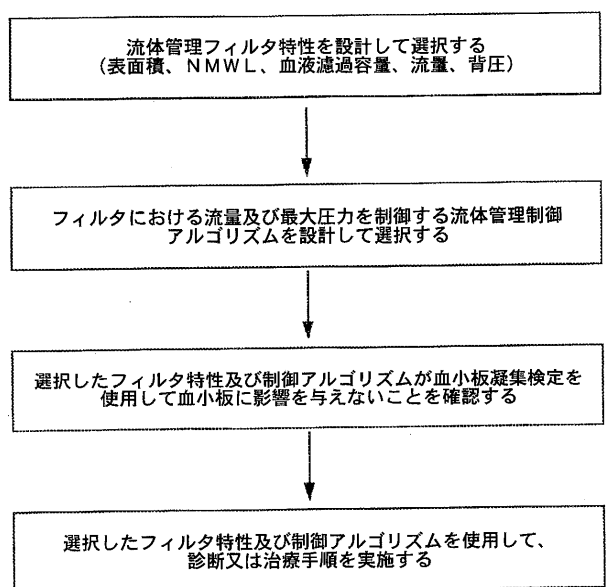
【 図 1 2 】



【 図 1 3 】



【 図 1 4 】



フロントページの続き

(74)代理人 100130937

弁理士 山本 泰史

(74)代理人 100123607

弁理士 渡邊 徹

(72)発明者 ジャーマン アーロン

アメリカ合衆国 カリフォルニア州 9 5 0 0 8 キャンベル サウス バスコン アヴェニュー
3 5 6 3 1

(72)発明者 クライン カイル

アメリカ合衆国 カリフォルニア州 9 5 1 3 3 サン ノゼ セヴィン テラス 8 1 6

Fターム(参考) 4C077 AA26 DD01 DD16 EE02 EE04 JJ04 JJ13 KK11 LL05 NN02

NN04 NN15

4C160 HH20 KK03 KK58 MM32

4C161 AA16 BB02 CC06 DD01 FF12 FF43 GG11 GG15 HH04 HH05

HH08 HH56 JJ11

专利名称(译)	循环流体管理系统		
公开(公告)号	JP2020014865A	公开(公告)日	2020-01-30
申请号	JP2019166474	申请日	2019-09-12
[标]申请(专利权)人(译)	波士顿科学西美德公司		
申请(专利权)人(译)	波士顿科学Saimudo公司		
[标]发明人	ジャーマンアーロン クラインカイル		
发明人	ジャーマン アーロン クライン カイル		
IPC分类号	A61M1/00 A61B17/42 A61B1/00 A61B1/12 A61B1/303		
CPC分类号	A61B17/32002 A61B17/42 A61B18/1485 A61B2017/4216 A61B2018/00559 A61B2018/00577 A61B2018/00607 A61B2018/00982 A61B2217/005 A61B2217/007 A61B2218/002 A61M1/006 A61M3 /0208 A61M3/0212 A61M3/022 A61M3/0229 A61M2202/0429 A61M2205/50 A61M2205/7545 A61M2210/1433 A61M1/0058		
FI分类号	A61M1/00.140 A61B17/42 A61B1/00.620 A61B1/12.523 A61B1/303		
F-TERM分类号	4C077/AA26 4C077/DD01 4C077/DD16 4C077/EE02 4C077/EE04 4C077/JJ04 4C077/JJ13 4C077 /KK11 4C077/LL05 4C077/NN02 4C077/NN04 4C077/NN15 4C160/HH20 4C160/KK03 4C160/KK58 4C160/MM32 4C161/AA16 4C161/BB02 4C161/CC06 4C161/DD01 4C161/FF12 4C161/FF43 4C161 /GG11 4C161/GG15 4C161/HH04 4C161/HH05 4C161/HH08 4C161/HH56 4C161/JJ11		
代理人(译)	田中真一郎 须田博之 山本泰史 渡边 彻		
优先权	61/896489 2013-10-28 US 14/168248 2014-01-30 US		
外部链接	Espacenet		

摘要(译)

为了提供防止膨胀流体侵入的再循环流体管理系统。解决方案：再循环流体管理系统10包括：泵系统，该泵系统使流体从盐水供应源60流入并且使流体回流到盐水供应源60中。盐水供应源；控制器和控制算法；过滤器系统180具有选择用于过滤返回盐水供应源的流出物的特性。选择过滤器系统的特征以确保返回到盐水供应源的过滤后的流体基本上不会引起这种免疫系统路径的激活，这一点已通过评估蛋白质补体C3A和C3A中至少一种的补体激活验证得以证实。 C5b。选择的图纸：图3

