

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公表特許公報(A)

(11) 特許出願公表番号

特表2008-500848

(P2008-500848A)

(43) 公表日 平成20年1月17日(2008.1.17)

(51) Int. Cl. F I テーマコード (参考)  
**A 6 1 F 7/12 (2006.01)** A 6 1 F 7/12 Z 4 C 0 9 9

審査請求 未請求 予備審査請求 未請求 (全 32 頁)

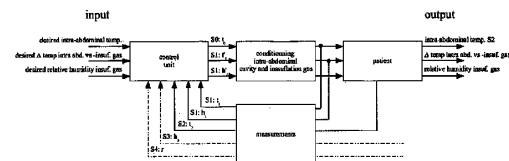
(21) 出願番号 特願2007-513625 (P2007-513625) (86) (22) 出願日 平成17年6月1日(2005.6.1) (85) 翻訳文提出日 平成19年1月26日(2007.1.26) (86) 国際出願番号 PCT/BE2005/000089 (87) 国際公開番号 W02005/117779 (87) 国際公開日 平成17年12月15日(2005.12.15) (31) 優先権主張番号 0412167.9 (32) 優先日 平成16年6月1日(2004.6.1) (33) 優先権主張国 英国(GB)	(71) 出願人 599098493 カー・ユー・ルーベン・リサーチ・アンド・ディベロップメント K. U. Leuven Research & Development ベルギー、ペー3000ルーベン、ミ ンデルブルッデルスストラート8アー番、 ブス5105 (74) 代理人 100064746 弁理士 深見 久郎 (74) 代理人 100085132 弁理士 森田 俊雄 (74) 代理人 100083703 弁理士 仲村 義平
--	---

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 癒着の予防及びそのための管内冷却システム

## (57) 【要約】

本発明によれば、低体温が、癒着形成、より特定的には気腹術により促進される癒着形成を減らすことがわかった。冷却システムは、乾燥を防ぐためにすべての時間で100%相対湿度を維持しつつ、手術中の腹膜腔温度を下げるように設計されており、調整ユニットは、吸入気体を調節して、必要な冷却を最小限にしながらこのことを達成するように設計されている。これは、乾燥を防ぎながら冷却し、癒着をより効果的に防ぐための新規な方法である。マウスにおいて、因子、例えば、環境温度、麻酔、換気及び気腹術を使用して、癒着形成を防ぐために体温に影響を与えることが示された。



## 【特許請求の範囲】

## 【請求項 1】

低体温又は局所低体温の状態まで患者の体腔又は体腔表面を冷却するように設計された管内冷却手段を含む冷却アセンブリであって、前記患者の体腔において 95 ~ 100 % の相対湿度を連続的に維持しつつ、腹腔内の冷却を調整するように設計された制御手段 ( a ) に装着可能であり、患者の体腔内又は患者の体腔部位へ冷却流体を運ぶように設計された冷却導管 ( c ) に装着可能な冷却手段 ( b ) を含むことを特徴とする、冷却アセンブリ。

## 【請求項 2】

前記冷却導管が液体流体を含むように設計されることを特徴とする、請求項 1 に記載のアセンブリ。 10

## 【請求項 3】

前記冷却導管が気体 / 液体流体を含むように設計されることを特徴とする、請求項 1 に記載のアセンブリ。

## 【請求項 4】

前記冷却導管 ( c ) が、患者の体腔内又は患者の体腔部位へ冷却流体を撒き散らすように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 3 に記載のアセンブリ。

## 【請求項 5】

前記制御手段 ( a ) が、患者の体腔において 96 ~ 100 % の相対湿度を連続的に維持しつつ、腹腔内の冷却を調整するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 4 に記載のアセンブリ。 20

## 【請求項 6】

前記制御手段 ( a ) が、患者の体腔において 100 % の相対湿度を連続的に維持しつつ、腹腔内の冷却を調整するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 4 に記載のアセンブリ。

## 【請求項 7】

患者の体腔において気腹術を誘発するように設計される吸入アセンブリ ( N ) と一体化可能又は吸入アセンブリ ( N ) に装着可能であることを特徴とする、請求項 1 ~ 6 に記載のアセンブリ。

## 【請求項 8】

前記吸入アセンブリが、吸入の測定及び調節のための手段 ( e )、吸入管 ( f )、加湿器 ( g )、加湿器 ( g ) 及び通気器 ( i ) を含む、請求項 7 に記載のアセンブリ。 30

## 【請求項 9】

前記制御手段が、患者の体腔内の温度を測定するための少なくとも 1 つのセンサ、吸入流体の流速を測定するための少なくとも 1 つのセンサ、吸入流体の温度を測定するための少なくとも 1 つのセンサ、吸入流体の湿度を測定するための少なくとも 1 つのセンサ、及び吸入流体中の温度及び絶対湿度を調節するための少なくとも 1 つのアクチュエータを含むことを特徴とする、請求項 1 ~ 8 に記載のアセンブリ。

## 【請求項 10】

管内冷却デバイスが、冷却導管中の流速を測定するための少なくとも 1 つのセンサをさらに含むことを特徴とする、請求項 9 に記載のアセンブリ。 40

## 【請求項 11】

前記冷却導管が、内壁及び外壁を含む流体ガイダンスを含み、前記内壁が、前記外壁中の流体注入口から前記外壁中の流体排出口までの前記内部流体ガイダンスの 1 つの境界を規定することを特徴とする、請求項 1 ~ 10 に記載のアセンブリ。

## 【請求項 12】

前記制御手段が、吸入流体の温度及び絶対湿度を腹腔内温度での相対湿度よりもわずかに高い絶対湿度に調節するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 11 に記載のアセンブリ。

## 【請求項 13】

前記制御手段が、吸入流体の温度及び絶対湿度を腹腔内温度での相対湿度よりも 0.1 % ~ 5 % 高い前記吸入流体の絶対湿度に調節するように設計されることを特徴とする、請求項 12 に記載のアセンブリ。

【請求項 14】

前記制御手段が、所望の腹腔内温度で 97 ~ 100 % の相対湿度を連続的に維持するような体腔内の冷却速度を適用するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 13 に記載のアセンブリ。

【請求項 15】

前記制御手段が、体腔内の温度よりも 1 ~ 5 高い吸入流体の温度を維持するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 14 に記載のアセンブリ。

10

【請求項 16】

前記制御手段が、体腔内の温度よりも 2 ~ 4 高い吸入流体の温度を維持するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 14 に記載のアセンブリ。

【請求項 17】

前記制御手段が、32 ~ 23 の間にある、腹腔内表面の予め定めた温度に到達するまで、冷却導管における温度、湿度及び / 又は吸入流速を調整するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 16 に記載のアセンブリ。

【請求項 18】

前記制御手段が、23 ~ 12 の間にある、腹腔内表面の予め定めた温度に到達するまで、冷却導管における温度、湿度及び / 又は吸入流速を調整するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 16 に記載のアセンブリ。

20

【請求項 19】

患者の体腔又は体腔表面を中程度の低体温まで冷却することを特徴とする、請求項 1 ~ 18 に記載のアセンブリ。

【請求項 20】

患者の体腔又は体腔表面を著しい低体温まで冷却することを特徴とする、請求項 1 ~ 18 に記載のアセンブリ。

【請求項 21】

前記冷却導管の流体排出口が、内視鏡手術デバイスのトロカール (L) の近位端付近にあることを特徴とする、請求項 1 ~ 20 に記載のアセンブリ。

30

【請求項 22】

冷却チャネルが、内視鏡手術デバイスのトロカール (L) 内でその遠位端に向かって同軸状に延びることを特徴とする、請求項 1 ~ 20 に記載のアセンブリ。

【請求項 23】

気腹及び手術を受ける、受けている、または受ける予定である体腔の組織表面を体腔の組織表面の癒着形成を阻害するのに有効な温度及び湿度まで冷却することにより、術後癒着を防ぐ又は低減することを特徴とする、体腔の組織表面間の術後癒着形成を防ぐ又は低減するための方法。

【請求項 24】

体腔の表面又はその表面の一部が中程度の低体温まで冷却される、請求項 23 に記載の方法。

40

【請求項 25】

体腔の表面又はその表面の一部が著しい低体温まで冷却される、請求項 23 に記載の方法。

【請求項 26】

吸入流体の温度及び吸入流体の絶対湿度が共に、腹腔内温度での相対湿度よりも高い吸入流体の絶対湿度を得るように調節されることを特徴とする、請求項 23 ~ 25 に記載の方法。

【請求項 27】

吸入流体の温度及び吸入流体の絶対湿度が、腹腔内の相対湿度よりも 0.1 ~ 5 % 高い

50

吸入流体の絶対湿度を得るように調節されることを特徴とする、請求項 26 に記載の方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

発明の分野

本発明は、一般的に、癒着形成の予防及び冷却システムに関し、特に、腹腔腔内の温度を下げるシステム、及び乾燥させずにこの冷却を得ることが可能な調整ユニット、及び特に癒着形成を予防するための方法に関する。

【背景技術】

【0002】

発明の背景

術後癒着形成は、その合併症、例えば、腸閉塞 (Ellis H Eur J Surg Supp 15-9, 1997)、慢性的な骨盤の痛み (Duffy DM, Dizerega GS, J Reprod Med 41: 19-26, 1996) 及び女性の不孕症 (Gomel V: Fertil Steril 40: 607-611, 1983) 及び手術時間の長期化及び術後合併症 (さらなる外科的手技が必要な場合) のために重大な臨床的問題である。最も一般的な原因は、従来手術である。重要な癒着形成に関係する最もよくある外科的手技は、婦人科、心血管、一般の腹部手術である。腹腔鏡手術と同様に、このことは、従来手術にとって真実である。

【0003】

癒着形成に関係する病態生理学的事象は、周知であり (Holmdahl L et al, Eur J Surg Suppl 56-62, 1997 and Dizerega GS, Eur J Surg Suppl 10-16, 1997)、以下のようにまとめることができる: 腹膜欠損によって浸出、フィブリン堆積が起こり、3~8日以内に炎症性の反応、線維素溶解および完全な再上皮化が起こる。この迅速な治癒は、病変中の複数の病巣からの中皮層の再生の結果であり、別の上皮の再生中に見出されるような境界からの再生の結果ではない。この直接的な結果は、再上皮化期間は腹膜中の露出した部位から独立しているということである。この迅速な治癒プロセスが、フィブリンの積みすぎによって (例えば、出血による)、線維素溶解の減少によって (例えば、さら

【0004】

これらの結果の罹患率及び重篤度の正確なデータは、癒着が手術の過酷さと共に変動するため、及び系統だった二次的点検の内視鏡検査により、明らかな倫理的理由のために実行することができないため、入手することができない。癒着は、開腹後患者のうち50%より多くで起こる一方、開腹後の癒着のための再診療の危険性は、スコットランドにおける大きな手術において、最近の10年間では35%であると概算されている (Ellis H, et al, Lancet 353: 1476-1480, 1999)。癒着形成は、外科的手技後の重大な課題であり、手術後の痛み、及び不孕性のよくある原因である。癒着は腸閉塞の主な原因であり、腹腔内手順後に、癒着が約50~80パーセントの患者に起こると推定される。

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0005】

このように、患者の癒着形成を阻害するための方法及び組成物の必要性が存在する。

また、最小の接近手術と呼ばれている内視鏡検査は、術後の病的状態を減少し、痛みを

10

20

30

40

50

より少なくし、入院期間を短縮するという明確な効果を与えるので、最近は広く使われているようになっている。これらの手順は、拡張を視覚化可能な吸入システム又は洗浄システムを必要とする。内視鏡手術は、気体流、例えば二酸化炭素ガス（ $\text{CO}_2$ ）を使用する。無酸素血症が癒着形成の主な原因及び／又は共因子であるため、適切な比率の $\text{CO}_2$  /  $\text{O}_2$  の気体混合物が、現在、癒着形成を減らすために用いられており、提案されている（US 6 4 2 8 5 0 0）。

#### 【0006】

しかしながら、気腹術、特に $\text{CO}_2$  気腹術は、癒着形成における共因子のままである。本願発明者らは、 $\text{CO}_2$  気腹術及び $\text{CO}_2$  /  $\text{O}_2$  の下での、冷却の癒着形成への特定の影響について、内視鏡マウスモデルにおいて評価した。

10

#### 【0007】

第1に、ベースとなる癒着及び気腹術により促進される癒着の形成に対する体温の影響を、室温（RT）又は37 に置かれたマウスで評価した。第2に、換気の際に加湿空気を使用することの体温に対する影響を評価した。その後、癒着形成に対する体温（32 ~ 37）の影響を詳細に評価した。最後に、体温を37 に維持したマウスにおいて、純粋な $\text{CO}_2$  による気腹術により促進される癒着の形成と共に、3 ~ 12 %の酸素を加えた場合の影響を確認した。

#### 【0008】

驚くべきことに、気腹術により促進される癒着形成が、より低い体温ではそれほどおこらないことがわかった。

20

#### 【0009】

加湿されていない気体が換気又は気腹術のいずれかのために使用される場合、体温の低下が麻酔及び乾燥の結果である場合がある。本願発明者らは、37 の環境温度で、気腹術に3 %の酸素を添加することにより、癒着形成が減少し、12 %の酸素を添加することにより、3 %よりも多い癒着が生じることを確認した。

#### 【0010】

さらに驚くべきことに、低体温が癒着形成を減らすことが発見され、明らかに示された。低体温を誘発し、制御するためのシステムは、哺乳動物、好ましくはヒトの外科手術、好ましくは内視鏡手術における癒着を予防するために設計される。

#### 【発明を実施するための最良の形態】

30

#### 【0011】

詳細な記載

発明の例示的な実施形態

腹腔鏡検査の間、気腹術は作業空間を作るために必要であり、 $\text{CO}_2$  は、一般的に安全の理由すなわち、水への高い溶解度及び肺での高い交換能のための使用される。 $\text{CO}_2$  による気腹術は、全身的及び局所的な影響を生じることが周知である。全身的に、 $\text{CO}_2$  気腹術は過炭酸症および酸血症をもたらす（Jung h a n s e t a l . , 1997 ; L i e m e t a l . , 1996）。局所的に、 $\text{CO}_2$  気腹術は、pHを下げ（V o l z e t a l . , 1996）、微小循環を変え（T a s k i n e t a l . , 1998）、中皮細胞の形態を変える（H a z e b r o e k e t a l . , 2002 ; V o l z e t a l . , 1999 ; S u e m a t s u e t a l . , 2001）。

40

#### 【0012】

さらに、 $\text{CO}_2$  気腹術中、特に、冷たく乾燥した $\text{CO}_2$  気体を高い流速で使用する場合には、体温は減少する場合がある（B e s s e l l e t a l . , 1999）。熱力学から予想されるように、この冷却効果は、気体温度によるものはほとんどなく、主に乾燥 $\text{CO}_2$  を加湿するために体内の水を蒸発させるのに必要なエネルギーによるものである（B e s s e l l e t a l . , 1995）。実際に、暖かい乾燥気体を用いても冷却を防ぐことはできず（B e s s e l l e t a l . , 1995 ; H a z e b r o e k e t a l . , 2002）、一方、冷たい加湿気体によって冷却はかなりの程度まで予防することができる（H a z e b r o e k e t a l . , 2002）。ラット（H a z e b

50

roek et al., 2002)、ブタ (Bessell et al., 1995; Bessell et al., 1999; Mouton et al., 1999)、及びヒト (Puttick et al., 1999)において示されるように、暖かい加湿気体を用いることによって冷却を完全に予防することができる。当該技術分野における努力により、患者の体腔及び手術部位に対する冷却の影響を防ぐことができた。

#### 【0013】

乾燥し冷却したCO<sub>2</sub>を用いた気腹術は、中皮の形態を変える、すなわち、六角形のパターンを破壊し、絨毛様突起を減らし (Hazebroek et al., 2002)、細胞を膨隆させる (Volz et al., 1999; Suematsu et al., 2001)。乾燥し冷却したCO<sub>2</sub>のこれらの影響はさらに、胸腔鏡検査の後、胸膜中皮で観察される (Mouton et al., 1999)。これらが暖かい加湿気体を用いて予防可能であるかどうかは、予防できるという報告 (Mouton et al., 1999)と、効果なしという報告 (Hazebroek et al., 2002)の両方がされているため、不明である。いずれにしろ、ヒトにおける内視鏡手術の用の高い流速の通気器の導入以来 (Koninckx and Vandermeersch, 1991)、使用されるCO<sub>2</sub>は徐々に加温され、加湿されるようになった。暖かい加湿気体の使用は、手術後の痛み及び入院期間を減らし (Demco 2001)、腹膜内サイトカイン反応を減らし (Puttick et al., 1999)、腫瘍増殖を減らす (Nduka et al., 2002)ことが主張された。

10

#### 【0014】

ここ数年にわたって、CO<sub>2</sub>気腹術は、術後癒着形成の共因子として知られるようになった (Ordóñez et al., 1997; Molinas and Koninckx 2000; Molinas et al., 2001)。いくつかの機構が関与しているようである。第1に、気腹術の持続時間及び吸入圧に伴ってこの影響が増加するため、同様の効果がヘリウムを用いた気腹術で観察されたため、2~4%の酸素をCO<sub>2</sub>及びヘリウムを用いた気腹術に添加すると癒着形成が減少したため (Molinas and Koninckx 2000; Molinas et al., 2001)、低酸素誘発因子 (HIF) (Molinas et al., 2003b)、プラスミノゲンアクチベータ1 (PAI-1) (Molinas et al., 2003a)、脈管内皮成長因子 (VEGF) 及び胎盤成長因子 (PlGF) が存在しないマウスにおいてこの影響がなかったため (Molinas et al., 2003c)、中皮の低酸素により誘発される血管形成が機構として示唆された。第2に、反応性酸素種 (ROS) 活性が開腹及び腹腔鏡検査の間に増加するため、ROSが虚血/再かん流プロセスの間に作られるため、及びいくつかの動物モデルにおいてROSスカベンジャの投与により癒着形成が減少するため、癒着形成における反応性酸素種 (ROS) の役割が示唆された (Binda et al., 2003)。第3に、他の機構、例えば冷却及び乾燥が関与している可能性があった。

20

30

#### 【0015】

気腹術の間、乾燥及び冷却は、密に関連している。腹膜損傷及び癒着形成に対する乾燥及び冷却の正確な役割は、まだ詳細に研究されてはいないが、本願発明者らは、腹腔鏡マウスモデルにおいて、CO<sub>2</sub>気腹術中の冷却の癒着形成に対する特別な効果を評価することを計画した。

40

#### 【0016】

##### 定義

気腹術は、腹腔鏡検査及び腹腔鏡手術の間、露出を達成するために患者の腹部に気体が導入されることを意味する。腹腔鏡検査及び腹腔鏡手術の間の気腹術は、通気器によって達成することができ、例えば特定の障害を処置するための腹腔鏡検査及び腹腔鏡手術の間、露出を達成するために、気体、例えば、二酸化炭素を腹膜に注入するための手段を意味する。内視鏡吸入システムは、通気器を含む内視鏡を意味する。

#### 【0017】

50

低体温は、 $37$  ( $98.6^{\circ}\text{F}$ )であるヒトの通常な体温より顕著に低い体温又は部位の体温を意味する。表面冷却で得ることができる中程度の体温は $23 \sim 32$  であると考えられ、顕著な低体温は、 $12 \sim 20$  の体温又は部位の体温であると考えられる。

#### 【0018】

患者は、本明細書において、外科手術を受けたか、受けようとしているか、又は受けさせられる動物、好ましくは温血動物、さらに好ましくは哺乳動物、もっとも好ましくはヒトを意味する。

#### 【0019】

##### 結果

第1の実験(図1)において、マウス及び装置を環境的RT又は $37$  のいずれかに維持した。マウスに、ベースとなる癒着及び気腹術により促進される癒着を形成させるために10分間( $T_{20} \sim T_{30}$ )又は60分( $T_{20} \sim T_{80}$ )の気腹術を行った。麻酔及び換気のみの間( $T_0 \sim T_{20}$ )、体温は、RT及び $37$  で、それぞれ約 $36.5$  から $31$ 、 $37.5$  から $35$  に下がった。RTで、10分間又は60分間の気腹術を行ったマウスにおいて $T_{80}$ で、体温はさらにそれぞれ $28.5$  及び $26.5$  まで下がった。 $37$  では、体温は10分間又は60分間の気腹術について、それぞれ $T_{80}$ で $34.5$  及び $35.5$  に維持されていた。最終的に、体温は、常に、すなわち、RT( $p < 0.0001$ )及び $37$  ( $p = \text{NS}$ )で10分間の気腹術後よりも60分間の気腹術の後に低下しており、；体温はさらに、 $37$ 、でよりもRTで常に、すなわち、10分間の気腹術( $p < 0.0001$ )及び60分間の気腹術( $p < 0.0001$ )低下していた(2方式のANOVA)。

#### 【0020】

RTで、癒着形成は、以前に示されたように、気腹術の持続時間に伴って増加した(10分 対 60分：比率： $p < 0.05$ )。 $37$  で、気腹術の持続時間のこの影響はさらに顕著であった(10分 対 60分：比率： $p = 0.01$ 、合計： $p = 0.04$ 、程度： $p = 0.02$ 、種類： $p = 0.03$ )。それに加えて、 $37$  での癒着形成は、気腹術により促進される癒着(比率： $p = 0.04$ 、合計： $p < 0.05$ 、程度： $p = 0.03$ )では明確に、ベースとなる癒着ではわずかに( $p = \text{NS}$ )、RTよりも大きかった(図1、表I、Mann Whitney 試験)。

#### 【0021】

第2の実験では、体温は、加湿空気が換気のために使用された場合に、約1 高く( $p = 0.003$ 、2方式のANOVA)、加湿した換気の場合には、 $38.1 \pm 0.1$  ( $T_0$ )、 $36.4 \pm 0.1$  ( $T_{10}$ )、 $35.9 \pm 0.3$  ( $T_{20}$ )、 $36.2 \pm 0.5$  ( $T_{30}$ )、 $36.5 \pm 0.6$  ( $T_{40}$ )、 $36.5 \pm 0.6$  ( $T_{50}$ )、 $36.8 \pm 0.5$  ( $T_{60}$ )、 $37.0 \pm 0.5$  ( $T_{70}$ )及び $37.1 \pm 0.5$  ( $T_{80}$ ) であり、加湿していない換気の場合には、 $37.8 \pm 0.4$  ( $T_0$ )、 $36.1 \pm 0.1$  ( $T_{10}$ )、 $35.0 \pm 0.4$  ( $T_{20}$ )、 $35.3 \pm 0.5$  ( $T_{30}$ )、 $35.4 \pm 0.5$  ( $T_{40}$ )、 $35.8 \pm 0.7$  ( $T_{50}$ )、 $35.7 \pm 0.6$  ( $T_{60}$ )、 $35.6 \pm 0.5$  ( $T_{70}$ )及び $36.1 \pm 0.5$  ( $T_{80}$ ) である。

#### 【0022】

第3の実験(図2)では、麻酔及び換気のみの間( $T_0 \sim T_{20}$ )、体温は、グループI及びIIについては $38$  から $35.5$  に下がり、グループIIIについては $36.5$  から $31$  に下がった。その後で、体温は、 $T_{80}$ まで、グループIについては $37$ 、グループIIについて $36$ 、グループIIIについては $32.5$  の一定温度に維持された(グループI 対 III： $p < 0.0001$ 、II 対 III： $p < 0.0001$ 及びI 対 II： $p = 0.02$ )。グループIV、V及びVIの体温は、グループIと同様であった( $p = \text{NS}$ 、データは示されない、2方式のANOVA)。

#### 【0023】

気腹術により促進される癒着の形成は、体温の低下に伴って減少した(ピアソン相関：比率について $p = 0.0171$ ；図2、表II)。グループIと比較して、気腹術により

10

20

30

40

50

促進される癒着は、グループ I I I において低かった（比率： $p = 0.04$ ；M a n n W h i t n e y 試験）。他のグループとの差は、統計的有意性はなかった。

#### 【0024】

以前（実験 I）に示されたように、本願発明者らは、37 のチャンバにおいて、気腹術が 10 分から 60 分まで延長された場合に、癒着形成が増加したことを確認した。（グループ V I 対 I：比率： $p = 0.04$ 、合計： $p = 0.02$ 、程度： $p = 0.04$ 、種類： $p = N S$ 、引っ張り強さ： $p = 0.04$ ）。純粋な  $CO_2$  を用いた場合（グループ I）と比較して、3%の酸素を加えた気腹術（グループ I V）では、癒着形成が減少した（比率： $p = 0.03$ 、合計： $p = 0.04$ 、程度： $p < 0.05$ 、種類： $p = N S$ 、引っ張り強さ： $p = N S$ ）。3%の酸素を加えた気腹術（グループ I V）と比較して、12%の酸素を加えた気腹術（グループ V）では癒着が増加したが、統計的有意性はなかった（図 3、表 I I）。

10

#### 【0025】

図 4 では、体温と気腹術により促進される癒着形成との関係をグラフに示すために、実験 I 及び I I I のデータが組み合わされている。すべてのデータをまとめると、気腹術により促進される癒着形成は、低い体温に伴って顕著に減少する（線形回帰及び P e a r s o n 相関：比率について  $p = 0.0036$ ；合計について  $p = 0.0251$ ）。

#### 【0026】

この研究により、麻酔、換気及び気腹術が体温に与える影響に関する以前のデータが確認され、拡張された。

20

#### 【0027】

本願発明者らは、以前にラット（T o r b a t i e t a l . , 2000）、マウス（G a r d n e r e t a l . , 1995）及びヒト（B u h r e a n d R o s s a i n t 2003）において示されたように、麻酔によりマウスの体温が下がることを確認した。予想されたように、この冷却の影響は、環境温度によって影響を受け、R T では顕著であり、37 ではそれほど顕著ではなかった。これらの観察結果は、ヒトにおける手術室の室温の報告された影響と一致している。実際に、患者は、暖かい実験室内にいる場合には麻酔の後に正常体温のままであるが、より低い温度の手術室にいる場合には低体温となった（M o r r i s a n d W i l k e y 1970；M o r r i s 1971a；M o r r i s 1971b）。この純粋な麻酔による副作用は、保温を阻止する皮膚血管拡張によって生じる。結果として、麻酔された被検体は不規則な状態の体温となり、体温は環境温度に伴って変動する（M o r r i s 1971b）。

30

#### 【0028】

この研究は、加湿していない換気が、体温を下げる場合があることをマウスにおいて示し、ヒトにおける以前のデータを確認した（F o n k a l s r u d e t a l . , 1980；B i s s o n n e t t e a n d S e s s l e r 1989；D e r y 1973）。飽和していない空気は、濡れた表面からの蒸発によって水を吸収する（W i l l i a m s e t a l . , 1996）ため、呼吸経路から水を失うことが、最ももっともらしい説明である。

#### 【0029】

本願発明者らは、これらの実験において、気腹術のために使用された気体によって生じる乾燥が冷却をもたらすことを以前に示し、確認した。それゆえに、加湿していない気体は、乾燥が重要であるために、さらに大きい流速で重大な冷却をもたらす。この理由のために、本願発明者らは、腹部を通るいかなる流れも防ぐことによって（実験 I）、及び気体を加湿することによって（実験 I I 及び I I I）、乾燥を防ぐことによりかなりの注意を払った。トロカール挿入の気体の完全な密閉を得るのが非常に困難であるため、及び 100%未満の加湿がいくらか乾燥を生じさせるため、気腹術による少なくともいくつかの乾燥を完全に除外することは困難である。このことは、可能な限り乾燥を防ごうと努力したとしても、60分の気腹術が、10分の気腹術よりもわずかに冷却を引き起こすことを説明する。これらのデータは、明らかに、他の同時の効果（例えば脈管圧縮及び循環の減少）

40

50



を除外することはできない。

【0030】

乾燥と冷却との関係は複雑である。第1に、乾燥は冷却を引き起こす。第2に、絶対湿度が温度に伴って増加する（例えば、100%の相対湿度は、25℃では水25mg/気体1リットルに対応し、37℃では水44mg/気体1リットルに対応する）ために、乾燥はより高い気体温度でより重要である。このことは、癒着形成に対する影響が、乾燥及び冷却の両方が厳しく制御されない場合にも変動し得ることを説明する。それゆえに、乾燥の影響を評価する実験は、乾燥により温度が下がり、これにより乾燥が減少するために、この影響を過小評価する場合がある。

【0031】

本発明によれば、本願発明者らは、低体温が癒着形成を減らすという発見を明確に示した。気腹術により促進される癒着が体温の増加に伴って増加するだけではなく、ベースとなる癒着及び気腹術により促進される癒着の形成の間の差は、体温の増加に伴って増加する。

【0032】

本発明は、初めて、低体温が直接的に組織及び細胞を気腹術による癒着を促進する効果から保護することを示す。

【0033】

1つの可能な理由は、細胞による酸素消費が温度の減少に伴って減少することである。低体温は、虚血中の広範囲にわたる脳の代謝速度を下げ、ショ糖、クレアチンリン酸及びATPの破壊を遅くし、ラクテート及び無機ホスフェートの形成を遅くする（Erecinska et al., 2003）。

【0034】

低体温の影響の別の理由は、虚血 - 再かん流プロセスに対する影響であり、気腹術により促進される癒着形成は、虚血 - 再かん流プロセスと考えることができる。低体温は、脳（Zhao et al., 1996）、前脳（Horiguchi et al., 2003）、心臓（Prasad et al., 1992）、腸（Attuwaybi et al., 2003）、内皮（Zarand Lancaster, Jr., 2000）及び筋肉（Yoshioka et al., 1992）での再かん流中のROSの生成を減らす。低体温は、再かん流中のエネルギーパラメータの回復を高める（Erecinska et al., 2003）。低体温はさらに、肝臓の虚血 - 再かん流後の炎症性応答を抑制し、多形核球の浸入を減らし（Patel et al., 2000）、腫瘍壊死因子 -  $\alpha$  の生成、インターロイキン - 1 及びマクロファージ炎症性タンパク質 - 2 の産生も減少させる（Patel et al., 2000; Kato et al., 2002）。

【0035】

本明細書の実験において、本願発明者らはさらに、3%の酸素を加えた気腹術により、気腹術により促進される癒着形成が減り、12%の酸素を加えた気腹術では、3%の酸素を加えた気腹術と比較して、癒着形成が純粋なCO<sub>2</sub>を用いた場合と同様のレベルまで増えたことを示す、RTでの本願発明者らの以前の観察結果を確認し、37℃に拡張した。

【実施例】

【0036】

実施例

以下の実施例は、本発明を説明する。

【0037】

動物

本研究は、86匹のメスのNaval Medical Research Institute (NMRI) の30~40g体重の9~10週齢のマウスで行った。これらの動物は、Katholieke Universiteit Leuvenの動物用施設で、標準実験条件下（温度20~22℃、相対湿度50~60%、明るい状態が14時間

10

20

30

40

50

、暗い状態が10時間)に維持された。これらの動物には、餌及び水をいつでも取れる状態で、標準実験用食餌(Muracon.G, Carsil Quality, Turnhout, Belgium)が与えられた。この研究は、Institutional Review Animal Care Committeeによって承認された。

#### 【0038】

##### 麻酔及び換気

ペントバルビタール(Nembutal, Sanofi Sante Animale, Brussels, Belgium)を0.08mg/gの用量で用いて腹腔内(i.p.)で動物を麻酔した。この時間を時間0( $T_0$ )とみなした。動物の準備を麻酔10分後に開始した( $T_{10}$ )。腹部の毛を剃り、動物を仰向きの位置でテーブルに固定した。記載されるように気管内挿管を行なった(Molinas et al., 2001; Molinas et al., 2003a; Molinas et al., 2003b; Molinas et al., 2003c; Elkelani et al., 2002)。簡単にいうと、換気カニューレ(とかつていない端をもつ20ゲージ針; BD Microlance 3, Becton Dickinson, Fraga, Spain)を声帯の透光によって気管に導入した。カテーテルをメカニカルベンチレータ(Mouse Ventilator MiniVent, Type 845, Hugo Sachs Elektronik-Harvard Apparatus GmbH, March-Hugstetten, Germany)に接続し、実験が終了する( $T_{80}$ )まで、160ストローク/分で1回の換気量250 $\mu$ Lで、動物を加湿していない部屋の空気又は加湿した部屋の空気で(実験に従って)換気した。

#### 【0039】

##### 腹腔鏡手術

キシホイド(xyphoideus)虫垂に対して尾部まで正中線切開を行ない、3.3mmの吸入用外側外筒を有する2mmの内視鏡(Karl Storz, Tuttlingen, Germany)を腹腔に導入した。ビデオカメラ及び光源に接続した内視鏡(Karl Storz, Tuttlingen, Germany)をホルダに固定し、漏れを防ぐために5/0ポリプロピレン縫合(Prolene, Ethicon, Johnson and Johnson Intl, Brussels, Belgium)を用いて内視鏡の周囲の切開部を気体がもれないように閉じた(Molinas et al., 2001; Molinas et al., 2003a; Molinas et al., 2003b; Molinas et al., 2003c; Elkelani et al., 2002)。

#### 【0040】

Thermoflator Plus(Karl Storz, Tuttlingen, Germany)を用いて、気腹術を麻酔を注入した20分後に( $T_{20}$ )行なった。この気腹術では、CO<sub>2</sub>に種々の濃度のO<sub>2</sub>を加えることが可能であった。吸入気体、加湿及び温度は実験の設計に伴って変動した。加湿のために、Storz 加湿器 20432033(Karl Storz, Tuttlingen, Germany)を使用した。気体温度は、周囲温度によって決定した(すなわち、23~25 (RT)又は37のいずれか)。実際に、以前の実験では、7mm内径の管を用い、2.5L/分の流速を用いた50cmの管を入れる前に、気体温度の平衡が示された。Thermoflator Plusを、あらかじめ流速2.5リットル/分及び圧力18mmHgに設定しておいた。水バルブを使用して圧力変化を緩和し、過剰のCO<sub>2</sub>が水バルブから自由に逃げ、一方、圧力は水バルブにおいて正確に維持されるために、20cmのH<sub>2</sub>O(=約15mmHg)の連続的な吸入圧力を確認した。

#### 【0041】

##### 腹膜内癒着の誘発

気腹術を達成した後( $T_{20}$ )、2つの14ゲージカテーテル(Insyte-W, Vialon, Becton Dickinson, Madrid, Spain)を、装置

を動かすために右及び左の横腹に腹腔鏡映像下で挿入した。1.5 mmの把持装置で子宮を正中線に沿ってつかみ、標準化された10 mm×1.6 mmの病変を、ホームメイドの1.6 mmボールプローブ(10ワット, 標準凝縮モード, Autoccon 350, Karl Storz, Tuettingen, Germany)を用いた単極凝縮を用いて、右及び左の子宮角の腸間膜反対側縁で作った。それに加えて、同一の病変を、右及び左の骨盤側壁の両方に作成した。

#### 【0042】

ベースとなる癒着及び気腹術により促進される癒着の形成を評価するために、外科的に病変を作るのに必要な最小時間、気腹術を持続し、10分間( $T_{20} \sim T_{30}$ )、又は60分間( $T_{20} \sim T_{80}$ )でそれぞれ標準化した(Molinas et al., 2001)。二次穴は腹膜病変を完成させた後に取り除かれ、切開部は閉じられた。すべての切開部を5/0ポリプロピレン縫合(Prolene, Ethicon, Johnson and Johnson Intl, Brussels, Belgium)を用いて単一層で閉じた。

10

#### 【0043】

##### 癒着の採点

評価されるグループを知らない外科医が、xyphopubic正中線切開を行ない、癒着の誘発7日後の開腹の間、腹腔全体を調べるために両側の肋骨を切開した(Molinas et al., 2001; Molinas et al., 2003a; Molinas et al., 2003b; Molinas et al., 2003c; Elkelani et al., 2002)。穴部位及び内臓を評価した後、骨盤脂肪組織を注意深く取り除き、定性採点システム及び定量採点システムを用いて、癒着を顕微鏡映像によって採点した。定性採点システムにおいて、以下の特徴が評価された：程度(0：癒着なし；1：関与する損傷した表面の1~25%；2：26~50%；3：51~75%；4：76~100%)、種類(0：癒着なし；1：フィルム状；2：密集型；3：毛細血管が存在する)、引っ張り強さ(0：癒着なし；1：容易に離れる；2：けん引が必要；3：鋭い解剖が必要)及び合計(程度+種類+引っ張り強さ)。定量採点システム(Holmdahl et al., 1994)において、癒着に覆われる病変の比率を以下の式によって測定した：癒着(%) = (個々の結合の長さの合計/病変の長さ) × 100。この結果を、個々に採点した4個の個々の部位(右及び左の内臓及び体壁の腹膜)で形成された癒着の平均として表す。

20

30

#### 【0044】

##### 環境温度及び動物の温度

温度を制御するために、動物及び装置(すなわち、通気器、加湿器、水バルブ、ベンチレータ及び管)を、RT又は37のいずれかに維持した密閉チャンバに置いた(加熱空気、WarmTouch, 患者加熱システム、モデル5700, Mallinckrodt Medical, Hazelwood, MO, USA)。環境温度をTesto 645(Testo N.V./S.A., Lenzkirch, Germany)で測定し、一方、動物の温度をHewlett Packard 78353Aデバイス(Hewlett Packard, Boblingen, Germany)で直腸で測定し、 $T_0 \sim T_{80}$ まで10~20分ごとに記録した。

40

#### 【0045】

##### 実験の計画

第1の実験( $n = 32$ )において、ベースとなる癒着及び気腹術により促進される癒着の形成を、体温とともに、RT又は37に置かれたマウスにおいて評価した。この実験において、加湿していないCO<sub>2</sub>を気腹術のために使用し、腹膜を通るいかなる流れも避け、乾燥を最小限にするために、トロカールの周囲で気体を完全に密閉するように特別の注意を払った。換気を加湿していない空気で行なった(4グループ、1グループあたり $n = 8$ )。

#### 【0046】

50

第2の実験 ( $n = 6$ ) において、加湿空気を用いた場合又は用いなかった場合で換気の体温に対する影響を、60分の加湿した $\text{CO}_2$ を用いた気腹術中 $37^\circ\text{C}$ に置いたマウスにおいて評価した (2グループ、1グループあたり  $n = 3$ )。

#### 【0047】

第3の実験 ( $n = 48$ ) を、癒着形成に対する体温 (範囲:  $32^\circ\text{C} \sim 37^\circ\text{C}$ ) の影響を詳細に評価するために計画した。最小限に冷却された体温 (すなわち  $37^\circ\text{C}$  付近) を達成するために、マウスを  $37^\circ\text{C}$  に置き、加湿空気ですばやく換気した。わずかに低い体温 (すなわち  $36^\circ\text{C}$  付近) を達成するために、マウスを  $37^\circ\text{C}$  に置き、加湿していない空気ですばやく換気した。約  $32^\circ\text{C}$  の体温を達成するために、マウスをRT ( $T_0 \sim T_{20}$ 、 $T_{30} \sim T_{40}$ 、 $T_{50} \sim T_{60}$ 、及び  $T_{70} \sim T_{80}$ ) 及び  $37^\circ\text{C}$  ( $T_{20} \sim T_{30}$ 、 $T_{40} \sim T_{50}$ 、及び  $T_{60} \sim T_{70}$ ) に交互におき、加湿空気ですばやく換気した。これらの設定は、以前の実験に基づいて決定した。気腹術により促進される癒着の形成を、マウスにおいて  $37^\circ\text{C}$  (グループI)、 $36^\circ\text{C}$  (グループII) 及び  $32^\circ\text{C}$  (グループIII) で、純粋かつ加湿した $\text{CO}_2$ を用いて評価した。 $37^\circ\text{C}$ での気腹術により促進される癒着の形成をさらに、3%の酸素を用いた加湿 $\text{CO}_2$  (グループIV) 及び12%の酸素を用いた加湿 $\text{CO}_2$  (グループV)を用いて評価した。同時に、ベースとなる癒着形成を、純粋かつ加湿した $\text{CO}_2$ を用いて評価した (グループVI)。気腹術中は、 $23\text{ml}/\text{分}$ の流れをすべてのグループにおいて使用した (6グループ、1グループあたり  $n = 8$ )。

10

#### 【0048】

##### 統計学

ウィンドウズ(登録商標)95のGraphPad Prismバージョン4 (GraphPad Software Inc., San Diego California USA.)を用いて統計学的分析を行なった。Mann-Whitney試験を使用して、個々のグループ間の癒着形成を比較した。体温におけるグループ間の差を、2方式のANOVAで評価した。線形回帰及びPearson相関を使用して、癒着及び体温のデータを分析した。すべてのデータは、平均  $\pm$  平均の標準誤差 (SE) であらわされる。

20

#### 【0049】

【表 1】

表I: マウスにおける癒着形成に対する環境温度の影響

環境温度	気腹術		癒着スコア (平均±SE)			
	酸素	持続時間	程度	種類	引っ張り強さ	合計
25°C	0%	10 分	0.6±0.1	0.6±0.1	0.7±0.1	1.9±0.4
	0%	60 分	1.0±0.1	1.0±0.2	0.9±0.1	2.9±0.4
37°C	0%	10 分	0.9±0.1	0.9±0.1	1.0±0.1	2.8±0.3
	0%	60 分	1.8±0.2 <sup>a,b</sup>	1.5±0.2 <sup>a</sup>	1.3±0.2	4.5±0.6 <sup>a,b</sup>

10

20cmのH<sub>2</sub>O吸入圧力で腹腔鏡検査の間に癒着を誘発した。

<sup>a</sup> RT又は37°Cで10分 対 60分、 $p<0.05$ 、<sup>b</sup> 10分又は60分でRT 対 37°C、 $p<0.05$ 、Mann Whitney試験。

20

表II: マウスにおける体温、気腹術に対する酸素の添加、及び気腹術の持続時間の、癒着形成に対する影響

グループ	体温 <sup>b</sup> (平均±SE)	気腹術		癒着スコア (平均±SE)			
		酸素	持続時間	程度	種類	引っ張り強さ	合計
I	36.2±0.2°C	0%	60 分	1.7±0.2	1.3±0.1	1.4±0.1	4.4±0.4
II	35.9±0.1°C	0%	60 分	1.4±0.2	1.2±0.3	1.2±0.2	3.7±0.6
III	32.2±0.2°C	0%	60 分	1.0±0.2	0.9±0.2	1.1±0.2	3.1±0.5
IV	36.4±0.1°C	3%	60 分	1.1±0.2 <sup>a</sup>	1.1±0.2	1.1±0.1	3.2±0.4 <sup>a</sup>
V	36.7±0.1°C	12%	60 分	1.5±0.2	1.3±0.2	1.4±0.2	4.1±0.5
VI	36.4±0.1°C	0%	10 分	0.9±0.2 <sup>a</sup>	0.7±0.2	0.8±0.2 <sup>a</sup>	2.4±0.6 <sup>a</sup>

30

20cmのH<sub>2</sub>O吸入圧力で腹腔鏡検査の間に癒着を誘発した。

<sup>a</sup> p 対グループI<0.05、Mann Whitney試験。

<sup>b</sup> T<sub>20</sub>～T<sub>80</sub>の間の体温が示されている。

40

## 【0050】

## 発明の要約

本発明は、一般的に、癒着の予防に関し、特に、単独で、又は癒着形成を予防するための内視鏡吸入システムを有するアセンブリに組み込まれたシステム及び方法に関する。癒着形成は、外科的手技後の重大な課題であり、手術後の痛み、及び不妊性のよくある原因

50

である。癒着は腸閉塞の主な原因であり、腹腔内手順後に、癒着が約 50 ~ 80 パーセントの患者に起こると推定される。

#### 【0051】

癒着形成の機構は、以下のようにまとめることができる：腹膜内壁の外傷の後にすばやく炎症反応が起こり；血漿の浸出及びフィブリンマトリックスの堆積が起こる。その後、病変はフィブリン堆積物の劣化によって、及び腹膜の間葉内壁の増殖によって治癒する。この修復プロセスが数日間のうちに完了しない場合、線維芽細胞の増殖が始まり、最終的にコラーゲンが堆積し、癒着形成が起こる。このプロセスの鍵となるものは、特にフィブリン及び線維素溶解、マクロファージ及びそれらの分泌産物、例えば成長ホルモン及びサイトカイン、及び明らかに内皮修復プロセスである。この修復プロセスから、癒着形成が外傷の程度に大きく依存する結果となる。

10

#### 【0052】

本発明によって、驚くべきことに、腹腔内の低体温又は手術部位での低体温により術後癒着を効率的に減らすことができることがわかったため、初めて、乾燥により癒着形成が増加し、乾燥と冷却との既知の関係が与えられることが示されたため、本発明の目的は、腹腔内冷却手段、好ましくは、癒着形成をより効果的に予防するために、腹腔内冷却ユニットとともに加湿器と、乾燥させずに所望の冷却を達成することが可能な調整ユニットを含む内視鏡システムを提供することである。

#### 【0053】

驚くべきことに、体腔内の組織表面を冷却することにより、体腔内の組織表面間の術後癒着形成が減ることがわかった。本発明は、特に、癒着形成を予防するための医薬を製造するための化合物を用いるか又は用いずに、上記体腔内の組織表面での低体温を誘発することに関する。乾燥が癒着形成を高める一方、絶対湿度が温度上昇に伴って増加するため、相対湿度を必ず減少させる温度上昇を防ぎ、乾燥を防ぐために、吸入された気体の温度が腹腔内温度よりもすべての時間で高いことが必須である。吸入気体の絶対湿度は、腹腔内温度まで冷却された後に、その温度での絶対湿度を超え、すべての時間で腹腔内で 100 % の相対湿度を確保するように凝縮され、乾燥を防ぎ、濃縮水は癒着を防ぐ薬物を送達する手段になるべきである。温度、湿度、及び乾燥の関係が与えられ、調整ユニットは、37 から 32 まで腹腔内温度を下げ、好ましくはいくらか凝縮して、連続して 100 % 相対湿度を保つように最適化するために計画されている。実際に、必要な冷却量 (cal / 分) は、吸入気体の温度に伴って増加し、吸入気体の絶対湿度に伴って増加し、吸入の流速に伴って増加する。調整ユニットは、吸入気体の温度及び絶対湿度を調節することによって冷却量を最小化する。これにより、すべての時間で少なくとも 1 ~ 2 mg / リットルの吸入ガスの絶対湿度を腹腔内の温度で 100 % を超える相対湿度に維持し、吸入気体は腹腔内に入る際にいくらか凝縮する。吸入気体の温度及び絶対湿度は、腹腔内温度に伴って変動する。

20

30

#### 【0054】

本発明の目的は、手術中の腹膜腔温度を下げるための冷却システム、及び癒着をより効果的に防ぐための方法を提供することである。環境温度、麻酔、換気及び気腹術は、体温に影響を与えるために使用することができ、より具体的には、癒着形成を防ぐために腹腔内表面の温度に影響を与えるために使用することができる。

40

#### 【0055】

重要な観察は、低体温が気腹術により促進される癒着形成を減らすことである。

これにより、低酸素及び虚血 - 再かん流プロセスによって生じる中毒効果からの予防になり得た。他の影響、すなわち、炎症性応答の減少、腸の蠕動運動の増加は、排除することができない。ベースとなる癒着、すなわち気腹術を行なわなかった場合の癒着がさらに低い温度によって減少するか否かは、本願発明者らのモデルにおいて、「ベースとなる癒着」のグループがなお 10 分間の気腹術を受けているため、まだ不確定である。癒着形成の減少が中皮温度の減少によって生じることがより大きな動物において立証される場合、すなわち、腹腔内温度の低下が十分であり、体温が 37 に維持される場合には、哺乳動

50

物、好ましくはヒトの手術における癒着形成を予防するという関連性は明らかである。

【0056】

本発明は、低体温又は部位の低体温の状態まで患者の体腔又は体腔表面を冷却するように設計された管内冷却手段を含むことを特徴とする冷却アセンブリを含み、ここで、上記冷却アセンブリが、患者の体腔において95～100%の相対湿度を連続的に維持しつつ、腹腔内の冷却を調整するように設計される制御手段(a)に装着可能であり、患者の体腔及び患者の体腔の部位に冷却流体を運ぶように設計された冷却導管(c)に装着可能な冷却手段(b)を含む。このアセンブリは、冷却導管が、液体流体を含むか、又は気体/液体流体を含むように設計されることを特徴とすることができる。さらに、このアセンブリは、冷却導管(c)が、患者の体腔内又は患者の体腔の部位へ冷却流体を撒き散らすように設計されることを特徴とすることができる。

10

【0057】

特定の実施形態では、アセンブリは、制御手段(a)が、上記患者の体腔において96～100%の相対湿度、好ましくは99～100%の相対湿度、最も好ましくは100%の相対湿度を連続的に維持しつつ、腹腔内の冷却を調整するように設計されることを特徴とする。

【0058】

特定の実施形態では、本発明のアセンブリは、患者の体腔において気腹術を誘発するように設計される吸入アセンブリ(N)と一体化可能か又はそれに装着可能であることを特徴とする。この吸入アセンブリは、吸入の測定及び調節のための手段(e)、吸入管(f)

20

【0059】

本発明の別の実施形態では、アセンブリは、上記制御手段が、患者の体腔内の温度を測定するための少なくとも1つのセンサ、吸入流体の流速を測定するための少なくとも1つのセンサ、吸入流体の温度を測定するための少なくとも1つのセンサ、吸入流体の湿度を測定するための少なくとも1つのセンサ、及び吸入流体中の温度及び絶対湿度を調節するための少なくとも1つのアクチュエータを含むことを特徴とする。アセンブリは、冷却導管中の流速を測定するための少なくとも1つのセンサをさらに含んでもよい。

【0060】

本発明のなお別の実施形態では、アセンブリは、上記冷却導管が、内壁及び外壁を含む流体ガイダンスを含み、上記内壁が、上記外壁中の流体注入口から上記外壁中の流体排出口までの上記内部流体ガイダンスの1つの境界を規定することを特徴とする。

30

【0061】

本発明はさらに、上記制御手段が、吸入流体の温度及び絶対湿度を腹腔内の温度での相対湿度よりもわずかに高い絶対湿度に調節するように設計されることを特徴とするアセンブリの一実施形態を含む。例えば、上記制御手段は、吸入流体の温度及び絶対湿度を腹腔内温度での相対湿度よりも0.1%～5%高い上記吸入流体の絶対湿度に調節するように設計することができる。

【0062】

特定の実施形態では、アセンブリは、上記制御手段が、所望の腹腔内の温度で97～100%の相対湿度を連続的に維持するように体腔内の冷却速度を変更するように設計されることを特徴とする。このことを達成するために、上記制御手段は、体腔中の温度よりも1～5%高い吸入流体中の温度を維持するか、又は体腔中の温度よりも2～4%高い吸入流体中の温度を維持するように設計することができる。

40

【0063】

好ましい実施形態では、本発明のアセンブリは、上記制御手段が、腹腔内表面の予め定められた温度32～23℃に到達するまで、冷却導管における温度、湿度及び/又は吸入流速を調整するように設計されることを特徴とするか、又は上記制御手段が、腹腔内表面の予め定められた温度23～12℃に到達するまで、冷却導管における温度、湿度及び/又は吸入流速を調整するように設計されることを特徴とする。

50

## 【 0 0 6 4 】

なお別の好ましい実施形態では、アセンブリは、患者の体腔又は体腔表面を中程度の低体温まで冷却するか、又は患者の体腔又は体腔表面を著しい低体温まで冷却することを特徴とすることができる。

## 【 0 0 6 5 】

特定の実施形態では、アセンブリは、上記冷却導管の流体排出口が、内視鏡手術デバイスのトロカール（L）の近位端部付近にあることを特徴とし、なお別の実施形態では、冷却チャネルが、内視鏡手術デバイスのトロカール（L）内でそれらの遠位端に向かって同軸状に延びる。

## 【 0 0 6 6 】

本発明の一実施形態はさらに、体腔内の組織表面間の術後癒着形成を防ぐか又は減らす方法に関するものであり、ここで、この方法は、気腹術及び手術を受けている、受けたか又は受けるであろう体腔の組織表面を、それらの癒着形成を阻害するのに有効な温度及び湿度まで冷却することによって術後癒着を防ぐ又は減らす。この方法は、体腔の表面又はその表面の一部分を中程度の低体温まで又は顕著な低体温まで冷却することを含んでもよい。

## 【 0 0 6 7 】

特定の実施形態では、本発明の方法はさらに、吸入流体の温度及び吸入流体の絶対湿度が共に、腹腔内温度での相対湿度よりも高い吸入流体の絶対湿度を得るように、例えば、吸入流体の温度及び吸入流体の絶対湿度が腹腔内の相対湿度よりも0.1～5%高い吸入流体の絶対湿度を得るように調整されることを特徴とする。

## 【 0 0 6 8 】

[ 本出願に対する参考文献 ]

Attuwaybi, B.O., Hassoun, H.T., Zou, L., Kozar, R.A., Kone, B.C., Weisbrodt, N.W. and

Moore, F.A. (2003) Hypothermia protects against gut ischemia/reperfusion-induced impaired intestinal transit by inducing heme oxygenase-1. *J. Surg. Res.*, **115**, 48-55.

Bessell, J.R., Karatassas, A., Patterson, J.R., Jamieson, G.G. and Maddern, G.J. (1995)

Hypothermia induced by laparoscopic insufflation. A randomized study in a pig model. *Surg. Endosc.*, **9**, 791-796.

## 【 0 0 6 9 】

10

20

30



Bessell, J.R., Ludbrook, G., Millard, S.H., Baxter, P.S., Ubhi, S.S. and Maddern, G.J. (1999) Humidified gas prevents hypothermia induced by laparoscopic insufflation: a randomized controlled study in a pig model. *Surg. Endosc.*, **13**, 101-105.

Binda, M.M., Molinas, C.R. and Koninckx, P.R. (2003) Reactive oxygen species and adhesion formation: clinical implications in adhesion prevention. *Hum. Reprod.*, **18**, 2503-2507.

10

Bissonnette, B. and Sessler, D.I. (1989) Passive or active inspired gas humidification increases thermal steady-state temperatures in anesthetized infants. *Anesth. Analg.*, **69**, 783-787.

Buhre, W. and Rossaint, R. (2003) Perioperative management and monitoring in anaesthesia. *Lancet*, **362**, 1839-1846.

20

Demco, L. (2001) Effect of heating and humidifying gas on patients undergoing awake laparoscopy. *J. Am. Assoc. Gynecol. Laparosc.*, **8**, 247-251.

Dery, R. (1973) Water balance of the respiratory tract during ventilation with a gas mixture saturated at body temperature. *Can. Anaesth. Soc. J.*, **20**, 719-727.

30

Elkelani, O.A., Molinas, C.R., Mynbaev, O. and Koninckx, P.R. (2002) Prevention of adhesions with crystalloids during laparoscopic surgery in mice. *J. Am. Assoc. Gynecol. Laparosc.*, **9**, 447-452.

Erecinska, M., Thoresen, M. and Silver, I.A. (2003) Effects of hypothermia on energy metabolism in Mammalian central nervous system. *J. Cereb. Blood Flow Metab.*, **23**, 513-530.

40

[ 0 0 7 0 ]

Fonkalsrud, E.W., Calmes, S., Barcliff, L.T. and Barrett, C.T. (1980) Reduction of operative heat loss and pulmonary secretions in neonates by use of heated and humidified anesthetic gases. *J. Thorac. Cardiovasc. Surg.*, **80**, 718-723.

Gardner, D.J., Davis, J.A., Weina, P.J. and Theune, B. (1995) Comparison of tribromoethanol, ketamine/acetylpromazine, Telazol/xylazine, pentobarbital, and methoxyflurane anaesthesia in HSD:ICR mice. *Lab Anim Sci.*, **45**, 199-204.

10

Hazebroek, E.J., Schreve, M.A., Visser, P., De Bruin, R.W., Marquet, R.L. and Bonjer, H.J. (2002) Impact of temperature and humidity of carbon dioxide pneumoperitoneum on body temperature and peritoneal morphology. *J. Laparoendosc. Adv. Surg. Tech. A*, **12**, 355-364.

Holmdahl, L., al Jabreen, M. and Risberg, B. (1994) Experimental models for quantitative studies on adhesion formation in rats and rabbits. *Eur. Surg. Res.*, **26**, 248-256.

20

Horiguchi, T., Shimizu, K., Ogino, M., Suga, S., Inamasu, J. and Kawase, T. (2003) Postischemic hypothermia inhibits the generation of hydroxyl radical following transient forebrain ischemia in rats. *J. Neurotrauma*, **20**, 511-520.

Junghans, T., Bohm, B., Grundel, K. and Schwenk, W. (1997) Effects of pneumoperitoneum with carbon dioxide, argon, or helium on hemodynamic and respiratory function. *Arch. Surg.*, **132**, 272-278.

30

Kato, A., Singh, S., McLeish, K.R., Edwards, M.J. and Lentsch, A.B. (2002) Mechanisms of hypothermic protection against ischemic liver injury in mice. *Am. J. Physiol Gastrointest. Liver Physiol.*, **282**, G608-G616.

40

Koninckx, P.R. and Vandermeersch, E. (1991) The persufflator: an insufflation device for laparoscopy and especially for CO<sub>2</sub>-laser-endoscopic surgery. *Hum. Reprod.*, **6**, 1288-1290.

Liem, T.K., Krishnamoorthy, M., Applebaum, H., Kolata, R., Rudd, R.G. and Chen, W.  
(1996) A comparison of the hemodynamic and ventilatory effects of abdominal insufflation  
with helium and carbon dioxide in young swine. *J. Pediatr. Surg.*, **31**, 297-300.

Molinas, C.R., and Koninckx, P.R. (2000) Hypoxaemia induced by CO(2) or helium  
pneumoperitoneum is a co-factor in adhesion formation in rabbits. *Hum. Reprod.*, **15**, 1758-  
1763. 10

Molinas, C.R., Mynbaev, O., Pauwels, A., Novak, P. and Koninckx, P.R. (2001) Peritoneal  
mesothelial hypoxia during pneumoperitoneum is a cofactor in adhesion formation in a  
laparoscopic mouse model. *Fertil. Steril.*, **76**, 560-567.

Molinas C.R., Elkelani O., Campo R., Luttun A., Carmeliet P. and Koninckx P.R. (2003a)  
Role of the plasminogen system in basal adhesion formation and carbon dioxide  
pneumoperitoneum-enhanced adhesion formation after laparoscopic surgery in transgenic  
mice. *Fertil. Steril.*, **80**, 184-192. 20

Molinas, C.R., Campo, R., Elkelani, O.A., Binda, M.M., Carmeliet, P. and Koninckx, P.R.  
(2003b) Role of hypoxia inducible factors 1alpha and 2alpha in basal adhesion formation and  
in carbon dioxide pneumoperitoneum-enhanced adhesion formation after laparoscopic  
surgery in transgenic mice. *Fertil. Steril.*, **80 Suppl 2**, 795-802. 30

Molinas, C.R., Campo, R., Dewerchin, M., Eriksson, U., Carmeliet, P. and Koninckx, P.R.  
(2003c) Role of vascular endothelial growth factor and placental growth factor in basal  
adhesion formation and in carbon dioxide pneumoperitoneum-enhanced adhesion formation  
after laparoscopic surgery in transgenic mice. *Fertil. Steril.*, **80 Suppl 2**, 803-811. 40

Morris, R.H. (1971) a) Influence of ambient temperature on patient temperature during  
intraabdominal surgery. *Ann. Surg.*, **173**, 230-233.

Morris, R.H. (1971b) Operating room temperature and the anesthetized, paralyzed patient.

*Arch. Surg.*, **102**, 95-97.

Morris, R.H. and Wilkey, B.R. (1970) The effects of ambient temperature on patient temperature during surgery not involving body cavities. *Anesthesiology*, **32**, 102-107.

Mouton, W.G., Bessell, J.R., Pfitzner, J., Dymock, R.B., Brealey, J. and Maddern, G.J. (1999)

10

A randomized controlled trial to determine the effects of humidified carbon dioxide insufflation during thoracoscopy. *Surg. Endosc.*, **13**, 382-385.

Nduka, C.C., Puttick, M., Coates, P., Yong, L., Peck, D. and Darzi, A. (2002) Intraperitoneal hypothermia during surgery enhances postoperative tumor growth. *Surg. Endosc.*, **16**, 611-

615.

20

Ordonez, J.L., Dominguez, J., Evrard, V. and Koninckx, P.R. (1997) The effect of training and duration of surgery on adhesion formation in the rabbit model. *Hum. Reprod.*, **12**, 2654-2657.

Patel, S., Pachter, H.L., Yee, H., Schwartz, J.D., Marcus, S.G. and Shamamian, P. (2000)

Topical hepatic hypothermia attenuates pulmonary injury after hepatic ischemia and reperfusion. *J. Am. Coll. Surg.*, **191**, 650-656.

30

Prasad, M.R., Liu, X., Rousou, J.A., Engelman, R.M., Jones, R., George, A. and Das, D.K.

(1992) Reduced free radical generation during reperfusion of hypothermically arrested hearts.

*Mol. Cell Biochem.*, **111**, 97-102.

Puttick, M.I., Scott-Coombes, D.M., Dye, J., Nduka, C.C., Menzies-Gow, N.M., Mansfield,

40

A.O. and Darzi, A. (1999) Comparison of immunologic and physiologic effects of CO<sub>2</sub> pneumoperitoneum at room and body temperatures. *Surg. Endosc.*, **13**, 572-575.

Suematsu, T., Hirabayashi, Y., Shiraishi, N., Adachi, Y., Kitamura, H. and Kitano, S. (2001)

Morphology of the murine peritoneum after pneumoperitoneum vs laparotomy. *Surg.*

*Endosc.*, **15**, 954-958.

Taskin, O., Buhur, A., Birincioglu, M., Burak, F., Atmaca, R., Yilmaz, I. and Wheeler, J.M.

(1998) The effects of duration of CO<sub>2</sub> insufflation and irrigation on peritoneal

microcirculation assessed by free radical scavengers and total glutathion levels during

operative laparoscopy. *J. Am. Assoc. Gynecol. Laparosc.*, **5**, 129-133.

Torbati, D., Camacho, M.T., Raszynski, A., Sussmane, J.B., Totapally, B.R., Hultquist, K.

and Wolfsdorf, J. (2000) Effect of hypothermia on ventilation in anesthetized, spontaneously

breathing rats: theoretical implications for mechanical ventilation. *Intensive Care Med.*, **26**,

585-591.

Volz, J., Koster, S., Spacek, Z. and Paweletz, N. (1999) Characteristic alterations of the

peritoneum after carbon dioxide pneumoperitoneum. *Surg. Endosc.*, **13**, 611-614.

Volz, J., Koster, S., Weiss, M., Schmidt, R., Urbaschek, R., Melchert, F. and Albrecht, M.

(1996) Pathophysiologic features of a pneumoperitoneum at laparoscopy: a swine model. *Am.*

*J. Obstet. Gynecol.*, **174**, 132-140.

Williams, R., Rankin, N., Smith, T., Galler, D. and Seakins, P. (1996) Relationship between

the humidity and temperature of inspired gas and the function of the airway mucosa. *Crit*

*Care Med.*, **24**, 1920-1929.

Yoshioka, T., Shires, G.T. and Fantini, G.A. (1992) Hypothermia relieves oxidative stress in

reperfused skeletal muscle following partial ischemia. *J. Surg. Res.*, **53**, 408-416.

Zar, H.A. and Lancaster, J.R., Jr. (2000) Mild hypothermia protects against postischemic hepatic endothelial injury and decreases the formation of reactive oxygen species. *Redox. Rep.*, **5**, 303-310.

Zhao, W., Richardson, J.S., Mombourquette, M.J., Weil, J.A., Ijaz, S. and Shuaib, A. (1996) Neuroprotective effects of hypothermia and U-78517F in cerebral ischemia are due to reducing oxygen-based free radicals: an electron paramagnetic resonance study with gerbils. *J. Neurosci. Res.*, **45**, 282-288.

10

# 【図面の簡単な説明】

## 【0075】

【図1】マウスにおける体温（左側）及び癒着形成（右側）に対する環境温度の影響。ベースとなる癒着及び気腹術（PP）により促進される癒着は、20 cmのH<sub>2</sub>O吸入圧で腹腔鏡検査中に誘発され、マウスはRT又は37 °Cのいずれかに維持された。

## 【0076】

20

記号： 10分のPP, RT; 60分のPP, RT; 10分のPP, 37 °C; 60分のPP, 37 °C

p < 0.05: <sup>a</sup> RT又は37 °Cで10分 対 60分, <sup>b</sup> 10分又は60分でRT 対 37 °C（温度について2方式のANOVA、及び癒着形成についてMann-Whitney試験）

【図2】マウスにおける癒着形成（右側）に対する体温（左側）の影響。気腹術（PP）により促進される癒着は、20 cmのH<sub>2</sub>O吸入圧で腹腔鏡検査中に誘発された。

## 【0077】

記号： グループI, グループII, グループIII。T<sub>20</sub> ~ T<sub>80</sub>の間の体温の平均±SEは、癒着のグラフに示される。

30

## 【0078】

p < 0.05: <sup>a</sup> 対グループI, <sup>b</sup> 対グループII（温度について2方式のANOVA、及び癒着形成についてMann-Whitney試験）

【図3】マウスにおける気腹術の持続期間及び癒着形成の際の気腹術に対する酸素添加の37 °Cでの影響。ベースとなる癒着（グループVI）及び気腹術（PP）により促進される癒着（グループI、IV、及びV）は、20 cmのH<sub>2</sub>O吸入圧で、酸素を0%含有（グループI及びVI）、3%含有（グループIV）又は12%含有（グループV）するCO<sub>2</sub>を用いて腹腔鏡検査中に誘発された。T<sub>20</sub> ~ T<sub>80</sub>の間の体温の平均±SEが示される。p < 0.05: <sup>a</sup> 対グループI, <sup>b</sup> 対グループV（Mann-Whitney試験）

40

【図4】体温と癒着形成との関係。T<sub>20</sub> ~ T<sub>80</sub>の間の体温の平均の個々の値とそれぞれの癒着比率は、実験I及びIIIについての気腹術により促進される癒着について記載される。p = 0.0036（Pearson相関）。

【図5】内視鏡検査のために吸入を行われた患者の断面図を示す。この通気器は、37 °C未満、好ましくは35 °C以下、理想的には32 ~ 34 °Cの腹腔内温度（K）を得るように設計された腹腔内冷却手段、完全に乾燥を防ぐ加湿システム、及び冷却しつつ乾燥を防ぐことが可能な調整ユニットに組み込むことができる。

## 【0079】

J = 患者、K = 腹腔、L = トロカール、N = 吸入手段であり、及びMはカメラ及びライトを含む内視鏡である。

50

【図6】腹腔内の冷却、吸入及び加湿のためのアセンブリの断面図であり、a = 制御ユニット、b = 腹腔内冷却手段、c = 腹腔内冷却導管、d = 腹腔内温度プローブ、e = 吸入測定及び調節のための手段、f = 調節された吸入管、g = 加湿器、h = 吸入管及び i = 通気器である。

【0080】

制御シグナル及び測定シグナルは以下の記号で示される：S0 = 腹腔内冷却の設定点  $t_0$ ；S1 = 吸入温度の測定値  $t_1$ 、吸入相対湿度の測定値  $h_1$ 、吸入温度の設定点  $t'_1$ 、又は相対湿度の設定値  $h'_1$ ；S2 = 腹腔内温度の測定値  $T_2$ ；S3 = 要求される相対湿度  $h_3$ 、及びS4は吸入流速  $r$  である。

【図7】図5のアセンブリに組み込み可能であるが、代替的に腹腔内冷却を内視鏡のトロカールを介して直接行なうことが可能なことを示す、腹腔内冷却手段の断面図である。b = 腹腔内冷却手段、c = 腹腔内冷却部位、d = 腹腔内温度プローブ、e = 吸入測定及び調節のための手段。

【0081】

制御シグナル及び測定シグナルは以下の記号で示される：S0 = 腹腔内冷却の設定点  $t_0$ ；S1 = 吸入温度の測定値  $t_1$ 、吸入相対湿度の測定値  $h_1$ 、吸入温度の設定点  $t'_1$ 、又は相対湿度の設定点  $h'_1$ ；S2 = 腹腔内温度の測定値  $T_2$ 。

【図8】要求された腹腔内温度、要求された相対湿度の吸入気体に対して調整するために使用可能であり、腹腔内で吸入気体を濃縮させ完全に加湿させ乾燥を防ぐために、吸入気体と腹腔内温度との間の必要な温度差を確立可能な、フィードバックに基づく制御ループである。任意の入力シグナルは点線で示され、主に、加湿器の相対湿度の設定点及び通気器によって作成される流速を含む。この制御メカニズムは、上述の制御ユニット（図6aの制御ユニット）の具体的な実施態様であるが、唯一の動作可能な解決法ではない。

【図1】

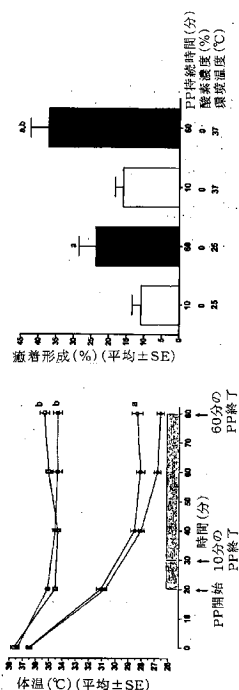


FIGURE 1

【図2】

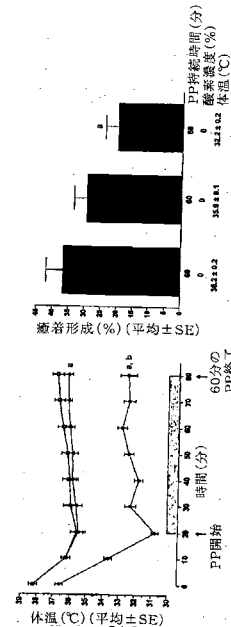


FIGURE 2

【図 3】

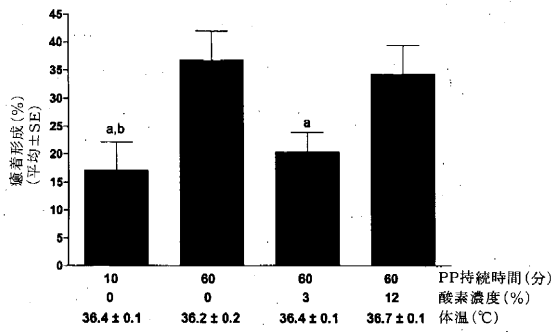


FIGURE 3

【図 4】

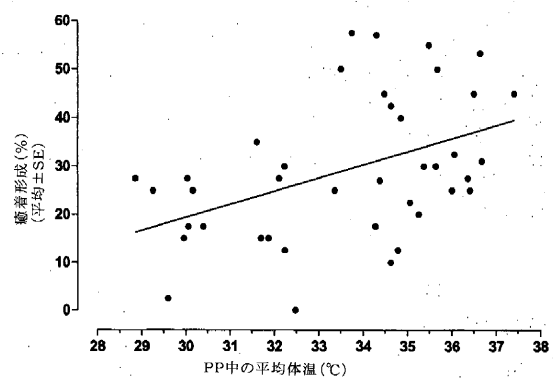


FIGURE 4

【図 5】

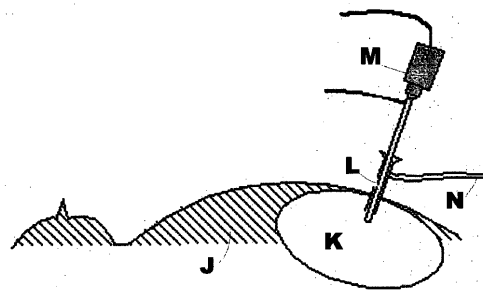


FIGURE 5

【図 6】

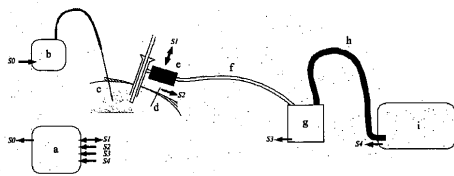


FIGURE 6

【図 7】

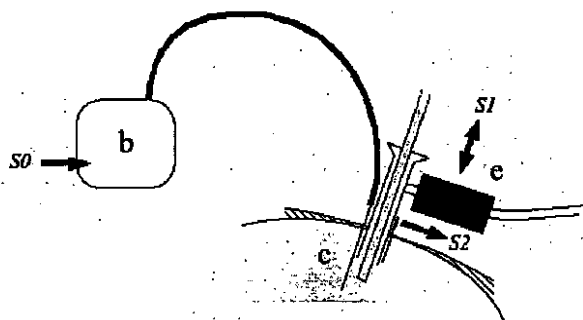
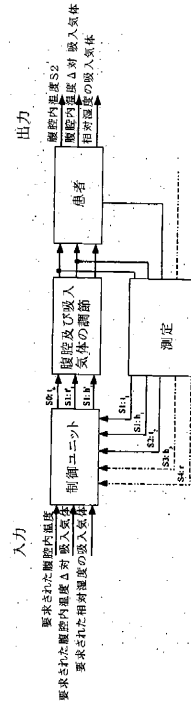


FIGURE 7

【図 8】





## 【手続補正書】

【提出日】平成19年2月1日(2007.2.1)

## 【手続補正1】

【補正対象書類名】特許請求の範囲

【補正対象項目名】全文

【補正方法】変更

【補正の内容】

【特許請求の範囲】

## 【請求項1】

低体温の状態まで患者の腹腔又は腹腔表面を冷却するように設計された管内冷却手段（b）を含む、乾燥を防ぎつつ患者の腹腔を冷却し加湿するための冷却加湿アセンブリであって、前記冷却手段（b）が、患者の腹腔内へ冷却流体を運ぶように設計された冷却導管（c）に装着可能であり、前記冷却手段が、吸入流体を投与するための吸入アセンブリ（N）と一体化可能又はそれに装着可能であり、前記冷却加湿アセンブリが、前記患者の腹腔において95～100%の相対湿度を連続的に維持し、かつ腹腔内の温度より1～5℃高い吸入流体温度を維持するように腹腔内の冷却及び加湿を調整する制御手段（a）をさらに含む、冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項2】

前記冷却導管が液体流体を含むように設計されることを特徴とする、請求項1に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項3】

前記冷却導管が気体／液体流体を含むように設計されることを特徴とする、請求項1に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項4】

前記冷却導管（c）が、患者の腹腔内又は患者の腹腔部位へ冷却流体を撒き散らすように設計されることを特徴とする、請求項1～3のいずれか1項に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項5】

前記制御手段（a）が、患者の腹腔において96～100%の相対湿度を連続的に維持しつつ、腹腔内の冷却を調整するように設計されることを特徴とする、請求項1～4のいずれか1項に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項6】

前記制御手段（a）が、患者の腹腔において100%の相対湿度を連続的に維持しつつ、腹腔内の冷却を調整するように設計されることを特徴とする、請求項1～5のいずれか1項に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項7】

前記吸入アセンブリが、吸入の測定及び調節のための手段（e）、吸入管（f）、加湿器（g）及び通気器（i）を含む、請求項1～6のいずれか1項に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項8】

前記吸入アセンブリ（N）が、前記冷却加湿アセンブリ内の前記冷却手段と一体化している、請求項1～7のいずれか1項に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項9】

前記制御手段が、患者の腹腔内の温度を測定するための少なくとも1つのセンサ、吸入流体の流速を測定するための少なくとも1つのセンサ、吸入流体の湿度を測定するための少なくとも1つのセンサ、及び吸入流体中の温度及び絶対湿度を調節するための少なくとも1つのアクチュエータを含むことを特徴とする、請求項1～8のいずれか1項に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【請求項10】

前記制御手段が、冷却導管中の流速を測定するための少なくとも1つのセンサをさらに

含むことを特徴とする、請求項 9 に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 11】

前記冷却導管が、内壁及び外壁を含む流体ガイダンスを含み、前記内壁が、前記外壁中の流体注入口から前記外壁中の流体排出口までの前記内部流体ガイダンスの 1 つの境界を規定することを特徴とする、請求項 1 ~ 10 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 12】

前記制御手段が、吸入流体の温度及び絶対湿度を腹腔内温度での相対湿度よりも 0 . 1 % ~ 5 % 高い前記吸入流体の絶対湿度に調節するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 11 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 13】

前記制御手段が、所望の腹腔内温度で 97 ~ 100 % の相対湿度を連続的に維持するような腹腔内の冷却速度を適用するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 12 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 14】

前記制御手段が、腹腔中の温度よりも 2 ~ 4 高い吸入流体の温度を維持するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 13 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 15】

前記制御手段が、32 ~ 23 の間にある腹腔内表面の予め定めた温度に到達するまで、冷却導管において温度、湿度及び / 又は吸入流速を調整するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 14 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 16】

前記制御手段が、23 ~ 12 の間にある腹腔内表面の予め定めた温度に到達するまで、冷却導管における温度、湿度及び / 又は吸入流速を調整するように設計されることを特徴とする、請求項 1 ~ 14 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 17】

患者の腹腔又は腹腔表面を中程度の低体温まで冷却することを特徴とする、請求項 1 ~ 16 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 18】

患者の腹腔又は腹腔表面を著しい低体温まで冷却することを特徴とする、請求項 1 ~ 16 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 19】

前記冷却導管の流体排出口が、内視鏡手術デバイスのトロカール ( L ) の近位端付近にあることを特徴とする、請求項 1 ~ 18 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

【請求項 20】

冷却チャネルが、内視鏡手術デバイスのトロカール ( L ) 内でその遠位端に向かって同軸状に延びることを特徴とする、請求項 1 ~ 18 のいずれか 1 項に記載の冷却加湿アセンブリ。

## 【 国際調査報告 】

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No.  
PCT/BE2005/000089

**A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER**  
IPC 7 A61F7/12

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

**B. FIELDS SEARCHED**

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)  
IPC 7 A61F A61B

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data

**C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT**

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	WO 00/54682 A (NTERO SURGICAL, INC) 21 September 2000 (2000-09-21) abstract; figure 9	1-7, 17-22
Y	page 1, line 21 - page 2, line 28 page 4, line 7 - line 14 page 12, line 13 - page 13, line 20	8-16
Y	US 5 246 419 A (ABSTEN ET AL) 21 September 1993 (1993-09-21) abstract column 3, line 25 - column 6, line 29	8-10, 12-16
Y	US 2004/087934 A1 (DOBAK JOHN D ET AL) 6 May 2004 (2004-05-06) abstract; figure 6 paragraph '0078!	11
	----- -/--	

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

\* Special categories of cited documents:

\*A\* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

\*E\* earlier document but published on or after the international filing date

\*L\* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

\*O\* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

\*P\* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

\*T\* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

\*X\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

\*Y\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.

\*&\* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

31 August 2005

Date of mailing of the international search report

06/09/2005

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Beck, E

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No  
PCT/BE2005/000089

## C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	WO 98/32383 A (CRYOMEDICAL SCIENCES, INC; BAUST, JOHN, G; BAUST, JOHN, M; POTTORF, LA) 30 July 1998 (1998-07-30) page 12, line 16 - line 28	10
A	US 6 338 731 B1 (LAUFER MICHAEL D ET AL) 15 January 2002 (2002-01-15) abstract column 5, line 7 - line 16	1

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

ational application No.  
PCT/BE2005/000089

**Box II Observations where certain claims were found unsearchable (Continuation of item 2 of first sheet)**

This International Search Report has not been established in respect of certain claims under Article 17(2)(a) for the following reasons:

1. ☒ Claims Nos.: 23-27  
because they relate to subject matter not required to be searched by this Authority, namely:  
Rule 39.1(iv) PCT - Method for treatment of the human or animal body by surgery  
Rule 39.1(iv) PCT - Method for treatment of the human or animal body by therapy
2. ☐ Claims Nos.:  
because they relate to parts of the International Application that do not comply with the prescribed requirements to such an extent that no meaningful International Search can be carried out, specifically:
3. ☐ Claims Nos.:  
because they are dependent claims and are not drafted in accordance with the second and third sentences of Rule 6.4(a).

**Box III Observations where unity of invention is lacking (Continuation of item 3 of first sheet)**

This International Searching Authority found multiple inventions in this international application, as follows:

1. ☐ As all required additional search fees were timely paid by the applicant, this International Search Report covers all searchable claims.
2. ☐ As all searchable claims could be searched without effort justifying an additional fee, this Authority did not invite payment of any additional fee.
3. ☐ As only some of the required additional search fees were timely paid by the applicant, this International Search Report covers only those claims for which fees were paid, specifically claims Nos.:
4. ☐ No required additional search fees were timely paid by the applicant. Consequently, this International Search Report is restricted to the invention first mentioned in the claims; it is covered by claims Nos.:

**Remark on Protest**

- ☐ The additional search fees were accompanied by the applicant's protest.
- ☐ No protest accompanied the payment of additional search fees.

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

 Int. Application No  
 PCT/BE2005/000089

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
WO 0054682	A	21-09-2000	US 6338731 B1	15-01-2002
			US 6520185 B1	18-02-2003
			AU 3752400 A	04-10-2000
			EP 1161192 A1	12-12-2001
			JP 2002538880 T	19-11-2002
			WO 0054682 A1	21-09-2000
			US 6645198 B1	11-11-2003
<hr/>				
US 5246419	A	21-09-1993	NONE	
<hr/>				
US 2004087934	A1	06-05-2004	US 2002169489 A1	14-11-2002
			US 6096068 A	01-08-2000
			US 6231595 B1	15-05-2001
			US 6261312 B1	17-07-2001
			WO 02069862 A1	12-09-2002
			US 2002156469 A1	24-10-2002
			US 2003014095 A1	16-01-2003
			US 2004147914 A1	29-07-2004
			US 2004220559 A1	04-11-2004
			US 2004267250 A1	30-12-2004
			US 2002045892 A1	18-04-2002
			AU 4337401 A	12-09-2001
			CA 2400753 A1	07-09-2001
			EP 1261304 A1	04-12-2002
			JP 2003524506 T	19-08-2003
			WO 0164145 A1	07-09-2001
			US 2002091378 A1	11-07-2002
			AU 734506 B2	14-06-2001
			AU 3197899 A	18-10-1999
			AU 756941 B2	30-01-2003
			AU 4685299 A	10-01-2000
			AU 760464 B2	15-05-2003
			AU 4713199 A	10-01-2000
			CA 2310223 A1	30-09-1999
			CA 2335997 A1	29-12-1999
			CA 2336071 A1	29-12-1999
			CA 2419457 A1	29-12-1999
			CA 2452429 A1	30-09-1999
			CA 2452435 A1	30-09-1999
			DE 1089780 T1	20-12-2001
			EP 1066003 A1	10-01-2001
			EP 1089780 A1	11-04-2001
			EP 1089781 A1	11-04-2001
			JP 3535830 B2	07-06-2004
			JP 2002507453 T	12-03-2002
			JP 3479706 B2	15-12-2003
			JP 2002518137 T	25-06-2002
			JP 3676234 B2	27-07-2005
			JP 2002518138 T	25-06-2002
			JP 2003175070 A	24-06-2003
			US 2002128698 A1	12-09-2002
			US 2002040717 A1	11-04-2002
			US 2002068964 A1	06-06-2002
			US 2002091429 A1	11-07-2002
			US 2002095200 A1	18-07-2002
			US 2002091430 A1	11-07-2002
			US 2002103519 A1	01-08-2002
			WO 9948449 A1	30-09-1999

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No  
PCT/BE2005/000089

Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)	Publication date
US 2004087934 A1		WO 9966970 A1	29-12-1999
		WO 9966971 A1	29-12-1999
WO 9832383 A	30-07-1998	AU 6037498 A	18-08-1998
		WO 9832383 A1	30-07-1998
US 6338731 B1	15-01-2002	AU 3752400 A	04-10-2000
		EP 1161192 A1	12-12-2001
		JP 2002538880 T	19-11-2002
		WO 0054682 A1	21-09-2000
		US 6520185 B1	18-02-2003
		US 6645198 B1	11-11-2003

## フロントページの続き

(81)指定国 AP(BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), EA(AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), EP(AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OA(BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG), AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KM, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PG, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW

(74)代理人 100096781

弁理士 堀井 豊

(74)代理人 100098316

弁理士 野田 久登

(74)代理人 100109162

弁理士 酒井 将行

(72)発明者 コニンクス, フィリップ

ベルギー、ペー - 3 3 6 0 ビールベーク、ビレンボス、2

(72)発明者 コニンクス, トーマス

ベルギー、ペー - 3 0 0 0 ルーベン、コーニング・レオポルドシュトラート、4 5

F ターム(参考) 4C099 AA02 CA13 CA20 EA01 EA07 PA01



专利名称(译)	防止粘附和管道内冷却系统		
公开(公告)号	<a href="#">JP2008500848A</a>	公开(公告)日	2008-01-17
申请号	JP2007513625	申请日	2005-06-01
[标]申请(专利权)人(译)	汽车Iyu在鲁汶研究与发展 鲁汶天主教大学研究开发部		
申请(专利权)人(译)	汽车红豆杉鲁本研究与发展		
[标]发明人	コニックスフィリップ コニクストーマス		
发明人	コニックス,フィリップ コニックス,トーマス		
IPC分类号	A61F7/12 A61B17/00 A61B17/34		
CPC分类号	A61F7/12 A61B17/3474		
FI分类号	A61F7/12.Z		
F-TERM分类号	4C099/AA02 4C099/CA13 4C099/CA20 4C099/EA01 4C099/EA07 4C099/PA01		
代理人(译)	森田俊夫 堀井裕 酒井 将行		
优先权	2004012167 2004-06-01 GB		
其他公开文献	JP4929164B2		
外部链接	<a href="#">Espacenet</a>		

## 摘要(译)

根据本发明，已经发现低温减少了粘连的形成，更特别是通过气腹手术促进了粘连的形成。冷却系统设计用于在手术期间降低腹腔温度，同时始终保持100%的相对湿度以防止干燥，并且调节单元调节吸入气体并进行必要的冷却它旨在实现这一目标，同时最小化。这是一种新颖的冷却方式，同时防止干燥并更有效地防止粘连。在小鼠中，被示出的因素，如环境温度、麻醉、使用通气和腹影响体温，以防止粘连的形成。

