

(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2012-506250

(P2012-506250A)

(43) 公表日 平成24年3月15日(2012.3.15)

(51) Int.Cl.		F I		テーマコード (参考)
C 1 2 P 7/08 (2006.01)		C 1 2 P 7/08		4 B 0 6 4
C 1 3 K 1/02 (2006.01)		C 1 3 K 1/02		4 C 0 5 7
C 0 7 H 1/08 (2006.01)		C 0 7 H 1/08		
C 0 7 H 3/06 (2006.01)		C 0 7 H 3/06		

審査請求 未請求 予備審査請求 未請求 (全 21 頁)

(21) 出願番号	特願2011-532703 (P2011-532703)	(71) 出願人	511101003 ウェイランド エーエス
(86) (22) 出願日	平成21年10月2日 (2009.10.2)		ノルウェー、エヌー 5 2 3 9 ラダル、フ
(85) 翻訳文提出日	平成23年6月20日 (2011.6.20)		アナファイエン 2 2 1
(86) 国際出願番号	PCT/GB2009/002349	(74) 代理人	110000040 特許業務法人池内・佐藤アンドパートナーズ
(87) 国際公開番号	W02010/046619		
(87) 国際公開日	平成22年4月29日 (2010.4.29)	(72) 発明者	ウェイダール、カール、ラグナル ノルウェー、エヌー 5 2 3 9 ラダル、フ
(31) 優先権主張番号	0819406.0		アナファイエン 2 2 1、ウェイランド エーエス
(32) 優先日	平成20年10月22日 (2008.10.22)	F ターム (参考)	4B064 AC03 CA06 DA16 4C057 AA06 BB04
(33) 優先権主張国	英国 (GB)		
(31) 優先権主張番号	0819406.0		
(32) 優先日	平成20年10月22日 (2008.10.22)		
(33) 優先権主張国	英国 (GB)		

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 アルコールの製造方法

(57) 【要約】

【課題】

【解決手段】本発明は、セルロース系材料からのアルコールの製造方法を提供し、当該方法は、(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および(b) 糖を含む残渣を得る工程；(i i i) 当該残渣をオリゴ糖開裂反応に供して、発酵性糖の水溶液を得る工程；(i v) 当該発酵性糖を発酵させかつ得られた発酵混合物からアルコールを蒸留する工程；(v) 当該第 1 の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を 1 0 重量%以下、好ましくは 5 重量%以下含む第 2 の酸水溶液および(b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、(v i i) リサイクルのために当該第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、当該抽出溶媒は、工程(i i) の温度および圧力では液体であり、1 ～ 8 バールの範囲の圧力で 2 5 ～ 6 0 の沸点を有し、工程(i i) で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである。

【選択図】なし

【特許請求の範囲】

【請求項 1】

セルロース系材料からのアルコールの製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 前記残渣をオリゴ糖開裂反応に供して、発酵性糖の水溶液を得る工程；

(i v) 前記発酵性糖を発酵させ、かつ得られた発酵混合物からアルコールを蒸留する工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、1 バールで 20 未満の沸点を有する溶媒を含み、工程 (i i) において前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである、方法。

【請求項 2】

セルロース系材料からの発酵性糖の水溶液の製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、1 バールで 20 未満の沸点を有する溶媒を含み、工程 (i i) において前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである、方法。

【請求項 3】

セルロース系材料からの糖組成物の製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 前記残渣を乾燥させて前記糖組成物を得る工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲

10

20

30

40

50

の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、1 バールで 20 未満の沸点を有する溶媒を含み、工程 (i i) において前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである、方法。

【請求項 4】

前記抽出溶媒が C_{2-3} エーテルを含む、先行する請求項のいずれか一項に記載の方法。

【請求項 5】

セルロース系材料からのアルコールの製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) C_{2-3} エーテルを含む水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 前記残渣をオリゴ糖開裂反応に供して、発酵性糖の水溶液を得る工程；

(i v) 前記発酵性糖を発酵させ、かつ得られた発酵混合物からアルコールを蒸留する工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、工程 (i i) において前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである、方法。

【請求項 6】

セルロース系材料からの発酵性糖の水溶液の製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) C_{2-3} エーテルを含む水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、工程 (i i) において前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである、方法。

【請求項 7】

セルロース系材料からの糖組成物の製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) C_{2-3} エーテルを含む水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 前記残渣を乾燥させて前記糖組成物を得る工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得

る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、工程 (i i) において前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである、方法。

【請求項 8】

抽出工程 (i i) が、加水分解工程 (i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われる、請求項 1 ~ 7 のいずれか一項に記載の方法。

10

【請求項 9】

蒸発工程 (v) が、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 5 バール以内の圧力で行われる、請求項 1 ~ 8 のいずれか一項に記載の方法。

【請求項 10】

凝縮工程 (v i) が、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われる、請求項 1 ~ 9 のいずれか一項に記載の方法。

【請求項 11】

セルロース系材料からのアルコールの製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

20

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 前記残渣をオリゴ糖開裂反応に供して、発酵性糖の水溶液を得る工程；

(i v) 前記発酵性糖を発酵させ、かつ得られた発酵混合物からアルコールを蒸留する工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

30

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、工程 (i i) で前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものであり、抽出工程 (i i) は、加水分解工程 (i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われ、蒸発工程 (v) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 5 バール以内の圧力で行われ、かつ、凝縮工程 (v i) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われる、方法。

【請求項 12】

セルロース系材料からの発酵性糖の水溶液の製造方法であって、

40

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

50

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、工程 (i i) で前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものであり、抽出工程 (i i) は、加水分解工程 (i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われ、蒸発工程 (v) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 5 バール以内の圧力で行われ、かつ、凝縮工程 (v i) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われる、方法。

【請求項 13】

セルロース系材料からの糖組成物の製造方法であって、

(i) 酸水溶液を用いて前記セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて前記加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 前記抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 前記残渣を乾燥させて前記糖組成物を得る工程；

(v) 前記第 1 の溶液から前記抽出溶媒を蒸発させて、(a) 前記抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために前記気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために前記第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

前記抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、工程 (i i) で前記抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものであり、抽出工程 (i i) は、加水分解工程 (i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われ、蒸発工程 (v) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 5 バール以内の圧力で行われ、かつ、凝縮工程 (v i) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われる、方法。

【請求項 14】

抽出工程 (i i) が、加水分解工程 (i) の温度の 10 以内の温度で行われ、蒸発工程 (v) が、抽出工程 (i i) の温度の 10 以内の温度で行われ、かつ凝縮工程 (v i) が、抽出工程 (i i) の温度 10 以内の温度で行われる、請求項 11 ~ 13 のいずれか一項に記載の方法。

【請求項 15】

エタノールを製造するための、請求項 1 ~ 14 のいずれか一項に記載の方法。

【請求項 16】

前記抽出溶媒がジメチルエーテルを含む、請求項 1 ~ 15 のいずれか一項に記載の方法。

【請求項 17】

前記抽出溶媒がさらにエタノールを含む、請求項 16 に記載の方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、セルロース系材料からのアルコール、特にエタノールおよびブタノール、とりわけエタノールの製造方法（特にセルロースの酸加水分解を伴う方法）の改良および当該方法に関する改良に関する。

【背景技術】

【0002】

廃棄物またはバイオマスからの糖を発酵させることにより製造されるエタノールは、急速に天然ガスや石油などの炭化水素の主要な代替物になっている。植物種子（例えばトウモロコシ）からのエタノールの製造が現在注目されているが、エタノールの需要の高さの

10

20

30

40

50

ために、食糧生産に向けられる土地面積の減少の恐れがあり、原料としての種子の代わりとして望ましいものは、種子以外の植物材料、例えば、草、木、紙、トウモロコシの殻、わらなどである。この場合、まずセルロースおよびヘミセルロース（便宜上、本明細書では両者を単にセルロースと呼ぶ）を発酵性糖まで分解することによりエタノールが製造される。これは酵素を用いて行われてもよいが、強酸（例えば、硫酸や塩酸などの鉱酸）で加水分解することにより最も効率的かつ経済的に達成される。しかしながら、この方法でのエタノールの大規模商業生産には、使用した酸の大部分を回収およびリサイクルしなければならない。エタノールに加え、他のアルコール（例えば、ブタノール）が、このような発酵性糖を発酵させることによって製造され得る。

【0003】

WO02/02826（当該文献の内容は、参照により本書に援用される）（特許文献1）において、本発明者らは、加水分解物を有機抽出溶媒（例えば、メチルエチルケトン）と接触させることによって、固体のリグニンと析出した糖との分離を伴って、強酸が回収され、水と抽出溶媒と酸と数種類の溶解した糖とを含む酸溶液が得られる上記のようなエタノールの製造方法を提案した。酸溶液中の抽出溶媒は真空下で留去されてリサイクルされ、酸と糖との水溶液が残り、この水溶液はさらに留去されて、これもまたリサイクルされる濃縮された酸/糖の混合物が得られた。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0004】

【特許文献1】国際公開第02/2826号パンフレット

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0005】

WO02/02826で使用される加水分解物：抽出溶媒の比（実施例1を参照）は約3：8であり、したがって、リサイクルするために抽出溶媒の回収に必要なエネルギーの量は、セルロース原料を蒸留エタノールに変換するための全エネルギー需要の大部分である。

【課題を解決するための手段】

【0006】

我々は、少なくとも部分的に水混和性である有機溶媒（1～8バールの範囲の圧力で25～60の沸点を有する溶媒であって、水溶性オリゴ糖が実質的に不溶である溶媒、例えば、1バールで20未満の沸点を有する溶媒または C_{2-3} エーテルからなるかまたはそれを含むもの）を抽出溶媒として使用することにより、抽出溶媒の回収を効率的にかつ大幅に低いエネルギー需要で達成し得るということを見出した。水混和性であるとして下記に言及される溶媒は、したがって、部分的に水混和性である溶媒および完全に水混和性である溶媒を包含する。

【0007】

したがって、1つの態様では、本発明は、セルロース系材料からのアルコールの製造方法を提供し、当該方法は、

（i）酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

（ii）水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、（a）当該抽出溶媒を含む第1の酸性水溶液および（b）糖を含む残渣を得る工程；

（iii）当該残渣をオリゴ糖開裂反応に供して、発酵性糖の水溶液を得る工程；

（iv）当該発酵性糖を発酵させ、かつ得られた発酵混合物からアルコールを蒸留する工程；

（v）当該第1の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、（a）当該抽出溶媒を10重量%以下、好ましくは5重量%以下含む第2の酸水溶液および（b）気体状の抽出溶媒を得る工程；

10

20

30

40

50

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で

(v i i) リサイクルのために当該第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、1 バールで 20 未満の沸点を有する溶媒を含み、工程 (i i) で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである。

【図面の簡単な説明】

【0008】

【図 1】図 1 は、本発明による装置の模式図である。

10

【図 2】図 2 は、- 20 ~ + 85 の温度範囲におけるジメチルエーテルとエタノールとの混合物の蒸気圧の三次元プロットである。

【図 3】図 3 は、- 20 ~ + 85 の温度範囲におけるメチルエチルエーテルとエタノールとの混合物の蒸気圧の三次元プロットである。

【図 4】図 4 は、- 20 ~ + 85 の温度範囲におけるジメチルエーテルとメタノールとの混合物の蒸気圧の三次元プロットである。

【発明を実施するための形態】

【0009】

抽出工程である工程 (i i) は、雰囲気気圧または高圧下、例えば、1 ~ 10 バール、好ましくは 1 ~ 6 バール、特に 2 ~ 5 バール、具体的には約 2.5 バールで行われてもよい。これは、一般に、低温、雰囲気気圧、または高温、例えば、5 ~ 70、好ましくは 10 ~ 50、特に 15 ~ 30、より具体的には 20 ~ 25で行われることになる。好ましくは、抽出工程は、工程 (i) の温度の 15 以内、特に 10 以内の温度、および工程 (i) の圧力の 1 バール以内、特に 0.5 バール以内の圧力で行われる。

20

【0010】

蒸発工程である工程 (v) も、雰囲気気圧または高圧下、例えば、最大で 8 バールまで、好ましくは 0.25 ~ 5 バール、および 25 ~ 60、好ましくは 40 ~ 55 の温度で行われてもよい。80 を超える温度でこの工程を行わないことが特に望ましい。しかしながら、温度および圧力の組み合わせは、抽出溶媒が気体となる組み合わせとなる。好ましくは、蒸発工程は、工程 (i i) の温度の 15 以内、特に 10 以内の温度で行われる。同様に、蒸発工程は、好ましくは、工程 (i i) の圧力の 5 バール以内、特に 3 バール以内の圧力で行われる。したがって、工程 (i i) を高圧下で行い、工程 (v) をより低い圧力下で行うのが好ましい。

30

【0011】

凝縮工程である工程 (v i) は、好ましくは、0 ~ 60、特に 20 ~ 55 の範囲の温度、および雰囲気気圧または高圧、例えば、最大で 10 バールまで、特に最大で 6 バールまでで行われる。しかしながら、温度および圧力の組み合わせは、抽出溶媒が液体である組み合わせがよい。望ましくは、凝縮工程は、無冷却の水を使用して雰囲気気圧で行われる。好ましくは、凝縮工程は、工程 (i i) の温度の 15 以内、特に 10 以内の温度、および工程 (i i) の圧力の 1 バール以内、特に 0.5 バール以内の圧力で行われる。凝縮を行うための冷却は、好ましくは、地域の環境から、例えば、河川、湖沼、または特に海からの水を使用して行う。

40

【0012】

工程 (v i) により得られる凝縮した抽出溶媒はもちろん水を含んでいてもよいが、含水量は一般に工程 (i i) におけるオリゴ糖の析出を妨げる程には多くない。所望であれば、リサイクルされた抽出溶媒が、新たに利用される工程 (i i) の抽出溶媒と組み合わせられてもよい。

【0013】

次いで、凝縮した抽出溶媒は、望ましくは、再加圧され抽出工程へリサイクルされる。

【0014】

50

抽出溶媒は、単一の溶媒化合物であっても少なくとも２種類の化合物の組み合わせであってもよい。化合物は、典型的には、１分子当たり最大で炭素８個まで、より好ましくは最大で炭素４個までのアルコール、エーテル、およびケトンから選ばれることになるが、他の水混和性有機溶媒が使用されてもよい。化合物は、抽出溶媒のいくらかは発酵工程まで持ち越されるので、酵母に対してあまり毒性のあるものではないのが好ましい。好ましい化合物の例としては、ジメチルエーテル、メチルエチルエーテル、アセトン、メタノール、エタノール、*n*-プロパノール、およびイソプロパノールが挙げられる。本発明のこの態様においては、１バールで２０未満の沸点を有するジメチルエーテルなどの化合物が、溶媒混合物のうちの１成分として一般に使用されることになる。

【００１５】

上に記載の温度および圧力ウィンドウ（「ＴＰウィンドウ」）内に沸点を有する適切な溶媒混合物は、簡単な実験室内での実験（例えば、２種類（またはそれ以上）の溶媒の混合物の沸点、圧力、および相対濃度の三次元プロットにおける沸点の界面を測定することによる）を利用して製造してもよい。例えば、ジメチルエーテルとエタノールとの混合物は、約１：５～５：１の相対体積比で上記ＴＰウィンドウ内の沸点を有する。その他の例は、実施例および添付の図面において下記に示す。

【００１６】

抽出溶媒としてまたはその一部としての C_{2-3} エーテル、特にメチルエチルエーテルおよびとりわけジメチルエーテルの使用は、それ自体新規であり本発明の別の態様をなす。ジメチルエーテルが単独で抽出溶媒として使用される場合、抽出工程および凝縮工程は、好ましくは、使用する圧力におけるジメチルエーテルの沸点および凝縮点が、それぞれ、少なくとも５０および少なくとも０、特にそれぞれ少なくとも６０および少なくとも２６となるように、高圧下で行われる。

【００１７】

したがって、別の態様では、本発明は、セルロース系材料からのアルコールの製造方法を提供し、当該方法は、

（ｉ）酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

（ｉｉ） C_{2-3} エーテルを含む水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、（ａ）当該抽出溶媒を含む第１の酸性水溶液および（ｂ）糖を含む残渣を得る工程；

（ｉｉｉ）当該残渣をオリゴ糖開裂反応に供して、発酵性糖の水溶液を得る工程；

（ｉｖ）当該発酵性糖を発酵させ、かつ得られた発酵混合物からアルコールを蒸留する工程；

（ｖ）当該第１の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、（ａ）当該抽出溶媒を１０重量％以下、好ましくは５重量％以下含む第２の酸水溶液および（ｂ）気体状の抽出溶媒を得る工程；

（ｖｉ）リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

（ｖｉｉ）リサイクルのために当該第２の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程（ｉｉ）の温度および圧力では液体であり、工程（ｉｉ）で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである。

【００１８】

本発明のこの態様では、抽出溶媒は、典型的には、 C_{2-3} エーテルが１～１００重量％、特に１０～１００重量％、具体的には２０～９０重量％となる。

【００１９】

記載のように抽出溶媒を選択することにより、酸および抽出溶媒の回収は、従来と比べてより高いエネルギー効率で行うことができ、これは、本発明の別の態様をなす。この態様では、本発明は、セルロース系材料からのアルコールの製造方法を提供し、当該方法は、

、

10

20

30

40

50

(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 当該残渣をオリゴ糖開裂反応に供して、発酵性糖の水溶液を得る工程；

(i v) 当該発酵性糖を発酵させ、かつ得られた発酵混合物からアルコールを蒸留する工程；

(v) 当該第 1 の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために当該第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、工程 (i i) で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものであり、抽出工程 (i i) は、加水分解工程 (i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われ、蒸発工程 (v) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 5 バール以内の圧力で行われ、かつ凝縮工程 (v i) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われる。

【 0 0 2 0 】

別の態様では、本発明は、セルロース系材料からの発酵性糖の水溶液の製造方法を提供し、当該方法は、

(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(v) 当該第 1 の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために当該第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 バールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、工程 (i i) で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものであり、抽出工程 (i i) は、加水分解工程 (i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われ、蒸発工程 (v) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 5 バール以内の圧力で行われ、かつ凝縮工程 (v i) は、抽出工程 (i i) の温度および圧力の 15 以内の温度および 1 バール以内の圧力で行われる。

【 0 0 2 1 】

さらに別の態様では、本発明は、セルロース系材料からの糖組成物の製造方法を提供し、当該方法は、

(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 当該残渣を乾燥させて当該糖組成物を得る工程；

(v) 当該第 1 の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得

10

20

30

40

50

る工程；

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために当該第2の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程(i i)の温度および圧力では液体であり、1～8バールの範囲の圧力で25～60の沸点を有し、工程(i i)で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものであり、抽出工程(i i)は、加水分解工程(i)の温度および圧力の15以内の温度および1バール以内の圧力で行われ、蒸発工程(v)は、抽出工程(i i)の温度および圧力の15以内の温度および5バール以内の圧力で行われ、かつ凝縮工程(v i)は、抽出工程(i i)の温度および圧力の15以内の温度および1バール以内の圧力で行われる。

10

【0022】

これらの方法では、抽出工程(i i)が加水分解工程(i)の温度の10以内の温度で行われること、蒸発工程(v)が抽出工程(i i)の温度の10以内の温度で行われること、および凝縮工程(v i)が抽出工程(i i)の温度の10以内の温度で行われることが好ましい。

【0023】

所望であれば、アルコールの製造方法全体は、一連の製造場所で行われてもよく、例えば、ある場所で発酵性糖の製造が行われ、別の場所で発酵および蒸留が行われてもよい。同様に、酸加水分解、酸の除去、および抽出溶媒の除去が一つの場所で行われ、オリゴ糖開裂およびその後の工程が別の場所で行われてもよい。

20

【0024】

したがって、別の態様では、本発明は、セルロース系材料からの発酵性糖の水溶液の製造方法を提供し、当該方法は、

(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第1の酸性水溶液および(b) 糖を含む残渣を得る工程；

(v) 当該第1の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を10重量%以下、好ましくは5重量%以下含む第2の酸水溶液および(b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

30

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために当該第2の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程(i i)の温度および圧力では液体であり、1～8バールの範囲の圧力で25～60の沸点を有し、1バールで20未満の沸点を有する溶媒を含み、工程(i i)で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである。

【0025】

別の態様では、本発明は、セルロース系材料からの糖組成物の製造方法を提供し、当該方法は、

40

(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) 水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第1の酸性水溶液および(b) 糖を含む残渣を得る工程；

(i i i) 当該残渣を乾燥させて当該糖組成物を得る工程；

(v) 当該第1の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を10重量%以下、好ましくは5重量%以下含む第2の酸水溶液および(b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意

50

で、

(v i i) リサイクルのために当該第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、1 ~ 8 パールの範囲の圧力で 25 ~ 60 の沸点を有し、1 パールで 20 未満の沸点を有する溶媒を含み、工程 (i i) で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである。

【0026】

別の態様では、本発明は、セルロース系材料からの発酵性糖の水溶液の製造方法を提供し、当該方法は、

(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

10

(i i) C_{2-3} エーテルを含む水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

(v) 当該第 1 の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために当該第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

20

当該抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、工程 (i i) で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである。

【0027】

さらに別の態様では、本発明は、セルロース系材料からの糖組成物の製造方法を提供し、当該方法は、

(i) 酸水溶液を用いて当該セルロース系材料を加水分解して、加水分解物を製造する工程；

(i i) C_{2-3} エーテルを含む水混和性有機抽出溶媒を用いて当該加水分解物から酸および水を抽出して、(a) 当該抽出溶媒を含む第 1 の酸性水溶液および (b) 糖を含む残渣を得る工程；

30

(i i i) 当該残渣を乾燥させて当該糖組成物を得る工程；

(v) 当該第 1 の溶液から当該抽出溶媒を蒸発させて、(a) 当該抽出溶媒を 10 重量 % 以下、好ましくは 5 重量 % 以下含む第 2 の酸水溶液および (b) 気体状の抽出溶媒を得る工程；

(v i) リサイクルのために当該気体状の抽出溶媒を凝縮させる工程；ならびに、任意で、

(v i i) リサイクルのために当該第 2 の酸水溶液を濃縮する工程を含み、

当該抽出溶媒は、工程 (i i) の温度および圧力では液体であり、工程 (i i) で当該抽出溶媒が加えられることによって水溶性オリゴ糖が溶液から析出されるものである。

【0028】

40

本発明の方法で使用する酸は、任意の強酸でよいが、一般的にはリン酸または硫酸などの無機酸である。硫酸の使用が好ましい。塩酸の使用は好ましくない。例えば、1 : 1 ~ 4 : 1 の体積比、特に約 2 : 1 の体積比での硫酸とリン酸との混合物の使用が特に好ましい。

【0029】

セルロース出発物質と接触させる酸溶液は、好ましくは、1 : 1 ~ 4 : 1、特に約 3 : 1 の酸 : 水の重量比に対応する。セルロース系材料の強酸加水分解において従来から使用される酸強度を有する酸溶液を使用してもよい。なお、酸および水を別々に加えてもよいし、所望の酸と水とのバランスが得られるように、最初に加える酸は希釈されてもいても濃縮されていてもよい。

50

【 0 0 3 0 】

酸加水分解は、従来からの様式で行われてもよい。加水分解は発熱反応であり、典型的には、加水分解混合物を 50 ~ 55 に維持するように冷却（例えば水冷）下で、連続的に行われることになる。酸溶液：セルロース系材料比は、典型的には、重量比で 2 : 1 ~ 4 : 1 であり、加水分解の継続時間は、一般に、1 ~ 4 時間、特に約 2 時間である。このように、セルロースは分解されて、抽出溶媒によって析出することができるオリゴ糖が生成し、リグニン / 糖スラリーが得られる。

【 0 0 3 1 】

加水分解物と抽出溶媒との接触は、好ましくは、抽出溶媒が下から加えられて上から除去され、加水分解物が上から加えられ、リグニン / 糖スラリーが下から除去されるように、向流（逆流）カラム中で行われる。所望であればスラリーを抽出溶媒で洗浄してもよく、所望であればスラリーから液体を排除してもよく、所望であればスラリーを乾燥させてもよい。あるいは、スラリーは、糖を溶液化するために水を加えた後、オリゴ糖開裂工程に直接使用することができる。オリゴ糖開裂反応は、酵素的に、あるいは好ましくは酸加水分解により行ってもよい。実際には、未洗浄のスラリー中に保持された酸の残渣は、オリゴ糖開裂が上記のような第 2 の酸加水分解工程を介して進行するのに十分である。あるいは、例えば、糖溶液の酸含有量を最大で約 0 . 1 ~ 5 重量 %、とりわけ 0 . 5 ~ 2 重量 %、特に 1 重量 % まで上昇させるために、さらなる酸を加えてもよい。第 2 の酸加水分解に続いて、発酵に關与する微生物（一般的には酵母）に適した pH まで得られた加水分解物を中和しなければならないので、過剰に酸を加えることは望ましくない。この第 2 の加水分解は、オリゴ糖の従来の弱酸加水分解条件下、例えば、125 ~ 155、特に約 140 の温度、2 ~ 7 パール、好ましくは 5 ~ 6 パールの圧力、および約 2 時間の継続時間で行ってもよい。

【 0 0 3 2 】

発酵の前に、水溶液中の発酵性糖は好ましくはろ過されて、リグニンがすべて回収される。このリグニンは、好ましくは、付随する発酵用の糖をすべて回収するために洗浄され、燃料（例えば、アルコール製造方法全体の 1 工程または複数の工程のエネルギーを供給するための）として使用するために圧縮される。

【 0 0 3 3 】

原料のセルロース系材料が稲わらである場合、リグニン / 糖混合物は、シリカ微粒子を含むことになる。シリカ微粒子は、例えば、リグニンおよびシリカに対し異なる大きさのメッシュを使用して、ろ過により回収されてもよく、あるいはリグニンを燃焼させた残渣から回収してもよい。このようなシリカ粒子は、例えば、塗料用添加剤、錠剤の製剤補助剤、または触媒担体（例えば、オレフィン重合のための）として有用であり、シリカ粒子の採取および使用は本発明の別の態様をなす。したがって、別の態様では、本発明は、酸水溶液で稲わらを蒸解（消化）すること、水不混和性の有機溶媒を用いて酸水溶液から糖を析出させること、得られた析出した糖とリグニンとシリカ粒子との混合物を採取すること、およびこの混合物からシリカ粒子を分離することを含むケイ酸塩粒子の製造方法を提供する。

【 0 0 3 4 】

さらに別の態様では、本発明は、稲わらから単離されたシリカ粒子を含む塗料；稲わらから単離されたシリカ粒子を賦形剤として含む薬剤；および稲わらから単離され触媒を担持させたシリカ粒子を含む触媒粒子を提供する。これらの製品は、他の従来の成分を使用して、従来の手段により調製してもよい。

【 0 0 3 5 】

発酵工程で使用する微生物は、1 つの好ましい実施形態では、発酵性糖をアルコールに変換することができる任意の微生物（例えば、ビール酵母）であってもよい。しかしながら、好ましくは、ヘミセルロース加水分解により得られたペントースおよびセルロース加水分解により得られたヘキソースを変換することができる酵母または酵母混合物が使用される。このような酵母は市販されている。ペントースをアルコールに変換することができ

る微生物（例えば、ピキア・スティピティス（*Pichia stipitis*）、特にP・スティピティスCBS6054）、特に、ヘキソースをアルコールに変換することができるものと組み合わせて使用することが特に好ましい。ビール酵母（例えば、C・ベイジェリンキBA101）以外の微生物を使用して発酵が行われる場合、エタノール以外のアルコール、特にブタノールを製造することができ、当該アルコールもバイオ燃料として使用することができる。本発明は、このような他のアルコールの製造も包含する。

【0036】

蒸留は従来の様式で行ってもよい。

【0037】

本発明を使用して製造される糖は、パン酵母または他の微生物酵母により発酵または代謝されて、グリセロール、アセトン、有機酸（例えば、酪酸、乳酸、酢酸）、水素、メタン、バイオポリマー、単細胞タンパク質（SCP）、抗生物質、および他の薬剤など様々な生物的に生成される化合物が得られる。糖上で増殖させた細胞から、特定のタンパク質、酵素、または他の化合物を抽出することもできる。糖は、さらに、生物学的手段ではなく化学的および物理的手段によって所望の最終生成物に変換されてもよく、例えば、キシロースの還流煮沸または脱水によってフルフラールが得られる。本発明は、したがって、アルコールに加えて、他のそのような生成化合物すべての製造も包含する。

【0038】

本発明の方法で使用される装置は、典型的には、加水分解反応器；当該反応器から加水分解物を受け取りかつ糖スラリーを放出するように構成された第1のセパレーター；第1のセパレーターから抽出溶媒／水混合物（すなわち抽出溶媒および酸）を受け取りかつ酸水溶液を放出するように構成された第2のセパレーター；当該反応器に酸を供給するように構成された酸貯留器；第1のセパレーターに有機抽出溶媒を供給するように構成された抽出溶媒貯留器；および第2のセパレーターから気体状の抽出溶媒を受け取りかつリサイクルのため当該抽出溶媒を液体として放出するように構成された凝縮器を含む。

【0039】

装置は、好ましくは、酸および抽出溶媒をリサイクルするための構成要素ならびに反応器にセルロース系材料を供給するための構成要素も含む。好都合には、装置は、糖スラリーを下流で取り扱うための構成要素、例えば、さらなる加水分解反応器、残存する酸を中和するための塩基用の貯留器、発酵槽、および蒸留器具も含む。

【0040】

個々の工程がバッチ式に行われる場合に上記方法の連続操作を可能にするために、装置内の個々の機器が2個ずつあってもよく、すなわちそのような機器が並列に並んでおり、一方が作動している間に他方が充填／排出されるようになっていてもよい。これは、特に第2の酸加水分解工程、発酵工程、蒸留工程、およびリグニン分離工程に当てはまる。

【0041】

本発明の実施形態を以下の非限定的な実施例および添付の図面を参照してさらに説明する。

【0042】

[図面の簡単な説明]

図1は、本発明による装置の模式図である。

図2は、-20～+85の温度範囲におけるジメチルエーテルとエタノールとの混合物の蒸気圧の三次元プロットである。

図3は、-20～+85の温度範囲におけるメチルエチルエーテルとエタノールとの混合物の蒸気圧の三次元プロットである。

図4は、-20～+85の温度範囲におけるジメチルエーテルとメタノールとの混合物の蒸気圧の三次元プロットである。

【0043】

図1は、木材パルプをアルコールに変換する装置1を示す。木材パルプ2は、ホッパー3から、加水分解反応器4に供給され、この加水分解反応器4は、反応器内における供給

10

20

30

40

50

された木材パルプの滞留時間が必ず約 2 時間となるように操作される回転スクリーを含む。この反応器は、加水分解混合物を約 50 ~ 55 に維持するための水冷ジャケットを装備している。硫酸、リン酸、および水は、2 : 1 : 1 の重量比で貯留器 5、6、給水管 7、および酸リサイクル用貯留器 23 から反応器 4 に供給される。反応器 4 からの加水分解物は、向流分離塔 8 の上部に供給され、この向流分離塔 8 は、流れを遅らせるための内部プレート 9 を有する。貯留器 29 から分離塔 8 の底部に重量比が 3 . 25 : 1 であるジメチルエーテルとエタノールとの混合物である有機抽出溶媒が導入される。分離塔 8 内では、水および酸は、抽出溶媒に取り込まれ、リグニンおよび析出した糖は、分離塔の底部から連続ろ過器 10 に送られる。酸 / 水 / 抽出溶媒混合物は、分離塔 8 の上部から放出され、セパレーター塔 11 に供給される。

10

【0044】

ろ過器 10 からの固体残渣は、乾燥器 12 に送られ、乾燥したリグニン / 糖混合物は水に溶解され、第 2 の加水分解反応器 13 へ送られる。ろ過器 10 からの液体は、セパレーター塔 11 へ送られる。

【0045】

第 2 の反応器 13 では、140 で 2 時間 5 ~ 6 パールにてさらなる酸加水分解が行われる。加水分解物はろ過器 14 中でろ過されリグニンが除去される（リグニンは、装置全体のエネルギーを供給するために圧縮されかつ燃焼される）。発酵性糖の残存溶液は、中和器 15 中にて炭酸カルシウムで中和された後、発酵器 16 に送られ、発酵器 16 ではビール酵母が加えられ発酵が起こる。次いで、発酵した混合物は蒸留器 17 に供給され、蒸留器 17 ではアルコールは管 18 を介して留去される。

20

【0046】

セパレーター塔 11 中の酸 / 水 / 抽出溶媒は減圧され、抽出溶媒が蒸発する。気体状の抽出溶媒は、セパレーター塔 11 から凝縮器 20 へ導入され、凝縮器 20 では抽出溶媒を液化するのに十分に加圧され、液体の抽出溶媒は管 21 を介して貯留器 29 へリサイクルされる。残存する酸水溶液は、セパレーター塔 11 から蒸発器 22 まで供給され、蒸発器 22 では水が真空下で除去される。溶解した糖をある程度含んでいる残存する酸は、貯留器 23 へリサイクルされる。

【実施例 1】

【0047】

30

[廃木材の酸加水分解]

質量比 2 : 1 の硫酸とリン酸との 55 . 3 重量 % 水溶液 289 g を、倒木からのおがくず 50 g と混合した。得られた懸濁液を 50 で 2 時間 40 分維持した後、20 まで冷却した。

【0048】

この実施例で使用した酸溶液は、55 . 3 重量 % の酸含有量まで水を蒸発させることによって、再循環した酸の希釈液（0 . 81 リットル、重量比 2 : 1 で硫酸およびリン酸を 160 g 含む）から調製してもよい。

【実施例 2】

【0049】

40

[セルロース加水分解物からの酸の溶媒抽出]

実施例 1 からの懸濁液を冷却後、エタノール（2 重量 % のメチルイソブチルケトンを含む 96 重量 % のエタノール）を 250 ml 加え、この混合物を、ジメチルエーテルを 605 g 加えた圧力容器に移した。この懸濁液を圧力容器中でろ過した。リグニンおよび析出した糖のろ過ケーキを総体積が 0 . 8 リットルになるまで水に懸濁した。

【0050】

残存する溶媒（エタノールおよびジメチルエーテル）を留去して、この懸濁液の体積を 0 . 3 リットルまで減少させ、ろ過した。

【実施例 3】

【0051】

50

[セルロース加水分解物からの酸の溶媒抽出]

実施例 1 からの懸濁液を冷却後、エタノール（ 2 重量 % のメチルイソブチルケトンを含む 96 重量 % のエタノール）を 250 ml 加え、この混合物を、焼結ガラス板で分けられた 2 つの区画（流入側の区画および排出側の区画）を有する圧力容器に移し、ジメチルエーテルを 0.56 kg 加えた。このジメチルエーテルは、抽出溶媒としてジメチルエーテルを使用した先の実験からリサイクルしたジメチルエーテルであった。この懸濁液を圧力容器中でろ過した。ろ液の揮発性の画分を連続的に回収し、ピストン圧縮機中で再加圧した。再加圧した蒸気を連続的に凝縮し、圧力容器に供給し、後の実験で抽出溶媒として使用した。液体のエーテルとして再生された総エーテル画分は、0.33 kg（加えたエーテルの 59 %）であった。

10

【 0052 】

リグニンおよび析出した糖のろ過ケーキを総体積が 0.8 リットルになるまで水に懸濁した。

【 0053 】

残存する溶媒（エタノールおよびジメチルエーテル）を留去して、この懸濁液の体積を 0.3 リットルまで減少させ、ろ過した。

【 実施例 4 】

【 0054 】

[エタノールを製造するための回収されたスラリーの後続処理]

この実施例は、抽出溶媒としてのジメチルエーテルの使用（すなわち実施例 2 および 3）に続いて、糖（析出したものおよび溶液として残存するもののいずれも）をオリゴ糖開裂および発酵によりさらに処理してエタノールを生成することができることを示す。したがって、溶解した糖および洗浄水を含む実施例 2 からのろ液を、炭酸カルシウムを加えて部分的に中和し、これによって、残存する硫酸をセッコウとして析出させ、ろ別した。実施例 2 からのろ過ケーキを、上記の部分的に中和した糖溶液に加え、得られた混合物を実験室用のオートクレーブにて 2 時間 140 で加熱した。この懸濁液をろ過し、ろ液（すなわち糖溶液）を炭酸カルシウムで pH 4.5 まで中和した。溶解した糖は通常のパン酵母（*Saccharomyces cerevisiae*）を使用して従来通りに発酵させた。

20

【 0055 】

エタノールの収量は溶液のガスクロマトグラフ分析により測定した。発酵後のエタノール収量は 11.32 ml であった。

30

【 0056 】

加水分解物中および糖溶液中に残存する酸を中和するための炭酸カルシウムの総消費量は、28.6 g であり、これは加えた酸の 17.5 % に対応する。

【 実施例 5 】

【 0057 】

[実施例 1 ~ 4 の再現]

実施例 1 で使用したのと同じ材料からの、希釈され再循環された酸（重量比 2 : 1 で硫酸とリン酸とを 156 g 含む）を、水の蒸発により 53.5 重量 % の酸溶液にまで再濃縮した。濃縮した酸溶液（292 g）を倒木からのおがくず 50 g と混合し、得られた懸濁液を 50 で 2 時間 40 分維持した後、20 まで冷却した。

40

【 0058 】

この懸濁液をエタノール 250 ml と混合し、圧力容器に移した。リサイクルしたジメチルエーテル（0.61 kg）を圧力容器に加え、この懸濁液を圧力容器中でろ過した。

【 0059 】

ろ液の揮発性の画分を連続的に回収し、ピストン圧縮機中で再加圧した。再加圧した蒸気を連続的に凝縮し、圧力容器に供給し、後の実験で抽出溶媒として使用した。液体のエーテルとして再生された総エーテル画分は、0.28 kg（加えたエーテルの 46 %）であった。

【 0060 】

50

固体のリグニンおよび析出した糖を含むろ過ケーキを実施例 2 ~ 4 にしたがってさらに処理した。

【 0 0 6 1 】

pH 4 . 5 まで糖溶液を中和するために加えた炭酸カルシウムの総量は 3 4 . 9 g であり、これは加えた酸の 2 1 . 9 % に対応する。

【 0 0 6 2 】

中和した糖溶液の発酵からのエタノール収量は 1 1 . 6 8 m l であった。

【実施例 6】

【 0 0 6 3 】

[実施例 1 ~ 4 から の 鉱 酸 の リ サ イ ク ル お よ び 再 利 用]

実施例 3 および 5 から の ろ 液 の 液 体 画 分 (実 施 例 1 ~ 4 で 使 用 し た 鉱 酸 の 8 2 . 5 % な ら び に 残 留 す る エ タ ノ ー ル お よ び ジ メ チ ル エ ー テ ル を 含 む) を ガ ラ ス 瓶 に 移 し た 。 残 留 す る ジ メ チ ル エ ー テ ル お よ び エ タ ノ ー ル を 、 若 干 の 減 圧 下 に て 約 5 0 の 温 度 で ロ ー タ リ ー エ バ ポ レ ー タ ー 中 に て 留 去 し た 。

【 0 0 6 4 】

残留する酸溶液を、酸可溶性のリグニンを析出させるために水で希釈し、ろ過した。ろ液の酸濃度は、酸塩基滴定で分析すると 3 4 . 6 重量 % であった。

【 0 0 6 5 】

重量比が $m_{H_2SO_4} / m_{H_3PO_4} = 1 . 6$ である純粋な鉱酸を 1 6 0 g 含むろ液の液体体積 0 . 4 6 リットルを、酸濃度が 5 4 . 1 重量 % になるまでロータリーエバポレーター中で蒸発させた。

【 0 0 6 6 】

この再濃縮した酸溶液を倒木からのおがくず 5 0 g と混合した。得られた懸濁液を 5 0 で 2 時間 3 0 分維持した後、2 0 まで冷却した。

【 0 0 6 7 】

加水分解された木材と固体のリグニンとの懸濁液を冷却した後、エタノール 2 5 0 m l と混合した。この混合物を圧力容器に移した。ジメチルエーテル (0 . 6 3 k g) を圧力容器に加えた。析出した糖および固体のリグニンを含む懸濁液を圧力容器中でろ過し、ろ液の揮発性画分を、ピストン圧縮機で連続的に再加圧した。再加圧された蒸気を連続的に凝縮し、圧力容器に供給し、後の実験で抽出溶媒として使用した。液体のエーテルとして再生された総エーテル画分は、0 . 3 7 k g (加えたエーテルの 5 9 %) であった。

【 0 0 6 8 】

リグニンと析出した糖とのろ過ケーキを総体積が 0 . 8 リットルになるまで水に懸濁した。残存する溶媒 (エタノールおよびジメチルエーテル) を留去して、この懸濁液の体積を 0 . 3 リットルまで減少させ、ろ過した。

【 0 0 6 9 】

回収したスラリーのその後の処理は、実施例 4 と同様に行い、エタノールを製造した。pH 4 . 5 まで糖溶液を中和するための炭酸カルシウムの総消費量は 2 5 . 8 g であり、これは倒木からのおがくずの加水分解に使用した鉱酸の 1 5 . 8 % に対応する。

【 0 0 7 0 】

中和した糖溶液の発酵からのエタノール収量は 9 . 8 1 m l であった。

【実施例 7】

【 0 0 7 1 】

[溶 媒 混 合 物 の T P ウ ィ ン ド ウ]

- 2 0 ~ + 8 5 の間のエタノールとジメチルエーテルとの混合物のおおよその蒸気圧を k P a で下記表 1 に示す (% は、ジメチルエーテルの重量 % である) 。数値を図 2 にも示す。図に示すように、2 5 ~ 6 0 および 1 ~ 8 パールの温度 / 圧力ウィンドウは、ジメチルエーテルの相対含量が約 1 0 ~ 1 0 0 % で達成できる。

【 0 0 7 2 】

10

20

30

40

【表 1】

	%										
T, °C	0	10	20	30	40	50	60	70	80	90	100
-20	0	13	25	37	50	62	74	86	99	111	123
-15	0	16	31	46	61	76	91	106	121	136	151
-5	1	23	45	67	89	111	134	156	178	200	222
0	2	28	54	81	107	134	160	186	213	239	266
5	2	34	65	96	128	159	190	222	253	284	316
10	3	40	77	114	151	188	225	262	299	336	373
15	4	48	91	134	178	221	264	308	351	394	438
20	6	56	107	157	208	258	309	359	409	460	510
25	8	66	125	183	242	300	358	417	475	534	592
30	11	78	145	212	280	347	414	481	548	616	683
35	14	91	168	245	322	399	476	553	630	707	784
40	18	106	194	281	369	457	545	632	720	808	896
45	23	123	222	322	421	521	620	720	819	919	1019
50	30	142	254	367	479	592	704	816	929	1041	1153
55	38	164	290	416	543	669	795	922	1048	1174	1301
60	47	189	330	471	613	754	895	1037	1178	1320	1461
65	59	216	374	532	689	847	1005	1162	1320	1478	1635
70	72	248	423	598	773	948	1123	1298	1473	1648	1824
75	89	283	476	670	864	1058	1252	1445	1639	1833	2027
80	108	322	536	749	963	1177	1391	1604	1818	2032	2246
85	131	366	601	836	1071	1306	1540	1775	2010	2245	2480

10

20

【 0 0 7 3 】

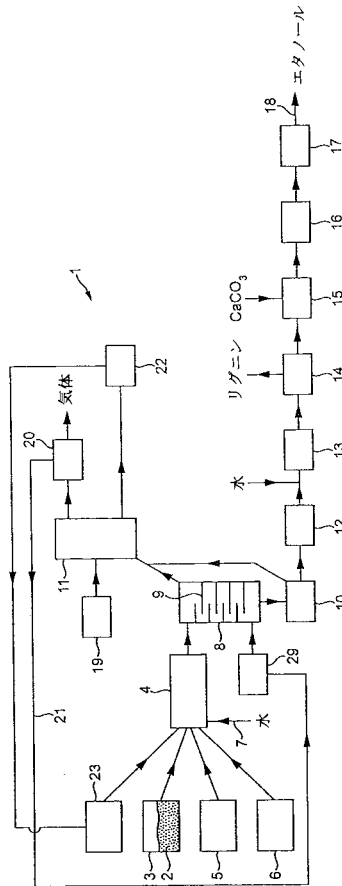
30

- 20 ~ + 85 の間のエタノールとメチルエチルエーテルとの混合物のおおよその蒸気圧を kPa で図 3 に示す。図に示すように、25 ~ 60 および 1 ~ 8 バールの温度 / 圧力ウィンドウは、メチルエチルエーテル / エタノールの混合物で達成できる。

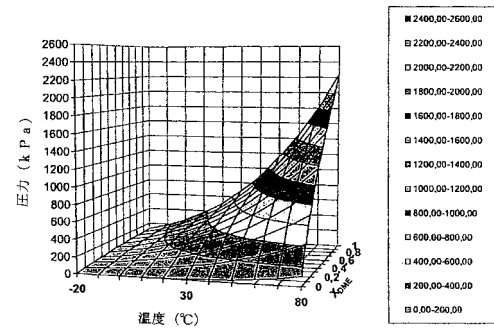
【 0 0 7 4 】

- 20 ~ + 85 の間のメタノールとジメチルエーテルとの混合物のおおよその蒸気圧を kPa で図 4 に示す。図に示すように、25 ~ 60 および 1 ~ 8 バールの温度 / 圧力ウィンドウは、ジメチルエーテル / メタノールの混合物で達成できる。

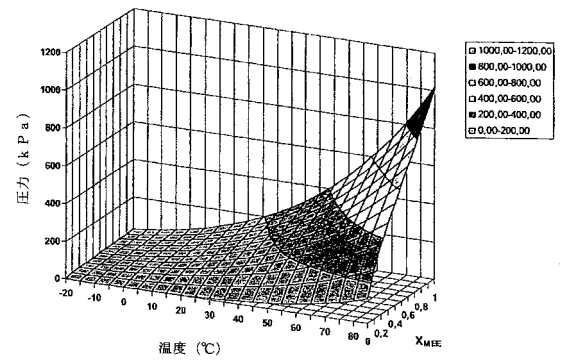
【図 1】



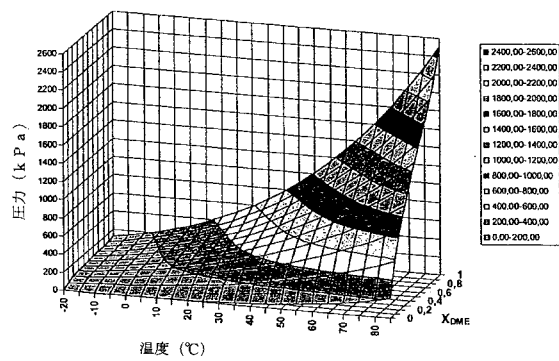
【図 2】



【図 3】



【図 4】



【 国際調査報告 】

INTERNATIONAL SEARCH REPORT		International application No PCT/GB2009/002349
A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER INV. C13K1/02		
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) C13K		
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, BIOSIS, COMPENDEX, EMBASE, FSTA, WPI Data		
C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	WO 02/02826 A1 (HELLAND KNUT [NO]; WEYDAHL KARL [NO]) 10 January 2002 (2002-01-10) cited in the application claims; examples	1-17
A	US 6 007 636 A (LIGHTNER GENE E [US]) 28 December 1999 (1999-12-28) figures; examples	1-17
A	GB 602 833 A (MELLE USINES SA) 3 June 1948 (1948-06-03) page 2, line 23 - line 31; claims; examples	1-17
A	GB 376 323 A (HENRY DREYFUS) 7 July 1932 (1932-07-07) page 5, line 43 - line 51; claims; example	1-17
<input type="checkbox"/> Further documents are listed in the continuation of Box C. <input checked="" type="checkbox"/> See patent family 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 6 November 2009		Date of mailing of the international search report 19/11/2009
Name and mailing address of the ISA/ European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel: (+31-70) 340-2040 Fax: (+31-70) 340-3018		Authorized officer Smeets, Dieter

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International application No

PCT/GB2009/002349

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
WO 0202826	A1	10-01-2002	AU NO	6643401 A 20003448 A
				14-01-2002 07-01-2002
US 6007636	A	28-12-1999	NONE	
GB 602833	A	03-06-1948	NONE	
GB 376323	A	07-07-1932	NONE	

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