

(19)日本国特許庁(JP)

(12)特許公報(B2)

(11)特許番号

特許第7090280号
(P7090280)

(45)発行日 令和4年6月24日(2022. 6. 24)

(24)登録日 令和4年6月16日(2022. 6. 16)

(51)Int. Cl.	F I
E 0 6 B 9/24 (2006. 01)	E 0 6 B 9/24 Z
E 0 6 B 5/00 (2006. 01)	E 0 6 B 5/00 B
C 0 3 C 27/06 (2006. 01)	C 0 3 C 27/06 1 0 1 K
E 0 6 B 3/64 (2006. 01)	C 0 3 C 27/06 1 0 1 Z
	E 0 6 B 3/64

請求項の数 8 (全 13 頁)

(21)出願番号	特願2018-77699(P2018-77699)	(73)特許権者	390005267
(22)出願日	平成30年4月13日(2018. 4. 13)		Y K K A P株式会社
(65)公開番号	特開2019-183546(P2019-183546A)		東京都千代田区神田和泉町1番地
(43)公開日	令和1年10月24日(2019. 10. 24)	(73)特許権者	501267357
審査請求日	令和3年3月18日(2021. 3. 18)		国立研究開発法人建築研究所
			茨城県つくば市立原1番地3
		(74)代理人	110000637
			特許業務法人樹之下知的財産事務所
		(72)発明者	堀 慶朗
			東京都千代田区神田和泉町1番地 Y K K
			A P株式会社内
		(72)発明者	児島 輝樹
			東京都千代田区神田和泉町1番地 Y K K
			A P株式会社内

最終頁に続く

(54)【発明の名称】日射遮蔽窓およびこれを備えた建物壁構造

(57)【特許請求の範囲】

【請求項1】

屋内空間および屋外空間を隔てた建物壁の開口に設置される日射遮蔽窓であって、
内ガラスと、前記内ガラスに対して屋外側に配置された外ガラスとを備えており、
前記外ガラスは、ガラス温度の上昇によって透過する透過日射量が少なくなる一方、ガラス温度の低下によって透過する透過日射量が多くなる特性を有したサーモクロミックガラスによって構成されており、
前記内ガラスおよび前記外ガラスの間には、屋外空間に連通される中空層が形成されており、

前記サーモクロミックガラスの屋内面には、赤外線を遮断する熱遮断膜が形成されており、

前記サーモクロミックガラスの屋外面は、屋外側に露呈して配置されており、

前記サーモクロミックガラスは、その赤外線透過率に応じて赤外線を透過すると共に透過されない赤外線を直接吸収する

ことを特徴とする日射遮蔽窓。

【請求項2】

請求項1に記載の日射遮蔽窓において、

前記熱遮断膜は、可視光線を透過し且つ赤外線を吸収する特性を有した熱線吸収膜によって構成されている

ことを特徴とする日射遮蔽窓。

【請求項 3】

請求項 2 に記載の日射遮蔽窓において、
前記熱線吸収膜の赤外線透過率は、前記サーモクロミックガラスの赤外線透過率よりも低くなっている
ことを特徴とする日射遮蔽窓。

【請求項 4】

請求項 2 または請求項 3 に記載の日射遮蔽窓において、
前記熱線吸収膜の可視光線透過率は、前記サーモクロミックガラスの可視光線透過率よりも高くなっている
ことを特徴とする日射遮蔽窓。

10

【請求項 5】

請求項 1 に記載の日射遮蔽窓において、
前記熱遮断膜は、可視光線を透過し且つ赤外線を反射する特性を有した熱線反射膜によって構成されている
ことを特徴とする日射遮蔽窓。

【請求項 6】

請求項 5 に記載の日射遮蔽窓において、
前記熱線反射膜の赤外線透過率は、前記サーモクロミックガラスの赤外線透過率よりも低くなっている
ことを特徴とする日射遮蔽窓。

20

【請求項 7】

請求項 5 または請求項 6 に記載の日射遮蔽窓において、
前記熱線反射膜の可視光線透過率は、前記サーモクロミックガラスの可視光線透過率よりも高くなっている
ことを特徴とする日射遮蔽窓。

【請求項 8】

請求項 1 から請求項 7 のいずれか一項に記載の日射遮蔽窓が建物壁の開口に設置された建物壁構造であって、
前記建物壁および前記日射遮蔽窓の外ガラスの間には、前記日射遮蔽窓の中空層を屋外空間に連通する連通口が構成されており、
前記外ガラスの屋外面は、前記建物壁の外壁面に対して面一となる位置または屋内側に寄った位置に配置されている
ことを特徴とする建物壁構造。

30

【発明の詳細な説明】**【技術分野】****【0001】**

本発明は、内ガラスおよび外ガラスを備え、外ガラスをサーモクロミックガラスで構成した日射遮蔽窓およびこれを備えた建物壁構造に関する。

【背景技術】**【0002】**

従来、室内（屋内）側のガラス板と、屋内側のガラス板に対して間隔を隔てて室外（屋外）側に配置された屋外側のガラス板とを備えた二重窓が知られており（特許文献 1 参照）、屋外側のガラス板にはサーモクロミックフィルムが接合されている。

40

【先行技術文献】**【特許文献】****【0003】**

【特許文献 1】特開平 2 - 289782 号公報

【発明の概要】**【発明が解決しようとする課題】****【0004】**

50

ところで、特許文献1に記載のような二重窓では、一般に屋内側のガラス板と屋外側のガラス板との間の中空層は密閉されて断熱性が保たれる。このように中空層が密閉された二重窓では、日射量が多い場合には中空層の温度が外気の温度よりも高く保たれ、屋内側のガラス板が中空層の熱を受けて温度が上昇し、屋内側のガラス板から屋内空間への熱侵入量が大きくなってしまふ。

【0005】

本発明の目的は、日射量に対する熱侵入量を抑えることができる日射遮蔽窓およびこれを備えた建物壁構造を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

【0006】

本発明の日射遮蔽窓は、屋内空間および屋外空間を隔てた建物壁の開口に設置される日射遮蔽窓であって、内ガラスと、前記内ガラスに対して屋外側に配置された外ガラスとを備えており、前記外ガラスは、ガラス温度の上昇によって透過する透過日射量が少なくなる一方、ガラス温度の低下によって透過する透過日射量が多くなる特性を有したサーモクロミックガラスによって構成されており、前記内ガラスおよび前記外ガラスの間には、屋外空間に連通される中空層が形成されていることを特徴とする。

本発明の日射遮蔽窓によれば、サーモクロミックガラスのガラス温度が変化することで透過日射量を調整することができ、これにより、日射量に対する日射遮蔽率を調整することができる。また、内ガラスおよび外ガラスの間に形成された中空層が屋外空間と連通しているため、日射量が多い場合であっても中空層から屋外空間に排熱できるので、中空層の熱の影響を受ける内ガラスから屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

【0007】

本発明の日射遮蔽窓では、前記サーモクロミックガラスの屋内面には、赤外線を遮断する熱遮断膜が形成されていてもよい。

このような構成によれば、サーモクロミックガラスの屋内面に形成された熱遮断膜が、サーモクロミックガラス全体を透過した赤外線を吸収や反射によって遮断する。このため、赤外線を吸収してフィルム温度が上昇した熱遮断膜からサーモクロミックガラスに熱伝導されたり、熱遮断膜が反射した赤外線がサーモクロミックガラスに再び戻されたりすることで、サーモクロミックガラスのガラス温度の上昇を促進できる。これにより、太陽の日射量が多くなって外気温が高まる場合には、例えば熱遮断膜が屋内面に形成されていないサーモクロミックガラスと比べて、外ガラスが遮蔽する日射量を速やかに多くすることができ、日射遮蔽窓から屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

また、サーモクロミックガラスの屋内面に形成された熱遮断膜によって赤外線を遮断するので、熱遮断膜よりも屋内側に位置する中空層や内ガラスの温度上昇を抑えることができる。

【0008】

本発明の日射遮蔽窓では、前記熱遮断膜は、可視光線を透過し且つ赤外線を吸収する特性を有した熱線吸収膜によって構成されていてもよい。

このような構成によれば、サーモクロミックガラスを透過する可視光線に対する熱線吸収膜の影響を抑えることができると共に、サーモクロミックガラスを透過した赤外線を熱線吸収膜によって吸収することができる。このように赤外線を吸収することで熱線吸収膜の温度が上昇し、熱線吸収膜からサーモクロミックガラスに熱伝導して、サーモクロミックガラスのガラス温度の上昇を促進できる。

【0009】

本発明の日射遮蔽窓では、前記熱線吸収膜の赤外線透過率は、前記サーモクロミックガラスの赤外線透過率よりも低くなっていてもよい。

このような構成によれば、サーモクロミックガラスを透過した赤外線を熱線吸収膜で遮断できるので、日射遮蔽ガラスから屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

【0010】

本発明の日射遮蔽窓では、前記熱線吸収膜の可視光線透過率は、前記サーモクロミック

10

20

30

40

50

ガラスの可視光線透過率よりも高くなっているもよい。

このような構成によれば、サーモクロミックガラスを透過した可視光線を熱線吸収膜にも透過させることができ、熱線吸収膜の可視光線への影響を抑えることができる。

【0011】

本発明の日射遮蔽窓では、前記熱遮断膜は、可視光線を透過し且つ赤外線を反射する特性を有した熱線反射膜によって構成されていてもよい。

このような構成によれば、サーモクロミックガラスを透過する可視光線に対する熱線反射膜の影響を抑えることができると共に、サーモクロミックガラスを透過した赤外線を熱線反射膜によって反射することができる。このように赤外線を反射してサーモクロミックガラスに再び戻すことで、サーモクロミックガラスのガラス温度の上昇を促進できる。

10

【0012】

本発明の日射遮蔽窓では、前記熱線反射膜の赤外線透過率は、前記サーモクロミックガラスの赤外線透過率よりも低くなっているもよい。

このような構成によれば、サーモクロミックガラスを透過した赤外線を熱線反射膜で遮断できるので、日射遮蔽ガラスから屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

【0013】

本発明の日射遮蔽窓では、前記熱線反射膜の可視光線透過率は、前記サーモクロミックガラスの可視光線透過率よりも高くなっているもよい。

このような構成によれば、サーモクロミックガラスを透過した可視光線を熱反射フィルムにも透過させることができ、熱線反射膜の可視光線への影響を抑えることができる。

20

【0014】

本発明の建物壁構造は、前述した本発明の日射遮蔽窓が建物壁の開口に設置された建物壁構造であって、前記建物壁および前記日射遮蔽窓の外ガラスの間には、前記日射遮蔽窓の中空層を屋外空間に連通する連通口が構成されており、前記外ガラスの屋外面は、前記建物壁の外壁面に対して面一となる位置または屋内側に寄った位置に配置されていることを特徴とする。

本発明の建物壁構造によれば、例えば外ガラスの屋外面が建物壁の外壁面よりも屋外側に突出した位置に配置される場合と比べて、屋外空間から中空層に流れ込む気体流量を抑えることができる。これにより、中空層の温度が過度に低下し、この温度の影響を受けたサーモクロミックガラスを透過する透過日射量が過度に多くなることを抑制できて、日射遮蔽窓を透過する透過日射量と中空層の排熱とのバランスを安定させることができ、屋内空間における日射熱取得率を小さくすることができる。

30

【発明の効果】

【0015】

本発明によれば、日射量に対する熱侵入量を抑えることができる日射遮蔽窓およびこれを備えた建物壁構造を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【0016】

【図1】本発明の実施形態に係る日射遮蔽窓を示す模式図。

【図2】前記実施形態に係る日射遮蔽窓の分光透過率を示すグラフ。

40

【図3】前記実施形態に係る日射遮蔽窓の熱遮断フィルムの分光特性を示すグラフ。

【図4】前記実施形態に係る日射遮蔽窓のガラス温度および日射量の関係を示すグラフ。

【図5】前記実施形態に係る日射遮蔽窓のサーモクロミックガラスの配置を示す模式図。

【図6】前記実施形態に係る日射遮蔽窓のガラス温度および日射熱取得率の関係を示すグラフ。

【発明を実施するための形態】

【0017】

[本実施形態の構成]

以下、本発明の実施形態を図面に基づいて説明する。

図1において、本実施形態に係る日射遮蔽窓1は、屋内空間および屋外空間を隔てた建

50

物壁 2 の開口 3 に設置される二重窓によって構成されており、内ガラス 6 と、内ガラス 6 よりも屋外側に配置された外ガラス 7 とを備えている。内ガラス 6 はその上縁、下縁および左右の縦縁が窓枠 4 (枠体) に取り付けられており、外ガラス 7 はその左右の縦縁が窓枠 4 に取り付けられている。外ガラス 7 は、内ガラス 6 に対して見込み方向に距離 L を隔てて配置されており、これにより、内ガラス 6 および外ガラス 7 の間には中空層 8 が形成されている。

【 0 0 1 8 】

内ガラス 6 は、矩形板状の透明ガラスによって構成されており、外ガラス 7 は、矩形板状のサーモクロミックガラス 2 0 と、サーモクロミックガラス 2 0 の屋内面 2 2 に貼り付けられた熱遮断膜としてのシート状の熱遮断フィルム 3 0 とを備えた日射遮蔽ガラスとして構成されている。熱遮断フィルム 3 0 は、屋内面 2 2 のうち中空層 8 に露出する全面に貼り付けられている。なお、サーモクロミックガラス 2 0 の屋外面 2 1 は屋外空間に露出しており、熱遮断フィルム 3 0 などは貼り付けられていない。

10

外ガラス 7 の屋外面、すなわちサーモクロミックガラス 2 0 の屋外面 2 1 は、図 1 においては前記建物壁 2 の開口 3 のうち外壁面 2 A に対して面一となる位置に配置されている。外ガラス 7 の上縁および下縁と建物壁 2 との間には、中空層 8 を屋外空間に連通する連通路 9 がそれぞれ形成されており、外ガラス 7 に対して上下に位置する二つの連通路 9 のうちの一方から屋外の空気を中空層 8 に取り入れ、他方から中空層 8 の空気を排出することで、中空層 8 を換気可能となっている。

ここで、連通路 9 の開口面積が大きすぎると、中空層 8 からの排熱量が多くなり、外ガラス 7 のサーモクロミックガラス 2 0 のガラス温度が外気温 (屋外温度) とほぼ同じとなってしまい、太陽 5 の日射によってサーモクロミックガラス 2 0 のガラス温度が上昇しにくくなる。一方、連通路 9 の開口面積が小さすぎると、中空層 8 からの排熱量が少なくなり、内ガラス 6 が中空層 8 の熱を受けてガラス温度が上昇し、屋内空間への熱侵入量が大きくなってしまふ。本実施形態では、連通路 9 の開口面積は、日射遮蔽窓 1 から屋内空間への対流放射による熱侵入量と、日射遮蔽窓 1 を透過する透過日射量との総量が最小となる排熱量となるように、中空層 8 の容量や外ガラス 7 の特性などとの関係を考慮して設定される。

20

【 0 0 1 9 】

サーモクロミックガラス 2 0 は、透明ガラスに二酸化バナジウムなどの遷移金属酸化物を含んだサーモクロミック層を設けて構成されている。サーモクロミックガラス 2 0 は、ガラス温度の変化によって日射量の透過率が変化するサーモクロミック現象が生じるものであり、ガラス温度の上昇によって透過する透過日射量が少なくなる一方、ガラス温度の低下によって透過する透過日射量が多くなる特性を有している。本実施形態では、サーモクロミックガラス 2 0 はガラス温度の変化によって主に可視光線透過率が変化する特性を有している。

30

【 0 0 2 0 】

図 2 (A) のグラフはサーモクロミックガラス 2 0 の分光透過率を示している。このグラフでは、縦軸が日射の透過率 (%) であり、横軸が日射の波長 (nm) であり、ガラス温度が 2 0 、 4 0 、 5 0 、 7 0 である場合の透過率と波長の関係を、線種を分けてそれぞれ示している。

40

ここで、本実施形態では、可視放射の波長範囲は、短波長限界を 3 6 0 nm ~ 4 0 0 nm とし、且つ長波長限界を 7 6 0 nm ~ 8 3 0 nm とし、この波長範囲を可視光線領域とする。また、赤外放射の波長範囲は、単色光成分の波長が可視放射の波長よりも長く、短波長限界を 7 6 0 nm ~ 8 3 0 nm とした波長範囲を赤外線領域とする。

【 0 0 2 1 】

図 2 (A) のグラフでは、ガラス温度 2 0 ~ 7 0 の変化に応じて、サーモクロミックガラス 2 0 の可視光線領域における可視光線透過率は、赤外線領域における赤外線透過率よりも大きく変化している。具体的には、可視光線領域において波長が 6 0 0 nm 程度である場合に可視光線透過率の変化が大きくなっており、ガラス温度 2 0 では可視光線

50

透過率が65%程度である一方、ガラス温度70℃では可視光線透過率が15%程度であり、およそ50%の可視光線透過率の変化範囲がみられる。これに対して、赤外線領域において波長が1000nm程度である場合に赤外線透過率の変化が大きくなっており、ガラス温度20℃では赤外線透過率が62%程度である一方、ガラス温度70℃では赤外線透過率が47%程度であり、およそ15%の赤外線透過率の変化がみられる。このように、サーモクロミックガラス20のガラス温度20℃～70℃の変化に応じて、可視光線透過率が50%程度も変化するのに対し、赤外線透過率は15%程度しか変化しない。

【0022】

また、図2(A)のグラフでは、サーモクロミックガラス20のガラス温度20℃の場合には、可視光線領域における波長800nm程度で可視光線透過率73%程度であるのに対し、赤外線領域における波長1600nm程度で赤外線透過率70%程度となっている。このことより、ガラス温度が低下した場合、サーモクロミックガラス20の可視光線透過率および赤外線透過率は同程度(数%の違いを含む)となる。一方、サーモクロミックガラス20のガラス温度70℃の場合には、可視光線領域における波長600nm程度で可視光線透過率15%程度であるのに対し、赤外線領域における波長1700nm程度で赤外線透過率31%程度である。このことより、ガラス温度が上昇した場合、サーモクロミックガラス20の可視光線透過率は赤外線透過率よりも低くなる。

10

【0023】

熱遮断フィルム30は、主に赤外線(熱線)を吸収する特性を有した熱線吸収膜としてのシート状の熱線吸収フィルムによって構成されている。

20

熱線吸収フィルムは、例えばポリエステル等の樹脂フィルムが積層された構造とされるが、前述した特性および後述する特性を発揮可能な構成であれば前記構造でなくてもよい。

【0024】

図3(A)のグラフは熱線吸収フィルムの分光特性を示している。このグラフでは、縦軸が日射の透過率・吸収率(%)であり、横軸が日射の波長(nm)であり、熱線吸収フィルムの透過率と波長の関係を実線で示しており、熱線吸収フィルムの吸収率と波長の関係を点線で示している。

図3(A)のグラフでは、熱線吸収フィルムは、可視光線はあまり吸収せずに透過する一方、赤外線を多く吸収してあまり透過しない特性を有していることがわかる。また、熱線吸収フィルムの可視光線透過率が、サーモクロミックガラス20の可視光線透過率よりも高くなっており、熱線吸収フィルムの赤外線透過率が、サーモクロミックガラス20の赤外線透過率よりも低くなっていることがわかる。

30

【0025】

図2(B)のグラフは、本実施形態の外ガラス7として、サーモクロミックガラス20の屋内面22に熱遮断フィルム30として熱線吸収フィルムを貼り付けたものの分光透過率を示している。このグラフでは、縦軸が日射の透過率(%)であり、横軸が日射の波長(nm)であり、ガラス温度が20℃、40℃、50℃、70℃である場合の透過率と波長の関係を、線種を分けてそれぞれ示している。

図2(B)のグラフでは、日射遮蔽ガラス10の可視光線透過率の変化範囲は、図2(A)のグラフに示されるサーモクロミックガラス20の可視光線透過率の変化範囲と比べて、同程度以上の変化範囲を保っていることがわかる。また、図2(B)のグラフにおける可視光線透過率は、図2(A)のグラフにおける可視光線透過率と比べて、10%前後の低下に抑えられていることから、サーモクロミックガラス20の屋内面22に熱線吸収フィルムを貼り付けても、外ガラス7の可視光線透過率への影響は低いことがわかる。

40

一方、図2(B)のグラフでは、外ガラス7の赤外線透過率が、図2(A)のグラフに示されるサーモクロミックガラス20の赤外線透過率に対して大幅に低くなっており、このように透過率が低くなった分は熱線吸収フィルムによって吸収され、熱線吸収フィルムのフィルム温度が上昇してサーモクロミックガラス20に熱伝導されることが推測される。

50

【 0 0 2 6 】

サーモクロミックガラス 2 0 の屋内面 2 2 に熱遮断フィルム 3 0 とし熱線吸収フィルムを貼り付けた外ガラス 7 は、次のように作用する。ここでは、外気温（屋外温度）が室温（屋内温度）よりも高い場合を想定する。

図 1 に示すように、太陽 5 からの日射をサーモクロミックガラス 2 0 が受けると、サーモクロミックガラス 2 0 はその透過率に応じて可視光線および赤外線透過すると共に透過されない赤外線を直接吸収する。

次に、サーモクロミックガラス 2 0 を透過した日射を熱線吸収フィルムが受けると、熱線吸収フィルムはその透過率に応じて可視光線を透過し且つ赤外線を吸収する。熱線吸収フィルムを透過した可視光線は屋内空間に入射されるが、赤外線は熱線吸収フィルムに吸収されて屋内空間にほぼ入射されないため、外ガラス 7 が受ける日射量（屋外面 2 1 が受ける窓面日射量）に対する屋内空間への熱侵入率は低く抑えられる。また、熱線吸収フィルムは、吸収した赤外線によってフィルム温度が上昇するので、フィルム温度がサーモクロミックガラス 2 0 のガラス温度よりも高くなった場合には熱伝導してガラス温度の上昇を促進させる。

10

【 0 0 2 7 】

太陽 5 からの日射が強まって外ガラス 7 の屋外面 2 1 が受ける窓面日射量が多くなっていく場合、サーモクロミックガラス 2 0 のガラス温度は、日射を直接吸収するうえ、熱線吸収フィルムから熱伝導されて熱取得することで速やかに上昇する。このため、サーモクロミックガラス 2 0 の可視光線透過率は速やかに低くなり、可視光線遮蔽率は高くなる。また、太陽 5 からの日射が弱まって外ガラス 7 の屋外面 2 1 が受ける窓面日射量が少なくなっていく場合、サーモクロミックガラス 2 0 が日射を直接吸収する量が少なくなると共に、熱線吸収フィルムから熱取得する量も少なくなり、サーモクロミックガラス 2 0 のガラス温度が低下する。このため、サーモクロミックガラス 2 0 の可視光線透過率は高くなり、可視光線遮蔽率は低くなる。このように、日射遮蔽窓 1 は日射量に応じて日射遮蔽する。

20

【 0 0 2 8 】

図 4 のグラフは、外気温 3 0 および室温 2 5 の下、前述したように外ガラス 7 の屋外面 2 1 が受ける窓面日射量 (W/m^2) およびガラス温度 () の関係と、熱遮断フィルム 3 0 が貼り付けられていないサーモクロミックガラス 2 0 単体における窓面日射量 (W/m^2) およびガラス温度 () の関係とを示している。

30

サーモクロミックガラス 2 0 単体のガラス温度は、窓面日射量が $100 W/m^2$ から $900 W/m^2$ まで多くなる間に、3 0 程度から 4 6 程度にまで上昇する。これに対して、外ガラス 7 (サーモクロミックガラス 2 0 + 熱線吸収フィルム) のガラス温度は、窓面日射量が $100 W/m^2$ から $900 W/m^2$ まで多くなる間に、3 1 程度から 5 5 程度にまで上昇する。このことより、窓面日射量に対するガラス温度の上昇率は、サーモクロミックガラス 2 0 単体よりも外ガラス 7 の方が高いことがわかる。

【 0 0 2 9 】

図 5 では、日射遮蔽窓 1 における内ガラス 6 および外ガラス 7 間の距離 L を 1 0 0 mm、3 0 mm に設定したものと、中空層 8 が密閉されたものとを模式的に示している。ここでは、図 5 (A) に示すように距離 L を 1 0 0 mm に設定したものを日射遮蔽窓 1 A とし、図 5 (B) に示すように距離 L を 3 0 mm に設定したものを日射遮蔽窓 1 B とし、図 5 (C) に示すように中空層 8 を密閉したもの (距離 L は 1 2 mm) を日射遮蔽窓 1 C とする。日射遮蔽窓 1 A は、外ガラス 7 が外壁面 2 A よりも屋外側に位置しており、この場合は、外ガラス 7 が外壁面 2 A よりも屋内側にある場合と比べて、外ガラス 7 が屋外の風を受けやすいので対流熱伝達が大きくなる。日射遮蔽窓 1 B は、外ガラス 7 が外壁面 2 A よりも屋内側に位置している。なお、連通口 9 がない日射遮蔽窓 1 C は、連通口 9 がある日射遮蔽窓 1 A , 1 B と比較するための参考として挙げている。

40

図 6 のグラフは、前述した日射遮蔽窓 1 A ~ 1 C を建物壁 2 の開口 3 にそれぞれ設置した場合の日射熱取得率 (%) とガラス温度 () との関係を示している。日射熱取得率は

50

、外ガラス7の屋外面21が受ける窓面日射量(日射量)に対する屋内空間の熱取得率であり、ガラス温度は外ガラス7のサーモクロミックガラス20の温度である。環境条件は、夏期条件を想定して外気温35、室温25、窓面日射量800W/m²とし、窓サイズは上下寸法2m、幅寸法1mとした。

図6のグラフでは、距離Lが100mmとされた日射遮蔽窓1Aのガラス温度は45~50の間にあるのに対し、距離Lが30mmとされた日射遮蔽窓1Bのガラス温度は55~60の間にあり、日射遮蔽窓1Aのガラス温度よりも高くなっている。また、日射遮蔽窓1A、1Bの日射熱取得率はいずれも30%よりも低く、日射遮蔽窓1Bの日射熱取得率は日射遮蔽窓1Aの日射熱取得率よりも更に低くなっている。一方、中空層8が密閉された日射遮蔽窓1Cのガラス温度は60~65の間にあり、日射熱取得率は30%よりも高くなっており、ガラス温度および日射熱取得率のいずれも日射遮蔽窓1A、1Bのガラス温度および日射熱取得率よりも高くなっている。

10

このことより、連通口9がある日射遮蔽窓1A、1Bでは、中空層8の屋外空間への排熱によって屋内空間への熱侵入が抑えられていることがわかる。また、日射遮蔽窓1Bは、日射遮蔽窓1Aと比べて、サーモクロミックガラス20のガラス温度が高いことから透過日射量も少なくなり、日射遮蔽窓1Bの透過日射量と中空層8の排熱量との総量が小さくなる結果、日射熱取得率が低くなっていることがわかる。

【0030】

以上の日射遮蔽窓1において、サーモクロミックガラス20の屋内面22に貼り付けられる熱遮断フィルム30は熱線吸収フィルムとして説明したが、熱線吸収フィルムではなく、主に赤外線を反射する特性を有した熱線反射膜としてのシート状の熱線反射フィルムとしてもよい。

20

熱線反射フィルムは、例えばポリエステル等の樹脂フィルムが積層された構造とされるが、前述した特性および後述する特性を発揮可能な構成であれば前記構造でなくてもよい。

【0031】

図3(B)のグラフは熱線反射フィルムの分光特性を示している。このグラフでは、縦軸が日射の透過率・反射率(%)であり、横軸が日射の波長(nm)であり、熱線反射フィルムの透過率と波長の関係を実線で示しており、熱線反射フィルムの反射率と波長の関係を点線で示している。

30

図3(B)のグラフでは、熱線反射フィルムは、可視光線はあまり反射せずに透過する一方、赤外線を多く反射してあまり透過しない特性を有していることがわかる。また、熱線反射フィルムの可視光線透過率は、サーモクロミックガラス20の赤外線透過率よりも低くなっていることがわかる。

【0032】

サーモクロミックガラス20の屋内面22に熱遮断フィルム30として熱線反射フィルムを貼り付けた外ガラス7が窓枠4に取り付けられた日射遮蔽窓1は、次のように作用する。ここでは、外気温が室温よりも高い場合を想定する。

図1に示すように、太陽5からの日射をサーモクロミックガラス20が受けると、サーモクロミックガラス20はその透過率に応じて可視光線および赤外線を透過すると共に透過されない赤外線を直接吸収する。

40

次に、サーモクロミックガラス20を透過した日射を熱線反射フィルムが受けると、熱線反射フィルムはその透過率に応じて可視光線を透過し且つ赤外線を反射する。熱線反射フィルムを透過した可視光線は屋内空間に入射されるが、赤外線は熱線反射フィルムに反射されることで屋内空間への入射量が少ないので、外ガラス7が受ける日射量に対する屋内空間への熱侵入率は低く抑えられる。また、熱線反射フィルムに反射された赤外線は再びサーモクロミックガラス20に戻され、サーモクロミックガラス20は反射された赤外線を吸収するので、サーモクロミックガラス20のガラス温度の上昇は促進される。

【0033】

太陽5からの日射が強まって外ガラス7の屋外面21が受ける窓面日射量が多くなって

50

いく場合、サーモクロミックガラス 20 のガラス温度は、日射を直接吸収するうえ、熱線反射フィルムに反射された赤外線を吸収することで速やかに上昇する。このため、サーモクロミックガラス 20 の可視光線透過率は速やかに低くなり、可視光線遮蔽率は高くなる。また、太陽 5 からの日射が弱まって外ガラス 7 の屋外面 21 が受ける窓面日射量が少なくなっていく場合、サーモクロミックガラス 20 が日射を直接吸収する量が少なくなると共に、熱線反射フィルムに反射する赤外線の量も少なくなり、サーモクロミックガラス 20 のガラス温度が低下する。このため、サーモクロミックガラス 20 の可視光線透過率は高くなり、可視光線遮蔽率は低くなる。このように、日射遮蔽窓 1 は日射量に応じて日射遮蔽する。

【 0 0 3 4 】

10

[本実施形態の効果]

(1) 本実施形態では、日射遮蔽窓 1 は、内ガラス 6 および外ガラス 7 を備えており、外ガラス 7 は、ガラス温度の上昇によって透過する透過日射量が少なくなる一方、ガラス温度の低下によって透過する透過日射量が多くなる特性を有したサーモクロミックガラス 20 によって構成されており、内ガラス 6 および外ガラス 7 の間には、屋外空間に連通される中空層 8 が形成されていることを特徴とする。上記構成を有するため、サーモクロミックガラス 20 のガラス温度が変化することで透過日射量を調整することができ、これにより、日射量に対する日射遮蔽率を調整することができる。また、内ガラス 6 および外ガラス 7 の間に形成された中空層 8 が屋外空間と連通しているため、日射量が多い場合であっても中空層 8 から屋外空間に排熱できるので、中空層 8 の熱の影響を受ける内ガラス 6 から屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

20

(2) サーモクロミックガラス 20 の屋内面 22 に熱遮断フィルム 30 が貼り付けられることで、熱遮断フィルム 30 が、サーモクロミックガラス 20 全体を透過した赤外線を吸収や反射によって遮断でき、吸収や反射された赤外線を利用してサーモクロミックガラス 20 のガラス温度の上昇を促進できる。これにより、太陽 5 の日射量が多くなる場合には、外ガラス 7 が遮蔽する日射量を速やかに多くすることができ、外ガラス 7 から屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

(3) 熱遮断フィルム 30 が可視光線を透過し且つ赤外線を吸収する特性を有した熱線吸収フィルムによって構成される場合、サーモクロミックガラス 20 を透過する可視光線に対する熱線吸収フィルムの影響を抑えることができると共に、サーモクロミックガラス 20 を透過した赤外線を熱線吸収フィルムによって吸収することができ、サーモクロミックガラス 20 のガラス温度の上昇を促進できる。

30

(4) 熱線吸収フィルムの赤外線透過率がサーモクロミックガラス 20 の赤外線透過率よりも低くなっているため、サーモクロミックガラス 20 を透過した赤外線を熱線吸収フィルムで遮断でき、外ガラス 7 から屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

(5) 熱線吸収フィルムの可視光線透過率がサーモクロミックガラス 20 の可視光線透過率よりも高くなっているため、サーモクロミックガラス 20 を透過した可視光線を熱線吸収フィルムにも透過させることができ、熱線吸収フィルムの可視光線への影響を抑えることができる。

(6) 熱遮断フィルム 30 が可視光線を透過し且つ赤外線を反射する特性を有した熱線反射フィルムによって構成される場合、サーモクロミックガラス 20 を透過する可視光線に対する熱線反射フィルムの影響を抑えることができると共に、サーモクロミックガラス 20 を透過した赤外線を熱線反射フィルムによって反射することができ、サーモクロミックガラス 20 のガラス温度の上昇を促進できる。

40

(7) 熱線反射フィルムの赤外線透過率がサーモクロミックガラス 20 の赤外線透過率よりも低くなっているため、サーモクロミックガラス 20 を透過した赤外線を熱線反射フィルムで遮断でき、外ガラス 7 から屋内空間への熱侵入量を抑えることができる。

(8) 熱線反射フィルムの可視光線透過率がサーモクロミックガラス 20 の可視光線透過率よりも高くなっているため、サーモクロミックガラス 20 を透過した可視光線を熱反射フィルムにも透過させることができ、熱線反射フィルムの可視光線への影響を抑えること

50

ができる。

(9) 外ガラス7の屋外面21を外壁面2Aに対して面一となる位置に配置して日射遮蔽窓1を建物壁2の開口3に設置した建物壁構造を構成しているため、例えば外ガラス7の屋外面21が建物壁2の外壁面2Aよりも屋外側に突出した位置に配置される場合と比べて、外ガラス7が屋外の風の影響を受けにくい構成にでき、屋外空間から中空層8に過度に流れ込む気体流量を抑えることができる。これにより、中空層8の温度が過度に低下し、この温度の影響を受けたサーモクロミックガラス20を透過する透過日射量が過度に多くなることを抑制でき、日射遮蔽窓1を透過する透過日射量と中空層8の排熱とのバランスを安定させることができ、屋内空間における日射熱取得率を小さくすることができる。

10

【0035】

[変形例]

前記実施形態では、外ガラス7に対して上下に連通路9を形成しているが、中空層8を排熱可能に換気できるように形成されていればよく、例えば外ガラス7に対して上下一方だけに連通路9が一つまたは複数並んで形成されていてもよく、また、外ガラス7の縦側縁と建物壁2との間に連通路9が一つまたは複数並んで形成されていてもよい。

また、連通路9には、当該連通路9を開閉する開閉蓋が設けられていてもよく、この場合、例えば外気温が低く室温が高い冬期などに、開閉蓋によって連通路9を閉鎖し、中空層8による断熱性を高めてもよい。

前記実施形態では、図1では外ガラス7の屋外面21が、外壁面2Aに対して面一となる位置に配置されているが、例えば図5(B)に示すように外壁面2Aに対して屋内側に寄った位置に配置してもよく、この場合でも、外ガラス7が屋外の風を受けにくい構成にできる。また、サーモクロミックガラス20のガラス温度や中空層8の排熱量を適切な範囲に保てる場合には、図5(A)に示すように外ガラス7を外壁面2Aに対して屋外側に配置してもよい。

20

前記実施形態では、外ガラス7のサーモクロミックガラス20の屋内面22に熱遮断フィルム30が貼り付けられているが、この熱遮断フィルム30により赤外線を熱遮断する必要や、サーモクロミックガラス20のガラス温度の上昇を促進させる必要がない場合には、熱遮断フィルム30の構成を省略してもよい。

前記実施形態では、熱線吸収フィルムは、図2(A)に示す分光特性を有しているが、この特性に限らず、可視光線を透過し、且つサーモクロミックガラス20のガラス温度を上昇できる程度に赤外線を吸収する特性を有していればよい。また、前記実施形態では、熱線反射フィルムは、図2(B)に示す分光特性を有しているが、この特性に限らず、可視光線を透過し、且つサーモクロミックガラス20のガラス温度を上昇できる程度に赤外線を反射する特性を有していればよい。

30

前記実施形態では、熱線吸収フィルムは、可視光線透過率がサーモクロミックガラス20の可視光線透過率よりも高くなっているが、同程度であってもよい。また、前記実施形態では、熱線反射フィルムは、可視光線透過率がサーモクロミックガラス20の可視光線透過率よりも高くなっているが、同程度であってもよい。

前記実施形態では、熱遮断フィルム30は、サーモクロミックガラス20の屋内面22に貼り付けられているので、他の熱遮断フィルム30と貼り替えることで日射遮蔽ガラス10の特性を調整、変更することが可能であり、例えば熱線反射フィルムから熱線吸収フィルムに貼り替えることができる。

40

前記実施形態では、熱遮断フィルム30は、屋内面22のうち中空層8に露出する全面に貼り付けられているが、部分的に貼り付けられていてもよく、例えば日射の入射角などを考慮して、サーモクロミックガラス20の上下半分などに貼り付けられていてもよい。

前記実施形態では、熱遮断フィルム30は、サーモクロミックガラス20の屋内面22に貼り付けられているが、これに限らず、スパッタリング等で形成された熱遮断膜であってもよい。

前記実施形態に係る日射遮蔽窓1は、内ガラス6および外ガラス7を備えた二重窓とし

50

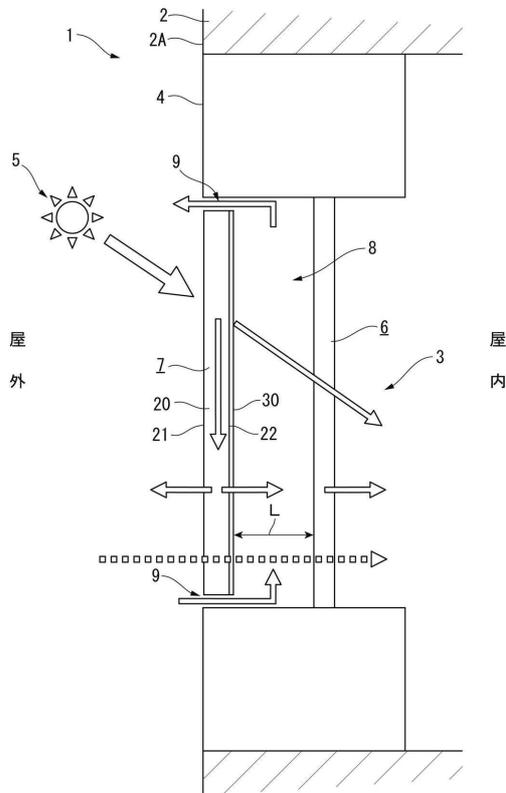
て構成されているが、例えば、内ガラス6や外ガラス7が窓枠4などの枠材に不動に固定された固定窓（FIX窓）であってもよく、内ガラス6や外ガラス7が窓枠4などの枠材に開閉可能に取り付けられた各種の窓であってもよい。外ガラス7を備えた窓が引き違い窓などの開閉可能な窓によって構成される場合には、この窓を中空層8の排熱に適した開口面積となるように開くことで連通路を形成してもよい。また、日射遮蔽窓1は、既設窓の屋外側にサーモクロミックガラス20を有した外ガラス7を配置し、屋外空間と連通する中空層8を形成することで構成されていてもよい。

【符号の説明】

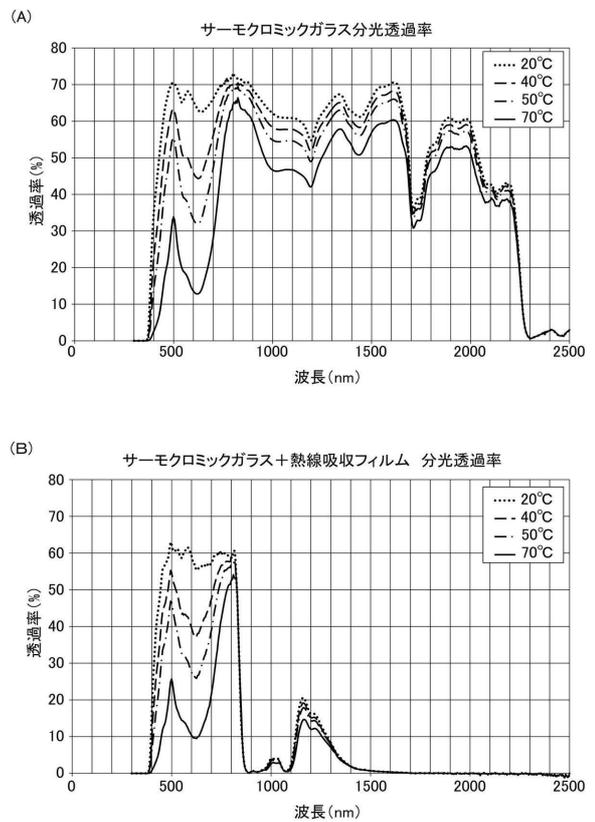
【0036】

1（1A～1C）…日射遮蔽窓、2…建物壁、2A…外壁面、20…サーモクロミックガラス、21…屋外面、22…屋内面、3…開口、30…熱遮断フィルム、4…窓枠（枠体）、5…太陽、6…内ガラス、7…外ガラス、8…中空層、9…連通路、L…距離。

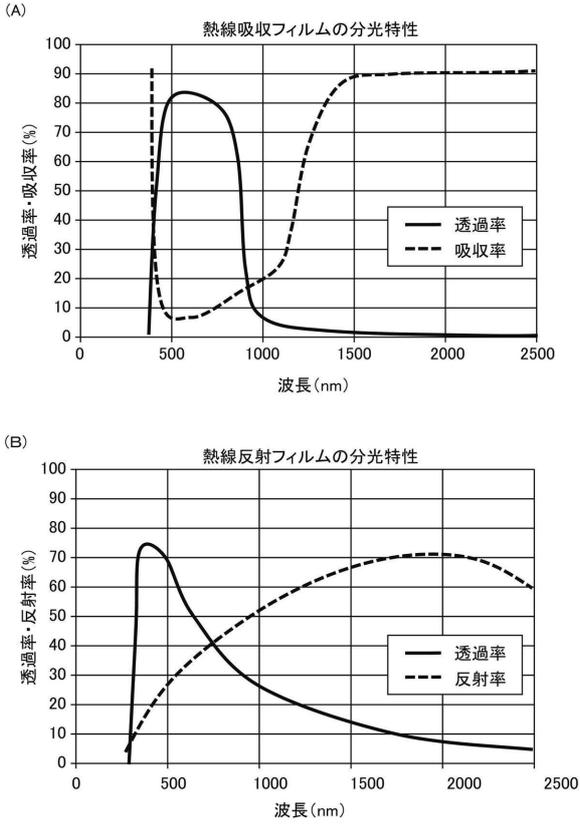
【図1】



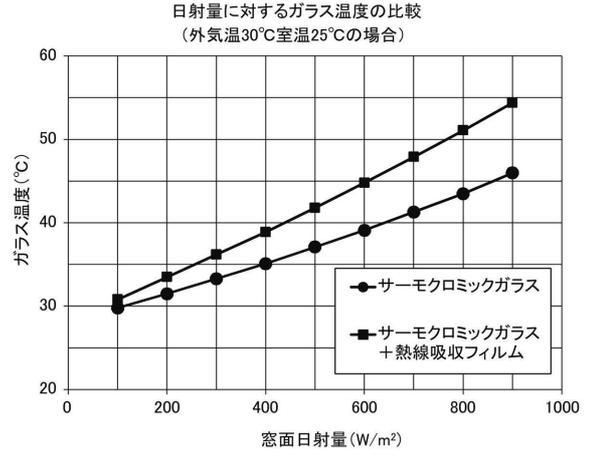
【図2】



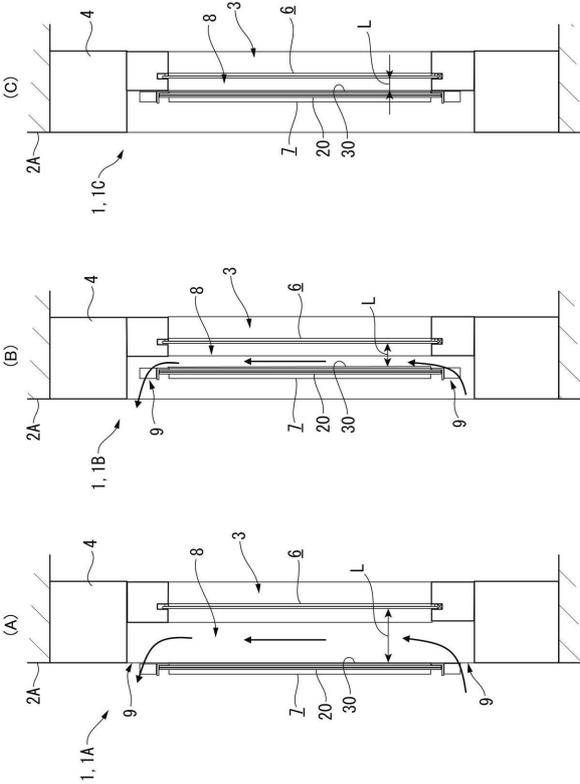
【 図 3 】



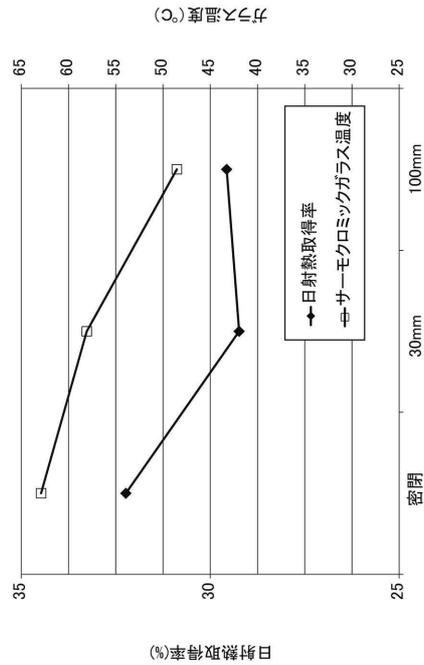
【 図 4 】



【 図 5 】



【 図 6 】



フロントページの続き

特許法第30条第2項適用 電気通信回線を通じた公開 掲載日 平成29年12月 4日 掲載アドレス(1)
) http://www.mlit.go.jp/jutakukentiku/house/jutakukentiku_house_tk4_000083.html (2) http://www.mlit.go.jp/jutakukentiku/house/jutakukentiku_house_tk4_000146.html (3) <http://www.mlit.go.jp/common/001211773.pdf>

(72)発明者 桑沢 保夫

茨城県つくば市立原1番地3 国土交通省国土技術政策総合研究所内

(72)発明者 西澤 繁毅

茨城県つくば市立原1番地3 国立研究開発法人建築研究所内

審査官 秋山 斉昭

(56)参考文献 実開昭64-11284(JP,U)

国際公開第2017/213191(WO,A1)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

E 0 6 B 9 / 2 4

E 0 6 B 5 / 0 0

C 0 3 C 2 7 / 0 6

E 0 6 B 3 / 6 4