



LT, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ, OM, PA, PE, PG, PH, PL, PT, QA, RO, RS, RU, RW, SA, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, ST, SV, SY, TH, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.

パ (AL, 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, RS, SE, SI, SK, SM, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, KM, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

- (84) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LR, LS, MW, MZ, NA, RW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY, KG, KZ, RU, TJ, TM), ヨーロッパ

添付公開書類:

— 国際調査報告 (条約第 21 条(3))

輻射ヒータ装置 1 は、基板部 2 に埋設された電極 4 と、複数の発熱部 5 とを有する。電極 4 は、固有抵抗が低い材料によって形成される。電極 4 が占める面積が抑制される。発熱部 5 は、輻射熱を生じるように発熱するために固有抵抗が高い材料によって形成される。電極 4 と発熱部 5 とは、基板部 2 の内部において電氣的に接続されている。複数の発熱部 5 は、一対の電極 4 1、4 2 の間に並列的に配置されている。電極 4 と発熱部 5 とは、膜状に形成されており、熱的な容量が抑制されている。この結果、通電に 응답して発熱部 5 の温度は迅速に上昇する。また、物体が接触すると発熱部 5 の温度は迅速に低下する。

明 細 書

発明の名称： 輻射ヒータ装置

関連出願の相互参照

[0001] この出願は、2013年3月28日に提出された日本特許出願2013-69338号に基づくものであり、この関連出願の開示内容は参照によってこの出願に組み込まれている。

技術分野

[0002] 開示された発明は、輻射によって対象を暖める輻射ヒータ装置に関する。

背景技術

[0003] 特許文献1および特許文献2は、輻射ヒータ装置を開示している。この装置は、車両の室内において、乗員に対向するように設けられている。

先行技術文献

特許文献

[0004] 特許文献1：特開2012-56531号公報

特許文献2：特開2012-228896号公報

発明の概要

[0005] 上記装置は、車両用暖房装置を補助するために、乗員に温熱感を与える装置として有効である。しかし、輻射ヒータ装置には、さらなる改良が求められている。

[0006] 発明の目的は、十分な輻射熱を生じることができる輻射ヒータ装置を提供することである。

[0007] ここに開示される発明は上記目的を達成するために以下の技術的手段を採用する。なお、特許請求の範囲およびこの項に記載した括弧内の符号は、ひとつの態様として後述する実施形態に記載の具体的手段との対応関係を示すものであって、発明の技術的範囲を限定するものではない。

[0008] 発明のひとつは、電気絶縁性の材料によって表面を提供するように形成された基板部(2)と、表面に沿って延びるように基板部に支持された一対の

電極（４、４１、４２）と、通電によって発熱することにより輻射熱（Ｒ）を放射するために、電極よりも電気的な固有抵抗が高い材料によって作られ、表面に沿って延びるように基板部に支持され、一对の電極の間に並列的に配置された複数の発熱部（５、２０５、３０５）とを備えることを特徴とする。

[0009] この構成によると、複数の発熱部が電極の間に並列的に配置される。このため、複数の発熱部への並列的な通電によって大きい発熱を得ることができる。発熱部は、電極よりも電気的な固有抵抗が高い材料により作られる。逆に言うと、電極の材料の固有抵抗は、発熱部の材料の固有抵抗より低い。複数の発熱部が並列接続されることにより電極には大きい電流が流れるが、電極の発熱が抑制される。また、複数の発熱部への電流分配のばらつきが抑制される。

図面の簡単な説明

[0010] [図1]第１実施形態に係る輻射ヒータ装置を示す車両の断面図である。

[図2]第１実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図3]上図のⅠⅠⅠーⅠⅠⅠ線における断面図である。

[図4]輻射ヒータ装置における熱伝達モデルを示す部分断面図である。

[図5]輻射ヒータ装置における熱伝達モデルを示す部分断面図である。

[図6]第１実施形態の熱抵抗と温度との関係を示すグラフである。

[図7]第１実施形態の熱伝導率と断面積との関係を示すグラフである。

[図8]第１実施形態の作動の一例を示す波形図である。

[図9]第２実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図10]第３実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図11]第４実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図12]上図のⅩⅠⅠーⅩⅠⅠ線における断面図である。

[図13]第５実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図14]上図のⅩⅠⅤーⅩⅠⅤ線における断面図である。

[図15]第６実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図16]上図のX V I - X V I 線における断面図である。

[図17]第7実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図18]上図のX V I I I - X V I I I 線における断面図である。

[図19]第8実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図20]上図のX X - X X 線における断面図である。

[図21]第9実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図22]上図のX X I I - X X I I 線における断面図である。

[図23]第10実施形態に係る輻射ヒータ装置の平面図である。

[図24]上図のX X I V - X X I V 線における断面図である。

発明を実施するための形態

[0011] 以下に、図面を参照しながら発明を実施するための複数の形態を説明する。各形態において先行する形態で説明した事項に対応する部分には同一の参照符号を付して重複する説明を省略する場合がある。各形態において構成の一部のみを説明している場合は、構成の他の部分については先行して説明した他の形態を適用することができる。また、後続の実施形態においては、先行する実施形態で説明した事項に対応する部分に百以上の位だけが異なる参照符号を付することにより対応関係を示し、重複する説明を省略する場合がある。各実施形態で具体的に組合せが可能であることを明示している部分同士は組合せばかりではなく、特に組合せに支障が生じなければ、明示してなくとも実施形態同士を部分的に組み合わせることも可能である。

[0012] (第1実施形態)

図1において、第1実施形態に係る輻射ヒータ装置1は、道路走行車両、船舶、航空機などの移動体の室内に設置されている。装置1は、室内のための暖房装置10の一部を構成している。装置1は、移動体に搭載された電池、発電機などの電源から給電されて発熱する電気的なヒータである。装置1は、薄い板状に形成されている。装置1は、電力が供給されると発熱する。装置1は、その表面と垂直な方向に位置付けられた対象物を暖めるために、主としてその表面と垂直な方向へ向けて輻射熱Rを放射する。

[0013] 室内には、乗員 1 2 が着座するための座席 1 1 が設置されている。装置 1 は、乗員 1 2 の足元に輻射熱 R を放射するように室内に設置されている。装置 1 は、暖房装置 1 0 の起動直後において、乗員 1 2 に対して即効的に暖かさを提供するための装置として利用することができる。装置 1 は、室内の壁面に設置される。装置 1 は、想定される通常の姿勢の乗員 1 2 に対向するように設置される。例えば、道路走行車両は、ハンドル 1 4 を支持するためのステアリングコラム 1 3 を有している。装置 1 は、ステアリングコラム 1 3 の下面に設置することができる。装置 1 は、その表面が室内に向けて露出するように設置されている。装置 1 は、乗員 1 2 が装置 1 の表面に直接に触れることを阻止するためのカバー部材を有することなく、実質的に室内に露出している。

[0014] 図 2 において、装置 1 は、軸 X と軸 Y によって規定される X-Y 平面に沿って広がっている。装置 1 は、ほぼ四角形の薄い板状に形成されている。装置 1 は、基板部 2 と、複数の電極 3、4 と、複数の発熱部 5 とを有する。図中には、基板部 2 に埋設された電極 3、4 と、発熱部 5 とを示すために、ハッチングが付されている。

[0015] 図 3 は、図 2 の I-I 断面を示す。図中において、装置 1 は、軸 Z の方向に厚さをもつ。装置 1 は、主として表面と垂直な方向に向けて輻射熱 R を放射する面状ヒータとも呼ぶことができる。

[0016] 基板部 2 は、優れた電気絶縁性を提供し、かつ高温に耐える樹脂材料によって作られている。基板部 2 は、表面を提供する。基板部 2 は、平板状に形成されている。基板部 2 は、設置場所の壁面に対応した曲面を与えられる。基板部 2 は、その形状を維持できる剛性を有している。基板部 2 は、壁面に沿うように変形するための可撓性をもつことができる。基板部 2 は、熱可塑性樹脂によって作ることができる。基板部 2 は、多層基板である。

[0017] 基板部 2 は、表面層 2 1 と、裏面层 2 2 と、中間層 2 3 とを有する。これらの層 2 1、2 2、2 3 は、熱可塑性樹脂のシートによって提供される。表面層 2 1 は、輻射熱 R の放射方向に面している。言い換えると、表面層 2 1

は、装置 1 の設置状態において、加熱対象物である乗員 1 2 の一部に対向して配置される表面を提供する。表面層 2 1 の表面は、室内に向けて露出している。裏面層 2 2 は、装置 1 の背面を提供する。中間層 2 3 は、表面層 2 1 と裏面層 2 2 との間に配置されている。上記層 2 1、2 2、2 3 のひとつまたは複数の上に、電極 3、4、および、発熱部 5 を形成する材料が担持される。基板部 2 は、電極 3、4、および、発熱部 5 を支持するための部材である。

[0018] 基板部 2 を提供する材料は、電極 3、4 および発熱部 5 よりも十分に低い熱伝導率を提供する。基板部 2 は、隣接する 2 つの発熱部 5 の間において、熱伝導を抑制する断熱部を提供する。

[0019] 複数の電極 3、4 は、装置 1 の外部に少なくとも一部が露出する外部の電極 3 と、基板部 2 内に配置されている内部の電極 4 とを有する。電極 3 は、電力を供給するための一对の電極 3 1、3 2 を含む。一对の電極 3 1、3 2 は、装置 1 の端子を提供する。これら電極 3 は、基板部 2 の外縁部、表面、および裏面を含む基板部 2 の外面に配置される。電極 3 の一部は基板部 2 の内部に埋設され、電極 4 と電氣的に接続されている。なお、電極 4 を基板部 2 の外面に露出させ、電極を供給するための端子として利用してもよい。

[0020] 電極 4 は、基板部 2 の内部に埋設されている。電極 4 は、後述する複数の発熱部 5 へ電力を分配するバスバ一部分でもある。電極 4 は、電極 3 から延びている。電極 4 は、複数の発熱部 5 に比べて十分に低い電気抵抗値を有する。電極 4 の電気抵抗値は、電極 4 における発熱を抑制することができるように設定されている。電極 4 は、複数の発熱部 5 に均等に電流を分配する。電極 4 は、電力を供給するための一对の電極 4 1、4 2 を有する。一对の電極 4 1、4 2 は、基板部 2 の単位領域の両端に互いに離れて配置されている。一对の電極 4 1、4 2 は、基板部 2 の単位領域の両辺に沿って延びている。一对の電極 4 1、4 2 が設けられた領域とそれらの間の領域とが単位領域を規定する。

[0021] 複数の発熱部 5 のそれぞれは、基板部 2 の内部に埋設されている。発熱部

5は、表面層21と裏面層22との間に配置されている。よって、発熱部5は、基板部2の表面には露出していない。発熱部5は、基板部2によって保護されている。発熱部5は、一对の電極41、42の間に配置されている。発熱部5は、一对の電極41、42の間において線状に延びている。発熱部5は、線状発熱体と呼ぶことができる。発熱部5は、一对の電極41、42の間において直線状に真っ直ぐに延びている。発熱部5の一端は一方の電極41に電氣的に、かつ機械的に接続されている。発熱部5の他端は他方の電極42に電氣的に、かつ機械的に接続されている。

[0022] 発熱部5は、基板部2の面と平行な薄い板状に形成されている。発熱部5は、通電によって供給される熱によって輻射熱Rを放射可能である。発熱部5は、所定放射温度 T_r に加熱されることによって、乗員12、すなわち人に暖かさを感じさせる輻射熱Rを放射することができる。発熱部5の体積は、発熱部5から供給される熱によって発熱部5が輻射熱Rを放射することができる温度に到達できるように設定されている。発熱部5の体積は、発熱部5から供給される熱によって放熱部3の温度が急速に上昇するように設定されている。発熱部5の体積は、装置1の表面に接触した物体への放熱によって急速な温度低下を生じるように小さく設定されている。発熱部5の厚さは、表面と平行な面積を最大化し、体積を最小化するために、薄く設定されている。発熱部5の面積は、輻射熱Rを放射するために適した広さに設定されている。発熱部5の面積は、装置1の表面に対向して位置付けられる物体、例えば乗員12の一部分より小さく設定されている。

[0023] 複数の発熱部5は、互いに平行に配置されている。複数の発熱部5は、一对の電極41、42の間において、電氣的に並列に接続されている。複数の発熱部5は、それらの間に隙間6を区画形成するように配置されている。

[0024] 複数の発熱部5は、基板部2の表面に対してほぼ均等に分散するように配置されている。複数の発熱部5は、一对の電極41、42の間の領域においてほぼ均等な密度で分布するように配置されている。複数の発熱部5は、基板部2の単位領域のほとんどの範囲に分散的に配置されている。

[0025] 電極 3、4 の通電方向に関する断面積を規定する形状および寸法、並びに、電極 3、4 の材料は、低い電気抵抗値を提供するように選定され、設定されている。電極 3、4 の断面積と材料とは、複数の発熱部 5 へ均等に電流を分配するために、良好な電気導体を提供するように設定されている。発熱部 5 の通電方向に関する断面積を規定する形状および寸法、並びに、発熱部 5 の材料は、通電によって輻射熱 R を発生するように高い電気抵抗値を提供するように選定され、設定されている。電極 3、4 の材料と、発熱部 5 の材料とは、異なる材料である。電極 3、4 の材料の電気的な固有抵抗は、発熱部 5 の材料の電気的な固有抵抗より十分に低い。

[0026] 電極 4 は、細長く延びており、軸 Y に沿って長手方向をもつ。電極 4 は、軸 Y に沿って長さ E L をもつ。長さ E L は、電極 4 内における通電方向に相当する。電極 4 は、軸 X に沿って幅 E W をもつ。幅 E W は、通電方向に直交する。電極 4 は、軸 Z に沿って厚さ E T をもつ。厚さ E T は、長さ E L および幅 E W より小さい。よって、電極 4 は、リボン状の電気導体を提供する。

[0027] 発熱部 5 は、細長く延びており、軸 X に沿って長手方向をもつ。発熱部 5 は、軸 X に沿って長さ H L をもつ。長さ H L は、発熱部 5 内における通電方向に相当する。発熱部 5 は、軸 Y に沿って幅 H W をもつ。幅 H W は、通電方向に直交する。発熱部 5 は、軸 Z に沿って厚さ H T をもつ。厚さ H T は、長さ H L および幅 H W より小さい。よって、発熱部 5 は、リボン状の発熱体を提供する。

[0028] 幅 H W は、 $300\ \mu\text{m}$ である。幅 H W は、 $100\ \mu\text{m}$ から $3\ \text{mm}$ の範囲内とすることができる。幅 H W は、 $1\ \text{mm}$ より小さく設定することが望ましい。さらに、幅 H W は、 $500\ \mu\text{m}$ より小さく設定することが望ましい。

[0029] 厚さ H T は、 $30\ \mu\text{m}$ である。厚さ H T は、 $10\ \mu\text{m}$ から $100\ \mu\text{m}$ の範囲内とすることができる。厚さ H T は、幅 H W より小さく ($H W > H T$) 設定することが望ましい。厚さ H T は、 $1\ \text{mm}$ より小さく設定することが望ましい。厚さ H T は、 $100\ \mu\text{m}$ より小さく設定することが望ましい。

[0030] 幅 E W は、電極 4 における電気抵抗値を抑制するために、幅 H W より大き

く設定されている。この実施形態では、通電方向に直交する電極 4 の断面積は、通電方向に直交する発熱部 5 の断面積より大きい。発熱部 5 の固有抵抗より小さい電極 4 の固有抵抗は、電極 4 の断面積を抑制することを可能とする。同様の目的のために、厚さ E_T を厚さ H_T より大きく設定してもよい。

[0031] 隙間 6 は、幅 GW をもつ。隙間 6 の長さは、発熱部 5 の長さ HL と同じである。複数の発熱部 5 と複数の隙間 6 とは、電極 4 の長さ EL の全体にわたって交互に配置されている。隙間 6 の幅 GW は、発熱部 5 の幅 HW と等しく設定することができる。これにより、複数の発熱部 5 が均等に分散して配置される。また、微細な幅 HW 、 GW をもつ発熱部 5 と隙間 6 とが高密度に配列される。この結果、輻射ヒータ装置 1 の表面における温度分布が抑制される。このような微細な発熱部 5 の高密度の配置は、輻射ヒータ装置 1 の面から均一な輻射熱 R を放射するために貢献する。

[0032] この実施形態では、輻射ヒータ装置 1 は、薄い板状に形成される。さらに、基板部 2 の内部に埋設された電極 3、4 および発熱部 5 は、基板部 2 の表面と平行に広がる膜状である。このような膜状の電極 3、4 および発熱部 5 は、広い面積にわたって輻射熱 R を放射するために有利である。

[0033] 発熱部 5 は、通電によって発熱する材料によって作られている。発熱部 5 は、通電によって発熱するように通電方向に沿って電気的な抵抗値を示す。発熱部 5 は、金属材料によって作ることができる。発熱部 5 は、錫合金によって作ることができる。発熱部 5 は、銅、銀、錫を含む合金によって作ることができる。また、発熱部 5 は、ステンレス合金、ニッケルクロム合金、アルミニウム合金などの電熱線材料によっても作ることができる。

[0034] 電極 3、4 は、発熱部 5 の材料より電気的な固有抵抗が低い材料によって作られている。電極 3、4 は、通電されたときに発熱部 5 より発熱量が少ない材料によって作られている。電極 3、4 は、複数の発熱部 5 へ均等に電流を分配できるように固有抵抗が低い材料によって作られている。電極 3、4 は、金属材料によって作ることができる。電極 3、4 は、錫合金によって作ることができる。電極 3、4 は、銅、銀、錫を含む合金によって作ることが

できる。また、電極 3、4 は、銅合金またはアルミニウム合金などの良導体材料によっても作ることができる。

[0035] 電極 4 と発熱部 5 とは、電氣的に接続されている。電極 4 と発熱部 5 とは、焼結によって接続されている。電極 4 および発熱部 5 の少なくとも一方は、錫を含む合金によって提供される。装置 1 の製造工程において、基板部 2、電極 4、および発熱部 5 を提供する材料は加圧下において加熱される。この製造工程において、電極 4 と発熱部 5 とが焼結によって一体化される。例えば、電極 4 を銅箔により提供し、発熱部 5 を錫と銀とを含む粉体層によって提供することができる。粉体層は、錫粉末と銀粉末とバインダ樹脂とを含むペースト層によって提供することができる。加熱下において粉体層は合金化し、焼結によって一体化した合金からなる発熱部 5 を提供する。粉体層が合金化する過程において、粉体層と銅箔との間には固相拡散層が形成される。この結果、電極 4 を提供する銅箔と、発熱部 5 を提供する粉体層とが焼結によって電氣的かつ機械的に接合される。

[0036] また、電極 4 を錫と銀とを含む粉体層によって提供し、発熱部 5 を電熱線材料の薄膜により提供してもよい。さらに、電極 4 を銅箔により提供し、発熱部 5 を電熱線材料の薄膜により提供し、それらの間に錫と銀とを含む粉体層を接合部材として介在させてもよい。

[0037] 複数の発熱部 5 は、一对の電極 4 1、4 2 の間に並列に接続された通電経路を形成する。電極 3 1、3 2 に所定の電圧、例えば 12 V の直流電力が供給されると、複数の発熱部 5 に流れる電流によって、複数の発熱部 5 は発熱する。複数の発熱部 5 が発熱することにより、装置 1 の表面からは輻射熱 R が提供される。複数の発熱部 5 の温度は、暖房装置による室内の空気の温度上昇より早く上昇する。この結果、暖房装置による暖房効果より早く、輻射熱 R によって乗員 1 2 に暖かさを与えることができる。

[0038] 電極 4 および発熱部 5 の体積は、熱容量を小さくするように設定される。発熱部 5 の熱容量は、発熱部 5 の上において輻射ヒータ装置 1 の表面に物体が接触した後に、物体が接触している部分の温度が、短時間で低下するよう

に設定されている。発熱部 5 の熱容量は、輻射ヒータ装置 1 の表面に物体が接触した時に、その接触部分における輻射ヒータ装置 1 の表面温度が短時間で所定温度を下回るように設定される。望ましい形態においては、発熱部 5 の熱容量は、輻射ヒータ装置 1 の表面にヒトの指が接触した場合に、接触の後 0.32 秒で接触部分の表面温度が 60℃を下回るように設定される。

[0039] 輻射ヒータ装置 1 の仕様、例えば、各部の寸法、性能、材料は、熱的なモデルに基づいて設定することができる。輻射ヒータ装置 1 の仕様は、輻射ヒータ装置 1 の表面に物体が接触していない状態において所要の熱供給を実現できるように設定される。さらに、輻射ヒータ装置 1 の仕様は、輻射ヒータ装置 1 の表面に物体が接触している状態において、その接触部分の表面温度が、その物体を損なうことがない温度にまで低下するように設定される。輻射ヒータ装置 1 の仕様は、上記 2 つの場合を両方とも満足するように設定される。例えば、発熱部 5 の長さ方向に直交する断面積 CA は、熱伝達モデルに基づいて設定することができる。

[0040] 図 4 は、輻射ヒータ装置 1 に物体が接触していない状態における熱伝達モデルを示す。この熱伝達モデルでは、発熱部 5 が発生する熱のうち、輻射ヒータ装置 1 の表面（上面）に向かう熱の流れをモデル化している。

[0041] 図中において、輻射ヒータ装置 1 の表面における単位面積あたりの発熱部 5 の発熱量を Q_0 とする。 Q_0 は、発熱部 5 の材料、発熱部 5 の寸法、および発熱部 5 に流れる電流に基づいて求められる。発熱部 5 は、長さ方向と直交する断面において断面積 CA をもつ。発熱部 5 の温度は T_1 である。表面層 21 の表面の温度は T_2 である。発熱部 5 における熱伝導率を λ_1 （ラムダ 1）とする。発熱部 5 と表面層 21 の表面との間の熱伝達率を λ_2 （ラムダ 2）とする。表面層 21 の厚さは t_{21} である。表面層 21 の表面に伝えられる伝熱量 Q_1 (W/m^2) は、下記 (1) 式で表すことができる。

[0042] [数 1]

$$Q_1 = \frac{\lambda_2}{t_{21}} \cdot (T_1 - T_2) \quad \dots(1)$$

輻射ヒータ装置 1 の表面からの放熱は、主として対流と輻射とによってなされる。自然対流による熱伝達率を h とする。空気の温度は T_0 である。対流による放熱量 Q_2 (W/m^2) は、下記 (2) 式で表すことができる。

[0043] [数2]

$$Q_2 = h \cdot (T_3 - T_0) \quad \dots(2)$$

輻射ヒータ装置 1 の表面からの放射率を ε (イプシロン) とし、ステファン-ボルツマン定数を σ (シグマ) とする。輻射による放熱量 Q_4 は、下記 (3) 式で表すことができる。

[0044] [数3]

$$Q_3 = \varepsilon \cdot \sigma \cdot (T_2^4 - T_0^4) \quad \dots(3)$$

輻射ヒータ装置に定格電力が供給され安定的に運転されているとき、 $Q_0 = Q_1 = Q_2 = Q_3 + Q_4$ となる。このとき、表面温度 T_2 は、所要の温度で安定する。表面温度 T_2 が、所要の輻射熱 R を供給できる放射温度 T_r になるように、輻射ヒータ装置 1 の仕様が設定される。放射温度 T_r は、例えば 60°C 以上の所定温度である。

[0045] 図 5 は、輻射ヒータ装置 1 にヒトの第 2 指 FG が接触している状態における熱伝達モデルを示す。輻射ヒータ装置 1 の表面に物体が接触すると、対流と輻射とが少なくとも部分的に妨げられる。また、輻射ヒータ装置 1 の表面からの放熱の少なくとも一部分は、接触した物体への伝熱によって提供される。物体が接触すると輻射ヒータ装置 1 の内部における熱的なバランスが変化する。発熱部 5 の温度は T_{1t} となる。表面層 21 の表面の温度は T_{2t} となる。表面層 21 の表面に伝えられる伝熱量 Q_{1t} は、下記 (4) 式で表すことができる。

[0046] [数4]

$$Q_{1t} = \frac{\lambda_2}{t_{21}} \cdot (T_{1t} - T_{2t}) \quad \dots(4)$$

接触している物体の熱通過率を K とする。接触している物体の内部温度を

T₄ とする。接触している物体の直下にある表面層 21 の表面から放熱される熱量 Q₄、言い換えると接触している物体が吸熱する熱量 Q₄ は、下記（5）式で表すことができる。

[0047] [数5]

$$Q_4 = K \cdot (T_{2t} - T_4) \quad \dots(5)$$

物体が接触することにより、表面温度が T₂ から T_{2t} に低下する。接触部分の直下における発熱部 5 の温度も、T₁ から T_{1t} に低下する。接触に起因する温度低下により、横方向の熱の移動が発生する。発熱部 5 は、はるかに熱伝達率が低い基板部 2 によって囲まれている。よって、横方向の熱移動は、発熱部 5 を経由する熱量が支配的となる。発熱部 5 の横方向、すなわち発熱部 5 の長さ方向の熱的な抵抗を R_h とする。周辺の温度低下していない発熱部 5 の温度を T_{3t} とする。輻射ヒータ装置 1 の表面と平行に、すなわち横方向に発熱部 5 を経由する伝熱量 Q₅ は、下記（6）式で表すことができる。

[0048] [数6]

$$Q_5 = 2 \times \frac{1}{R_h} \cdot (T_{2t} - T_{3t}) \quad \dots(6)$$

発熱部 5 の長さを H_L とする。発熱部 5 の長さ方向に関する熱抵抗 R_h（K/W）は、下記（7）式で表すことができる。

[0049] [数7]

$$R_h = \frac{H_L}{\lambda_1 \cdot CA} \quad \dots(7)$$

輻射ヒータ装置 1 に定格電力が供給されているときに何らかの物体が輻射ヒータ装置 1 の表面の一部に接触する場合がある。この場合、物体が運び去る熱量のために、表面温度 T₂ は低下する。やがてその接触部分において熱的に平衡が得られると、Q₀ + Q₅ = Q_{1t} = Q₄ となる。このとき、表面温度 T_{2t} は、放射温度 T_r より低い温度で安定する。表面温度 T_{2t} が、接触している物体を保護するための抑制温度 T_p になるように、輻射ヒータ

装置 1 の仕様が設定される。例えば、熱抵抗 R_h を規定する材料と断面積 C_A とは、変更可能な条件として利用することができる。発熱部 5 の材料と断面積 C_A とは、表面温度 T_{2t} が抑制温度 T_p になるように設定される。抑制温度 T_p は、例えば 50°C 以下の所定温度である。

[0050] 接触している物体が十分な放熱機能をもつ場合、接触している物体は所定の熱量を運び去ることができる。例えば、ヒトの一部分、例えば指が接触する場合、血流によって熱が運び去られる。接触している物体が運び去ることができる熱量は Q_H である。 $Q_{1t} = Q_4 < Q_H$ とすることにより、表面温度 T_{2t} は、ヒトの一部分の温度、すなわち体温より高いが、体温に近い温度に収束する。ヒトの一部が接触することを想定した場合、抑制温度 T_p は 40°C 以下とすることができる。

[0051] 図 6 において、横軸は、発熱部 5 の長さ方向における熱抵抗 R_h (K/W) を示す。縦軸は、輻射ヒータ装置 1 の表面温度 T_2 を示す。縦軸は、物体が接触した状態での表面温度 T_{2t} でもある。図示されるように、熱抵抗 R_h が所定値を上回るように発熱部 5 を形成することにより、所定温度 T_{21} 、 T_{22} を下回るように表面温度 T_{2t} が抑制される。ここで、熱抵抗 R_h は、発熱部の長さ L (m)、発熱部の長さ方向の熱伝導率 λ_1 ($\text{W}/\text{m} \cdot \text{K}$)、発熱部の長さ方向と直交する断面積 C_A (m^2) から、下記 (8) 式で表すことができる。

[0052] [数 8]

$$R_h = \frac{L}{\lambda_1 \cdot C_A} \quad \dots(8)$$

例えば、所定温度 T_{21} を下回るために、熱抵抗 R_h は 700 (K/W) を上回るように設定することができる。所定温度 T_{21} を下回るために、熱抵抗 R_h は、 1000 (K/W) を上回るように設定することが望ましい。熱抵抗 R_h は、さらに高い値、例えば 7000 (K/W) を上回るように設定することができる。

[0053] 所定温度 T_{21} 、 T_{22} は、接触した物体に、熱に起因する痕跡が残らな

いように設定することができる。また、ヒトの一部が接触することを想定した場合、所定温度 T_{21} 、 T_{22} は、ヒトが、知覚する熱さを許容できるように、または、ヒトが、知覚する熱さに耐えることができるように設定することができる。

[0054] 図7において、横軸は、発熱部5の長さ方向の熱伝達率 λ_1 ($W/m \cdot K$) を示す。縦軸は、発熱部の長さ方向と直交する断面積 CA (m^2) を示す。図中には、熱抵抗 R_h が 700 (K/W) を上回る領域 ($R_h > 700$ (K/W)) がハッチングで示され、その境界が実線によって示されている。発熱部5の断面積 CA は、発熱部5の熱伝達率 λ 、すなわち材料に応じて、目標とする熱抵抗 R_h を実現するように設定される。

[0055] 例えば、断面積 CA は、 $300 \mu m \times 30 \mu m$ の近傍に設定することができる。また、断面積 CA は、 $2500 \mu m^2$ を下回るように設定することができる。発熱部5が丸い断面をもつ場合、その直径は $500 \mu m$ を下回るように設定することができる。

[0056] 図8において、第1実施形態の作動の一例が図示されている。時刻 T_{on} において輻射ヒータ装置1への通電が開始される。表面温度 T_2 は、通電開始直後に室温 T_0 から急激に上昇する。表面温度 T_2 は、輻射熱 R を放射可能な放射温度 T_r に迅速に到達する。これにより、速い立ち上げ特性が得られる。通電開始後の温度上昇は、暖房装置による空気の温度上昇より格段に速い。このため、輻射ヒータ装置1は、即効暖房装置として有効である。

[0057] 時刻 T_{tc} において輻射ヒータ装置1の表面に物体が接触する。接触した物体は、輻射ヒータ装置1から熱を奪う。このとき、輻射ヒータ装置1は、その単位面積における熱容量を抑制するように基板部2、電極3、4、および発熱部5が形成されている。しかも、輻射ヒータ装置1は、その表面に沿った横方向の熱伝達を抑制するように形成されている。言い換えると、輻射ヒータ装置1は、横方向に関して高い熱抵抗 R_h を与えられている。具体的には、輻射ヒータ装置1の横方向における熱抵抗に関して支配的な発熱部5は、高い熱抵抗 R_h を与えられている。このため、物体が接触している部分

への周囲からの熱の流入が抑制される。

[0058] 図示されるように、輻射ヒータ装置 1 の表面温度 T_2 は急激に低下する。このとき、表面温度 T_2 は、放射温度 T_r から抑制温度 T_p まで迅速に低下する。物体が接触した後に表面温度 T_2 が抑制温度 T_p を上回っている期間 T_d は短い。このため、ヒトが接触しても、単位時間あたりに受ける熱量が、ヒトが許容できる水準に抑制される。

[0059] また、物体が接触している間中、表面温度 T_2 は、急激に上昇することはない。物体が接触している間中、表面温度 T_2 は、低い温度に維持される。表面温度 T_2 は、徐々に上昇する。このため、ヒトが接触しても、ヒトは、単位時間あたりに受ける熱量が許容できる水準にある間に、接触している部位を離すことができる。

[0060] 時刻 T_{dt} において輻射ヒータ装置 1 の表面から物体が離れる。物体が離れることにより、輻射ヒータ装置 1 から物体への熱流が失われる。これにより、表面温度 T_2 は急激に上昇し、再び放射温度 T_r を上回る。

[0061] この作動例においては、時刻 T_{tc} と時刻 T_{dt} との間において、輻射ヒータ装置 1 の熱に起因する物体への痕跡の形成が抑制される。ヒトの一部が接触した場合、表面温度 T_2 が抑制温度 T_p を上回る期間 T_d が短いことにより、ヒトは、知覚する熱さを許容できる。

[0062] この実施形態によると、輻射ヒータ装置 1 は、電気絶縁性の材料によって表面を提供するように形成された基板部 2 を有する。輻射ヒータ装置 1 は、表面に沿って延びるように基板部に支持された電極 4 と、複数の発熱部 5 とを有する。一对の電極 4、41、42 は、表面に沿って延びるように基板部 2 に支持されている。複数の発熱部 5 は、通電によって発熱することにより輻射熱 R を放射するために、電極 4 よりも電氣的な固有抵抗が高い材料によって作られている。複数の発熱部 5 は、表面に沿って延びるように基板部 2 に支持され、一对の電極 4 の間に並列的に配置されている。この構成によると、複数の発熱部 5 が電極 4 の間に並列的に配置される。このため、複数の発熱部 5 への並列的な通電によって大きい発熱を得ることができる。発熱部

5は、電極4よりも電気的な固有抵抗が高い材料により作られる。逆に言うと、電極4の材料の固有抵抗は、発熱部5の材料の固有抵抗より低い。複数の発熱部5が並列接続されることにより電極4には大きい電流が流れるが、電極4の発熱が抑制される。また、複数の発熱部5への電流分配のばらつきが抑制される。電極4は、発熱部5より電気的な固有抵抗が低い材料によって形成される。この構成によると、X-Y平面において膜状の電極4が占める面積が抑制される。

[0063] 基板部2は表面層21と裏面層22とを有する。電極3、4と発熱部5とは表面層21と裏面層22との間に配置されている。基板部2は、平板状であって、電極3、4および発熱部5は表面に沿って広がる膜状である。電極4と発熱部5との両方は、熱的な容量が抑制されている。この結果、通電に応答して発熱部5の温度は迅速に上昇する。また、物体が接触すると発熱部5の温度は迅速に低下する。さらに、発熱部5は熱伝導率が低い基板部5に埋設されている。基板部5は隣接する発熱部5の間において断熱部を提供する。このため、物体が接触しても、物体直下に位置しない他の発熱部5からの伝熱が抑制される。しかも、発熱部5の通電方向、すなわち長手方向に関する熱的な抵抗は、物体が接触したときに迅速な温度低下を可能とするように十分に大きく設定されている。これにより、物体と接触している部分の温度が抑制される。

[0064] 発熱部5は、人に暖かさを感じさせる輻射熱 R を放射できる放射温度 T_r に到達できるように設定されている。発熱部5の長さ方向の熱的な熱抵抗 R_h は、表面の上において物体が接触するとき、物体が接触している部分の温度が、放射温度 T_r より低い抑制温度 T_p に低下するように設定されている。熱抵抗 R_h は、発熱部5の上において物体が接触するとき、物体が接触している部分の温度が、放射温度 T_r より低く、接触前の物体の温度よりやや高い抑制温度 T_p に安定するように設定することができる。この構成によると、表面に物体が接触すると接触部分の温度が放射温度 T_r から抑制温度 T_p に低下する。物体と接触している部分の温度が長期間にわたって高温に維

持されることを回避できる。これにより接触した物体への熱的な影響が抑制される。

[0065] 電極 4 と発熱部 5 とは基板部 2 の内部において電氣的に接合されている。この構成によると、基板部 2 の内部において異種材料の電極 4 と発熱部 5 とが接続される。例えば、電極 4 と発熱部 5 とは焼結によって接合される。

[0066] 発熱部 5 は、一对の電極 4 1、4 2 の間において往復することなく一方方向に延びている。これにより、発熱部 5 の通電方向に関する長さを短くでき、低い電圧でも発熱部 5 に大きい電流が流れる。並列接続された複数の発熱部 5 により輻射熱を大きくすることができる。

[0067] (第 2 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、直線状に延びる発熱部 5 を採用した。これに代えて、図 9 に図示される実施形態では、一对の電極 4 1、4 2 の間において蛇行する発熱部 205 が採用される。発熱部 205 は、矩形波状に蛇行している。発熱部 205 の X-Y 平面における形状は、鍵状とも呼ぶことができる。発熱部 205 は長い通電距離を提供できる。

[0068] (第 3 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、直線状に延びる発熱部 5 を採用した。これに代えて、図 10 に図示される実施形態では、一对の電極 4 1、4 2 の間において蛇行する発熱部 305 が採用される。発熱部 305 は、滑らかな波状に蛇行する。発熱部 305 は長い通電距離を提供できる。また、発熱部 305 は、滑らかな波状に延びるから、電流の集中を抑制する。

[0069] (第 4 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、一对の電極 4 1、4 2 の間に延在する発熱部 5 を採用した。これに加えて、図 11、図 12 に図示される実施形態では、一对の電極 4 1、4 2 の間の中間位置において、複数の発熱部 5 を互いに電氣的に接続し

短絡する中間電極 4 4 3 が採用される。中間電極 4 4 3 は、少なくとも隣接する 2 つの発熱部 5 の間を電氣的に短絡する。中間電極 4 4 3 は、3 つ以上の複数の発熱部 5 の間を電氣的に短絡する。中間電極 4 4 3 は、平行に延びるすべての発熱部 5 の間を電氣的に短絡する。この実施形態では、複数の中間電極 4 4 3、4 4 3 が設けられている。複数の中間電極 4 4 3、4 4 3 は、電極 4 1、4 2 の間において発熱部 5 を長さ方向に複数の部分に分割するように配置されている。中間電極 4 4 3、4 4 3 は、発熱部 5 を長さ方向に等分するように配置されている。

[0070] 中間電極 4 4 3 は、発熱部 5 の一部において断線が発生した場合に、代替的な通電経路を提供する。このため、一本の発熱部 5 の一部に断線が生じても、その発熱部 5 の残部に電流を供給することができる。例えば、図中の X 印において断線が発生した場合、発熱部 5 の部分 5 1 は使用不能となるが、部分 5 2 には中間電極 4 4 3 を介して電流が供給される。このため、部分的な断線が生じて、発熱する範囲の減少を抑制することができる。

[0071] (第 5 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、中間電極 4 4 3 を採用した。これに代えて、図 1 3、図 1 4 に図示される実施形態では、隣接する 2 つの発熱部 5 だけを電氣的に接続する複数の中間電極 5 4 3 が採用される。この実施形態でも、部分的な断線に起因する発熱範囲の減少を抑制することができる。

[0072] (第 6 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、表面層 2 1 の表面は、平面状である。これに代えて、図 1 5、図 1 6 に図示される実施形態では、表面層 2 1 の表面に、複数の凸部 6 2 4 が設けられる。凸部 6 2 4 は、表面層 2 1 上に形成された凸条である。凸部 6 2 4 は、細い凸条である。よって、凸部 6 2 4 は、表面層 2 1 の表面において、発熱部 5 からの熱を伝えにくい部分を形成する。凸部 6 2 4 は、発熱部 5 の長手方向と交差するように延びている。凸部 6 2 4 は、複数の発

発熱部 5 にわたって延びている。凸部 6 2 4 は、平行に配置されたすべての発熱部 5 に直交するように配置されている。

[0073] 複数の凸部 6 2 4 は、それらの間に複数の凹部 6 2 5 を区画する。複数の凸部 6 2 4 は、互いに平行に配置されている。複数の凸部 6 2 4 の間隔は、5 mm を下回るように設定されている。

[0074] この構成では、基板部 2 は、輻射熱 R の放射方向に向けて突出する凸部 6 2 4 および凸部 6 2 4 に隣接する凹部 6 2 5 を備える。凸部 6 2 4 は、複数の発熱部 5 が配置された範囲に分散的に配置されている。この結果、凸部 6 2 4 に隣接する凹部 6 2 5 も表面に分散的に配置される。

[0075] 物体が表面層 2 1 の表面に接触した場合に、物体は凸部 6 2 4 の頂面に接触する。凸部 6 2 4 と凹部 6 2 5 とは物体と表面層 2 1 との直接的な接触面積を抑制する。凸部 6 2 4 は、長い熱伝達距離を提供する。凹部 6 2 5 は、断熱性が高い空気層を提供する。これにより、物体の一部分の高温部分への近接が抑制される。この結果、輻射ヒータ装置 1 から物体への直接的な熱伝達が抑制される。

[0076] (第 7 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、凸部 6 2 4 を採用した。これに代えて、図 1 7、図 1 8 に図示される実施形態では、凸部 7 2 4 が採用される。表面層 2 1 は、複数の凸部 7 2 4 を備える。凸部 7 2 4 は、発熱部 5 と平行に延びている。凸部 7 2 4 は、発熱部 5 の直上に位置付けられている。言い換えると、凸部 7 2 4 は、発熱部 5 の上に重なるように設けられている。複数の凸部 7 2 4 は、それらの間に凹部 7 2 5 を区画している。この構成でも、物体は凸部 7 2 4 の頂面に接触する。この結果、輻射ヒータ装置 1 から物体への熱伝達が抑制される。

[0077] (第 8 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、凸部 7 2 4 を採用した。これに代えて、図 1 9、図 2 0 に

図示される実施形態では、凸部 8 2 4 が採用される。表面層 2 1 は、複数の凸部 8 2 4 を備える。凸部 8 2 4 は、発熱部 5 と平行に延びている。凸部 8 2 4 は、隙間 6 の直上に位置付けられている。言い換えると、凸部 8 2 4 は、発熱部 5 の上に重ならないように設けられている。複数の凸部 8 2 4 は、それらの間に凹部 8 2 5 を区画している。この構成でも、物体は凸部 8 2 4 の頂面に接触する。この結果、輻射ヒータ装置 1 から物体への熱伝達が抑制される。

[0078] (第 9 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、平行に延びる凸部を採用した。これに代えて、図 2 1、図 2 2 に図示される実施形態では、格子状の凸部 9 2 4 が採用される。表面層 2 1 は、相互に交差する複数の凸条を含む格子状の凸部 9 2 4 を備える。凸部 9 2 4 は、発熱部 5 と平行に延びる凸条と、発熱部 5 と交差する凸条とを含む。図示の例では、複数の凸条は直交している。一部の凸条は、発熱部 5 の直上に位置付けられている。一部の凸条は、隙間 6 の直上に位置付けられている。凸部 9 2 4 は、それらの間に凹部 9 2 5 を区画している。凹部 9 2 5 は、網目上に互いに独立している。この構成でも、物体は凸部 9 2 4 の頂面に接触する。この結果、輻射ヒータ装置 1 から物体への熱伝達が抑制される。

[0079] (第 10 実施形態)

この実施形態は、先行する実施形態を基礎的形態とする変形例である。上記実施形態では、細長く延びる凸部を採用した。これに代えて、図 2 3、図 2 4 に図示される実施形態では、ドット状の凸部 10 2 4 が採用される。表面層 2 1 は、複数の凸部 10 2 4 を備える。凸部 10 2 4 は、X-Y 平面においてドット状の形状をもつ。一部の凸部 10 2 4 は、発熱部 5 の直上に位置付けられている。一部の凸部 10 2 4 は、隙間 6 の直上に位置付けられている。凸部 10 2 4 は、それらの間に凹部 10 2 5 を区画している。この構成でも、物体は凸部 10 2 4 の頂面に接触する。この結果、輻射ヒータ装置

1 から物体への熱伝達が抑制される。

[0080] (他の実施形態)

発明は上述した実施形態に何ら制限されることなく、種々変形して実施することが可能である。上記実施形態の構造、作用、効果は、あくまで例示であって、発明の技術的範囲はこれらの記載の範囲に限定されるものではない。発明は、実施形態において示された組み合わせに限定されることなく、それぞれ独立して実施可能である。発明のいくつかの技術的範囲は、特許請求の範囲の記載によって示され、さらに特許請求の範囲の記載と均等の意味及び範囲内での全ての変更を含むものである。

[0081] 上記実施形態では、電極 4 と発熱部 5 とを焼結によって接続した。これに代えて、電極 4 と発熱部 5 との接続は、ろう付け、ハンダ付け、若しくは溶接のような金属接合材料を用いた接合部により、または、かしめ、若しくはネジ締付のような機械的な接続部材を用いた接合部により提供されてもよい。

[0082] 上記実施形態では、輻射ヒータ装置 1 のひとつの単位を図示し、説明した。輻射ヒータ装置 1 は、単一のユニットが室内に設置されてもよい。また、複数の輻射ヒータ装置 1 を配列して、輻射ヒータ装置アレイを構成してもよい。

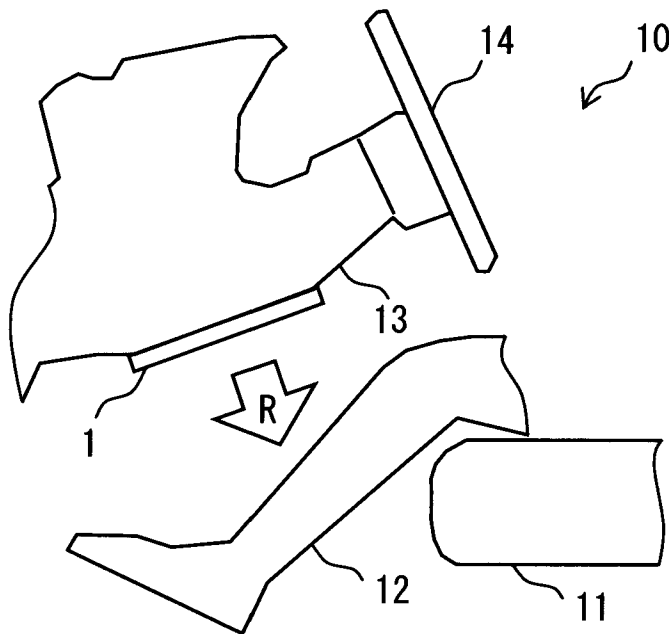
[0083] 上記実施形態では、表面層 2 1 に凸部 6 2 4、7 2 4、8 2 4、9 2 4、1 0 2 4 および凹部 6 2 5、7 2 5、8 2 5、9 2 5、1 0 2 5 を形成した。これに代えて、凸部と凹部とを提供する追加層を表面層 2 1 に付加してもよい。この場合、複数の層によって表面層が提供される。

請求の範囲

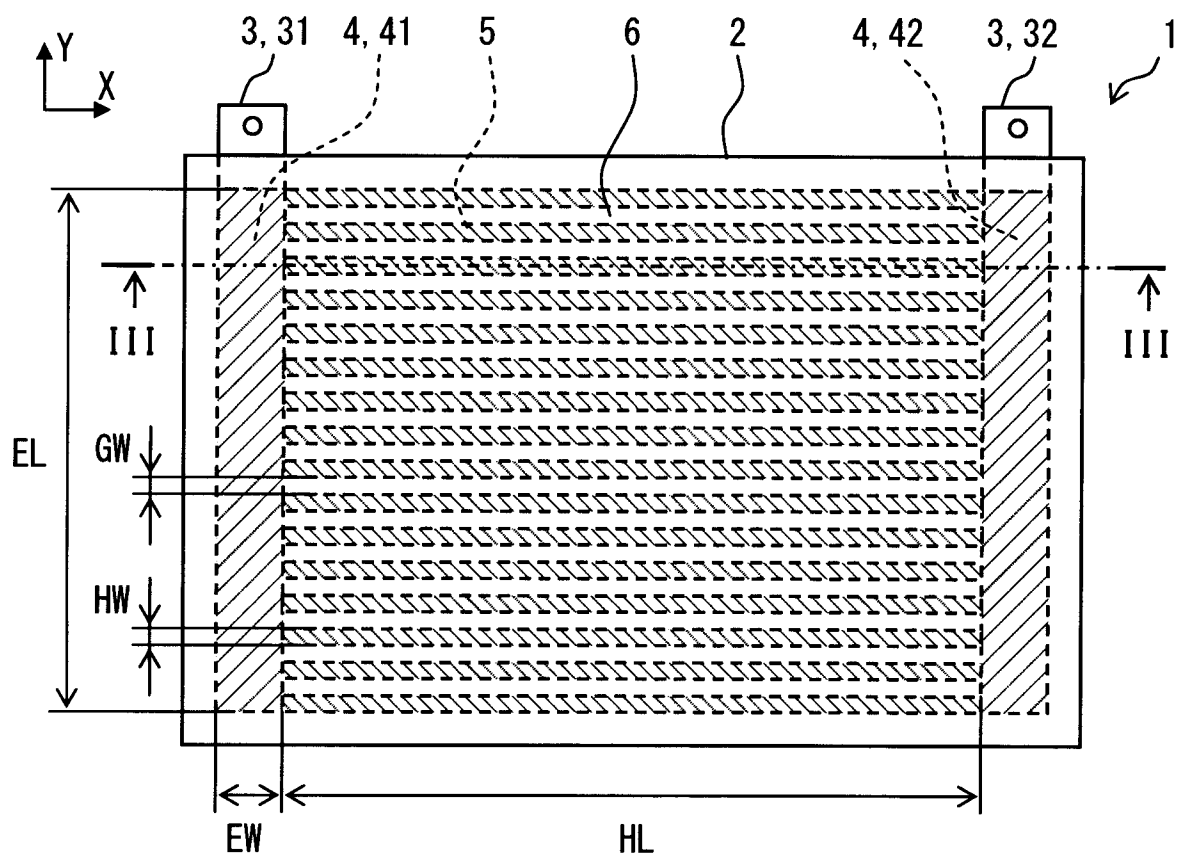
- [請求項1] 電気絶縁性の材料によって表面を提供するように形成された基板部
(2) と、
前記表面に沿って延びるように前記基板部に支持された一対の電極
(4、41、42) と、
通電によって発熱することにより輻射熱(R)を放射するために、
前記電極よりも電氣的な固有抵抗が高い材料によって作られ、前記表
面に沿って延びるように前記基板部に支持され、一対の前記電極の間
に並列的に配置された複数の発熱部(5、205、305)とを備え
ることを特徴とする輻射ヒータ装置。
- [請求項2] 前記発熱部は、人に暖かさを感じさせる輻射熱を放射できる放射温
度に到達できるように設定され、
前記発熱部の長さ方向の熱的な抵抗(Rh)は、前記表面の上にお
いて物体が接触するとき、前記物体が接触している部分の温度が、前
記放射温度より低い抑制温度に低下するように設定されていることを
特徴とする請求項1に記載の輻射ヒータ装置。
- [請求項3] 前記電極と前記発熱部とは前記基板部の内部において電氣的に接合
されていることを特徴とする請求項1または請求項2に記載の輻射ヒ
ータ装置。
- [請求項4] 前記電極と前記発熱部とは焼結によって接合されていることを特徴
とする請求項3に記載の輻射ヒータ装置。
- [請求項5] 前記基板部は、平板状であって、前記電極および前記発熱部は前記
表面に沿って広がる膜状であることを特徴とする請求項1から請求項
4のいずれかに記載の輻射ヒータ装置。
- [請求項6] 前記基板部は表面層(21)と裏面層(22)とを有し、前記電極
と前記発熱部とは前記表面層と前記裏面層との間に配置されているこ
とを特徴とする請求項1から請求項5のいずれかに記載の輻射ヒータ
装置。

- [請求項7] 前記発熱部（５）は、一对の前記電極（４）の間に直線状に延びていることを特徴とする請求項１から請求項６のいずれかに記載の輻射ヒータ装置。
- [請求項8] 前記発熱部（２０５、３０５）は、一对の前記電極（４）の間に蛇行して延びていることを特徴とする請求項１から請求項６のいずれかに記載の輻射ヒータ装置。
- [請求項9] さらに、一对の前記電極（４、４１、４２）の間において、複数の前記発熱部（５）を電氣的に短絡する中間電極（４４３、５４３）を備えることを特徴とする請求項１から請求項８のいずれかに記載の輻射ヒータ装置。
- [請求項10] 前記基板部は、前記輻射熱の放射方向に向けて突出する凸部（６２４、７２４、８２４、９２４、１０２４）および前記凸部に隣接する凹部（６２５、７２５、８２５、９２５、１０２５）を備えることを特徴とする請求項１から請求項９のいずれかに記載の輻射ヒータ装置。

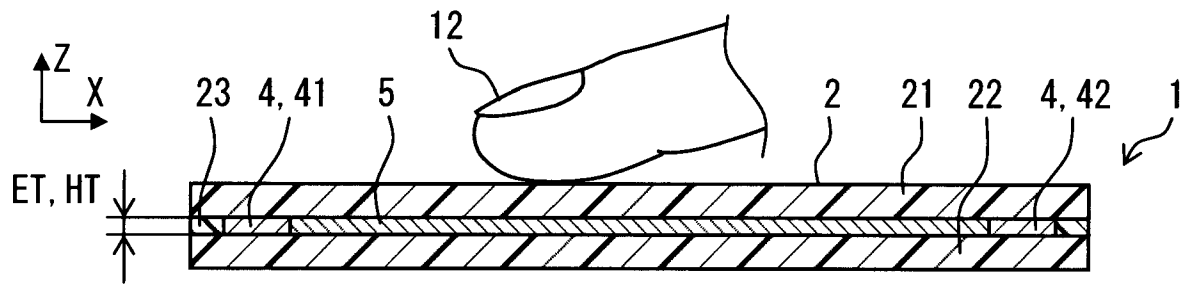
[図1]



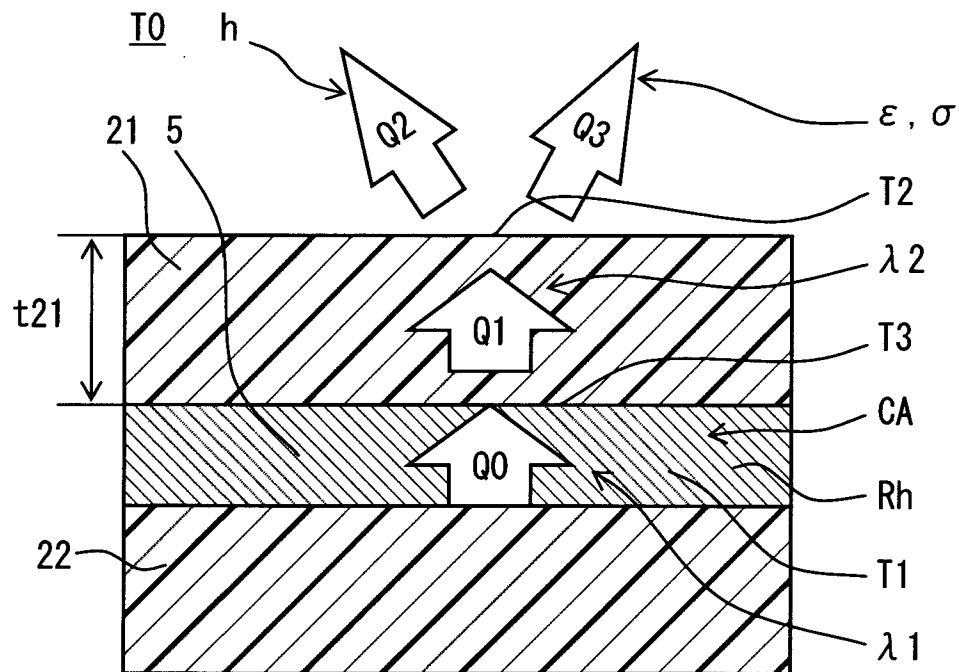
[図2]



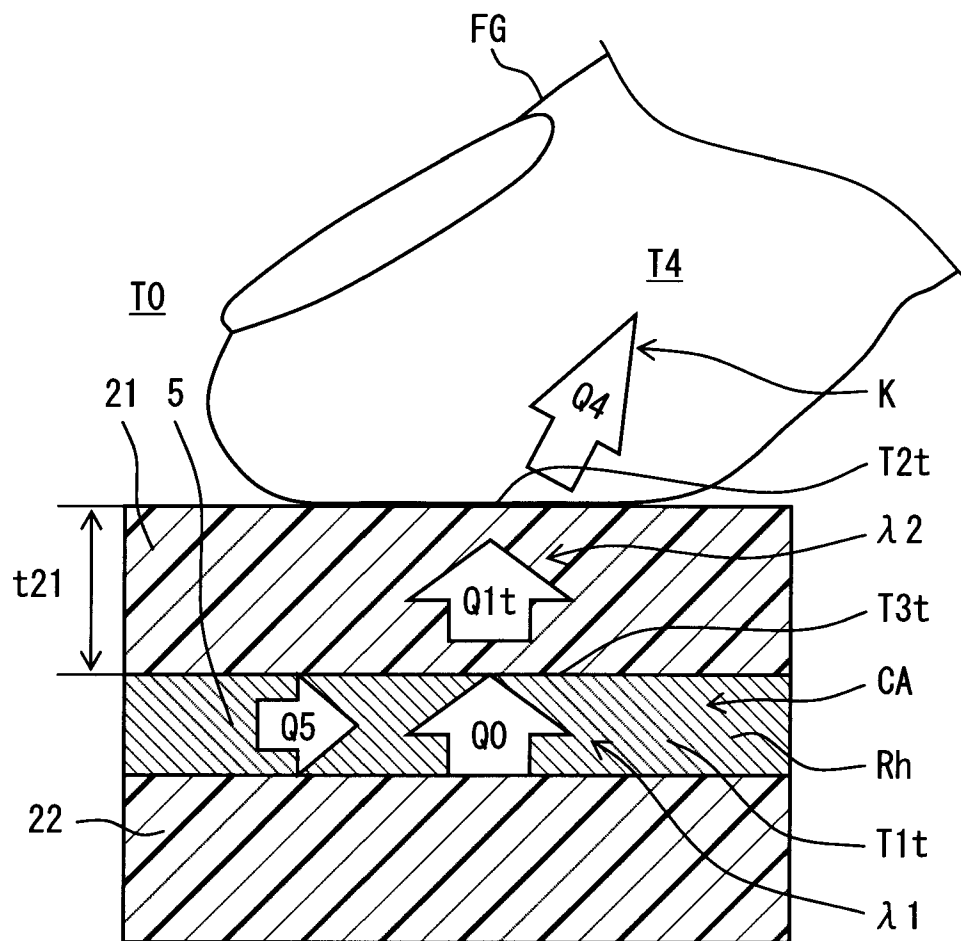
[図3]



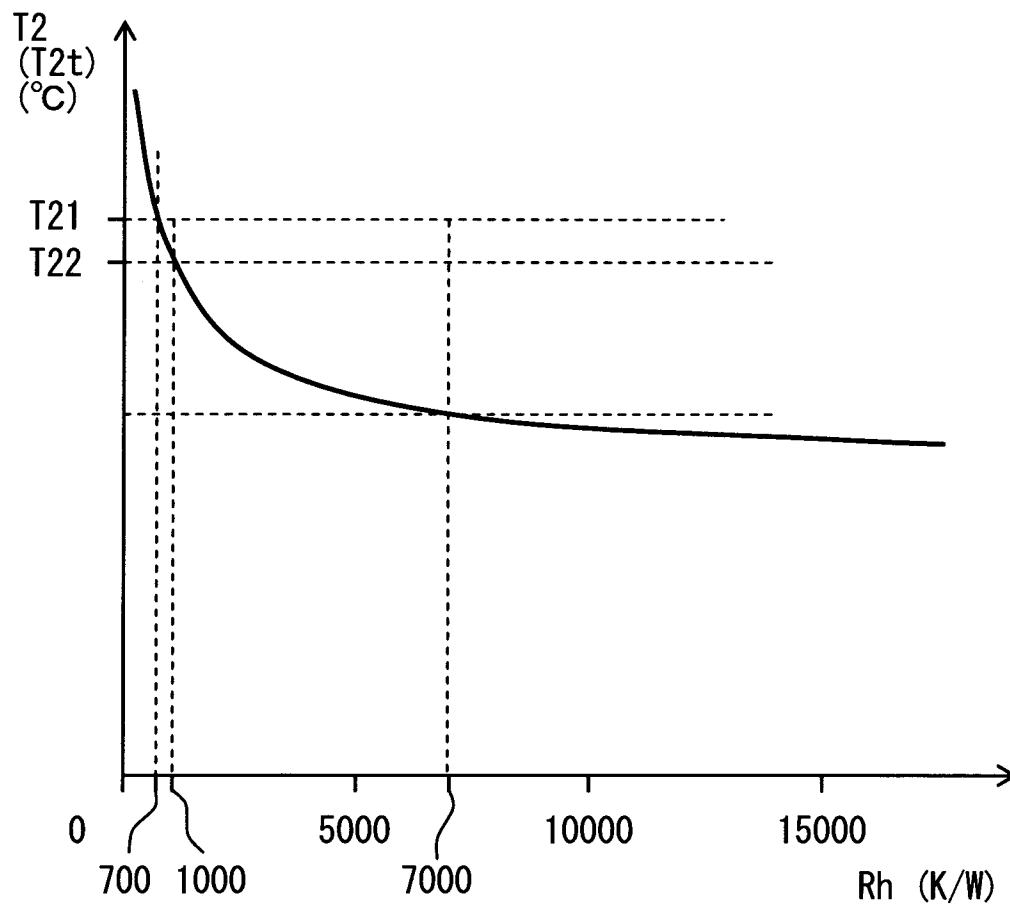
[図4]



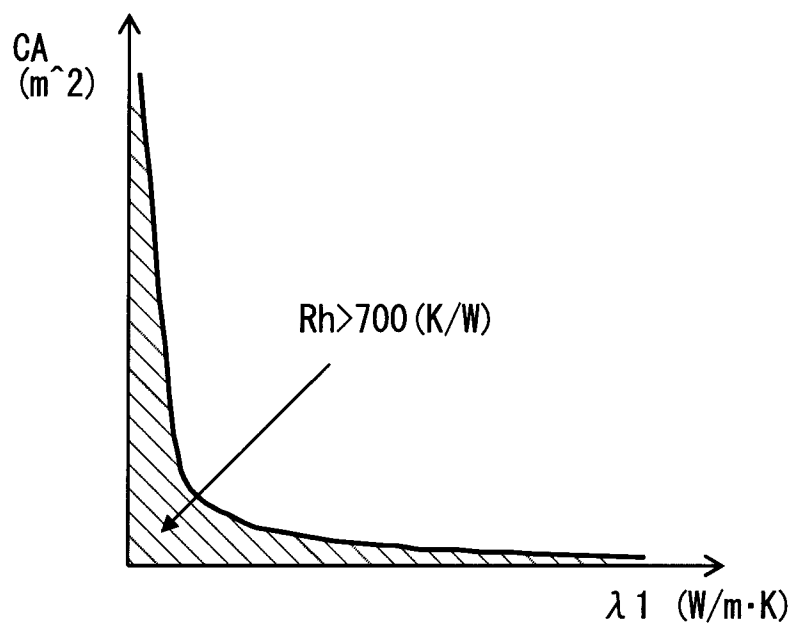
[図5]



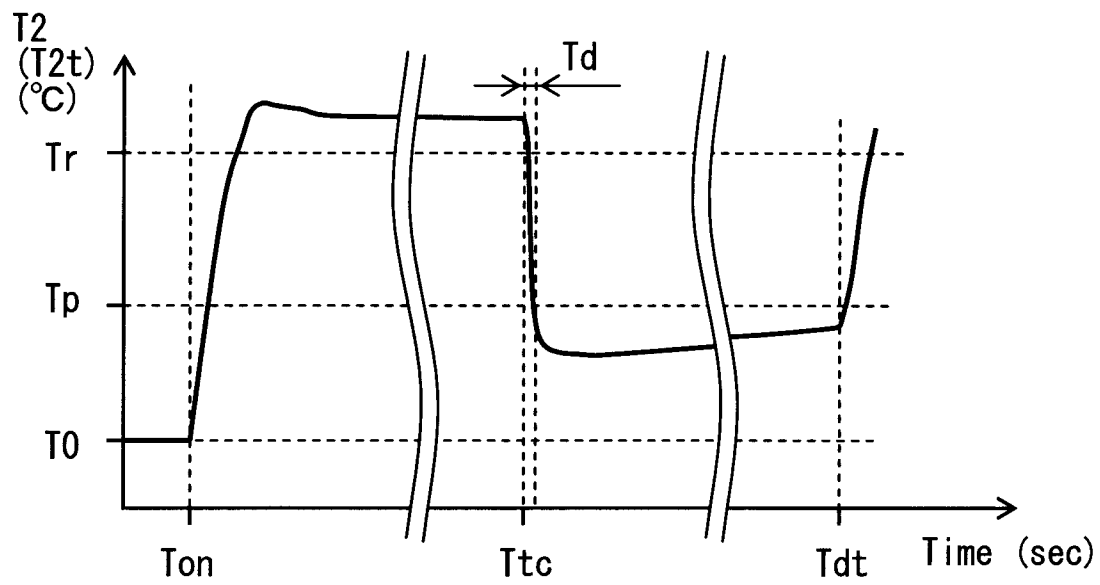
[図6]



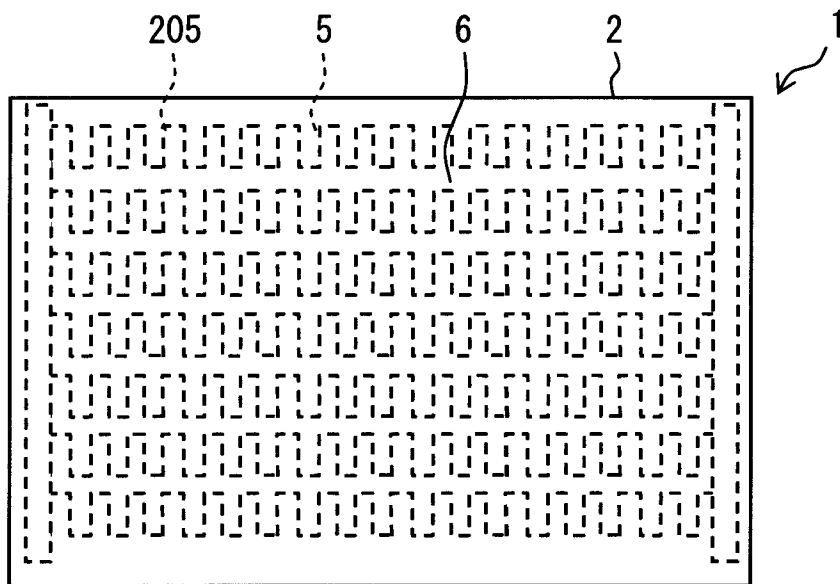
[図7]



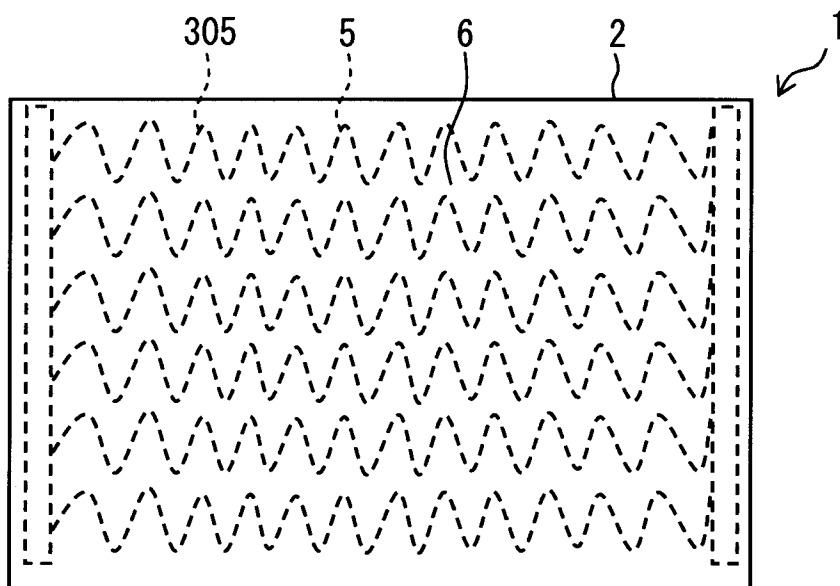
[図8]



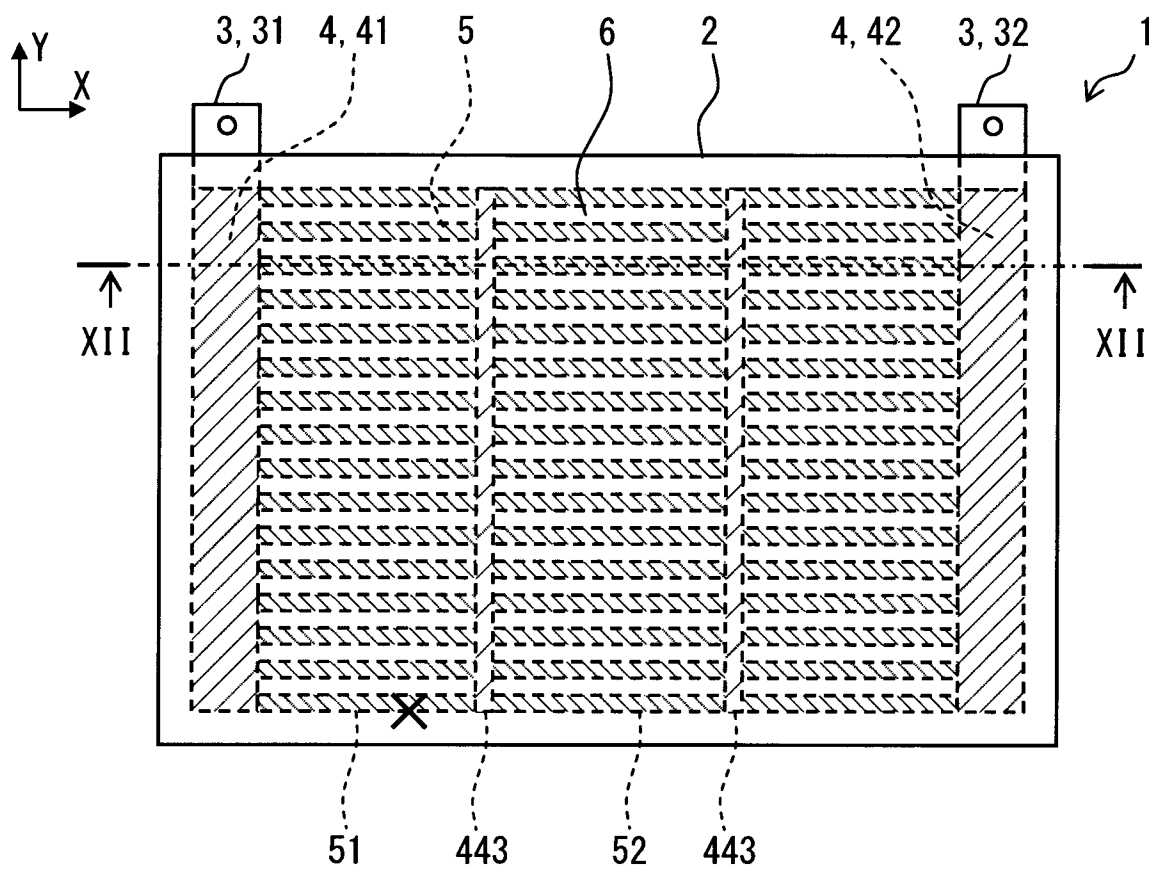
[図9]



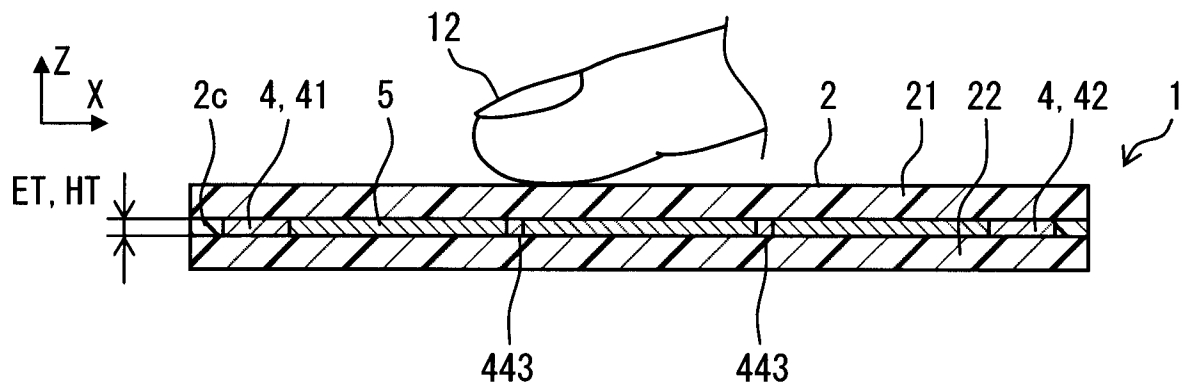
[図10]



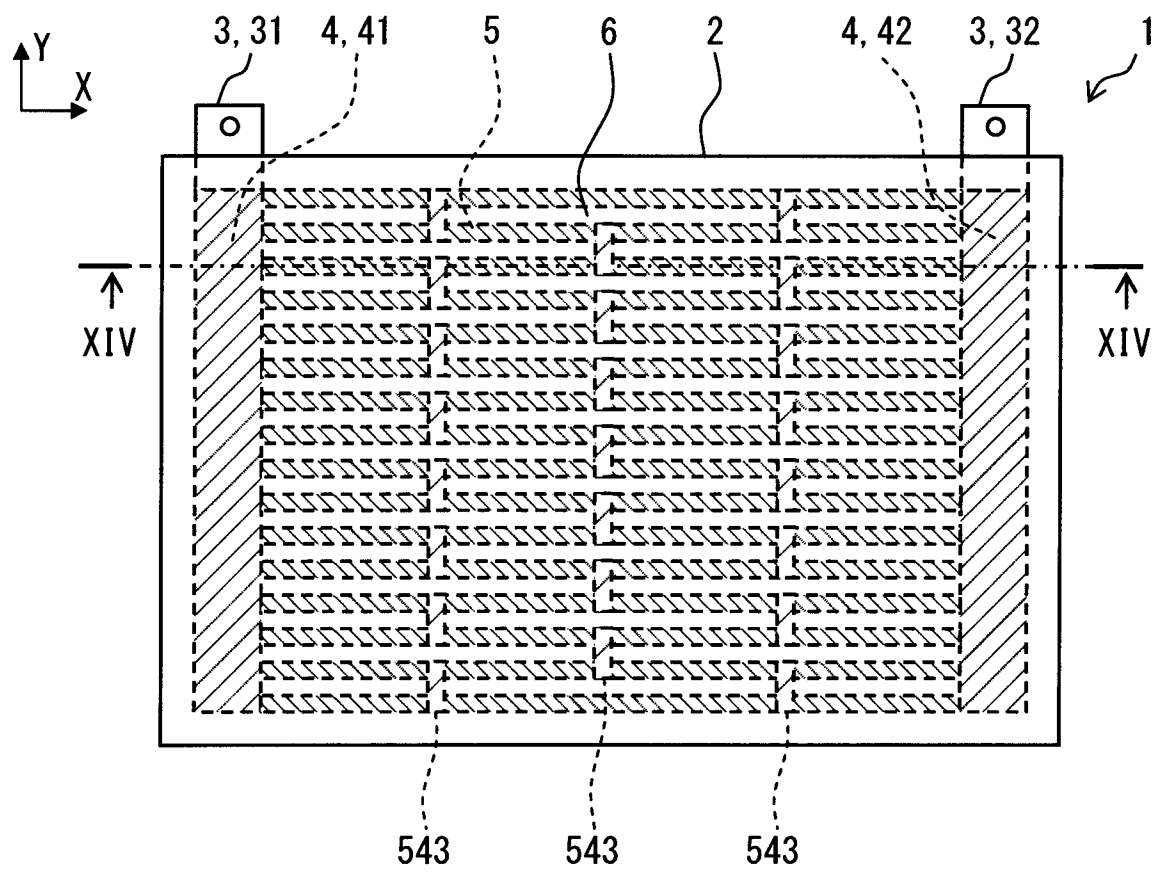
[図11]



[図12]



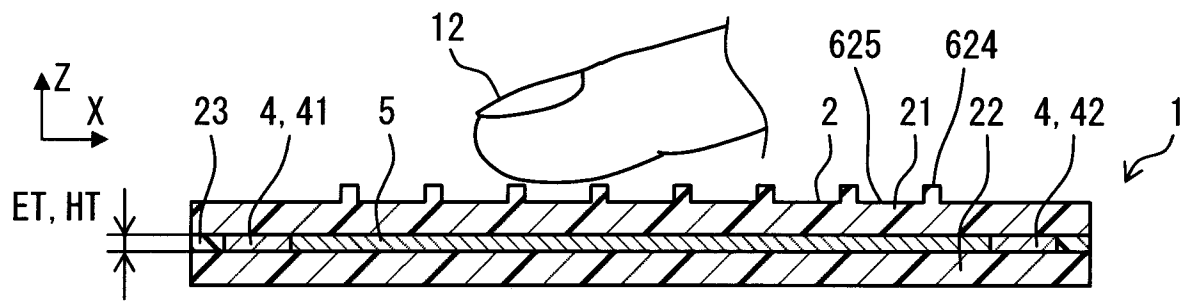
[図13]



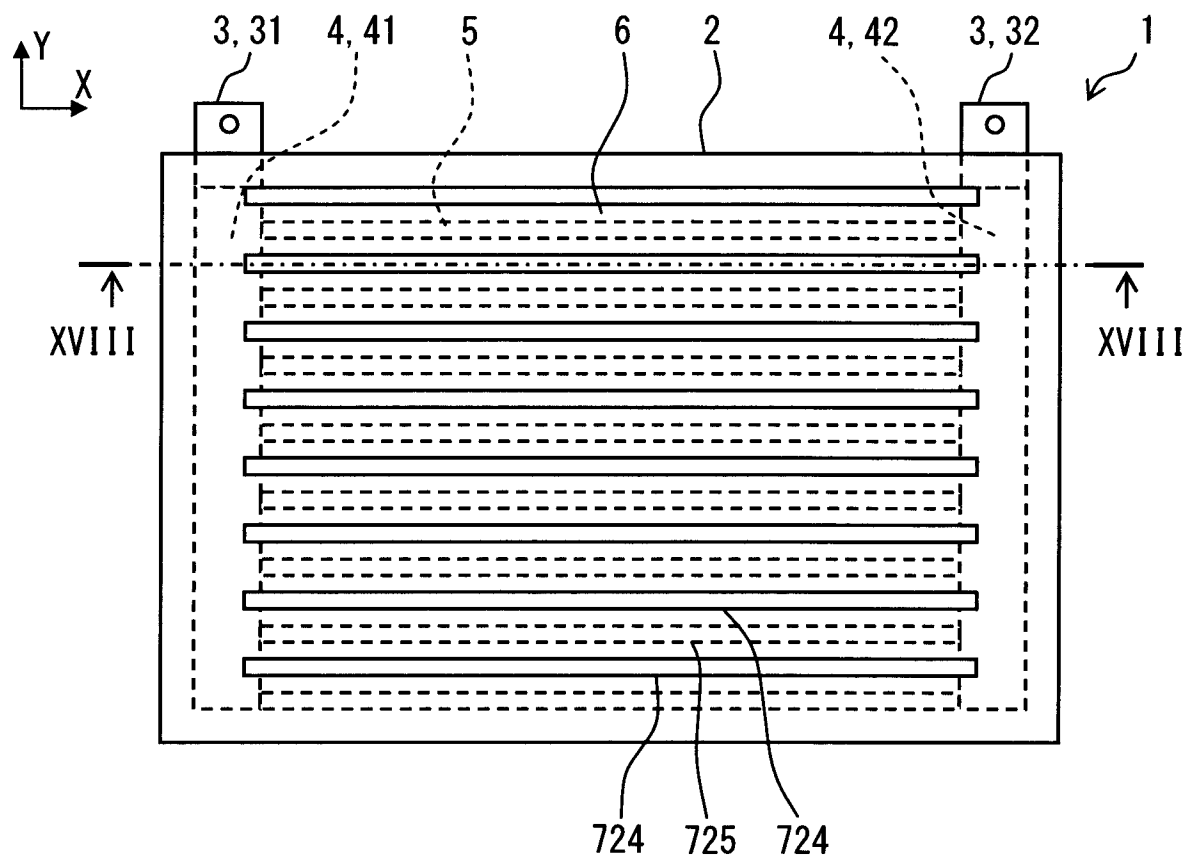
[illegible]

Figure 1 is a schematic diagram of a device 1. The device has a rectangular cross-section. A central core 2 is surrounded by multiple vertical elements 6. The device is divided into two main sections, 3, 31 and 3, 32, separated by a central region 4, 41. A dashed line 5 indicates a boundary. A coordinate system (X, Y) is shown in the top left. A horizontal dashed line XVI is indicated on both sides. Labels 624 and 625 point to specific vertical elements.

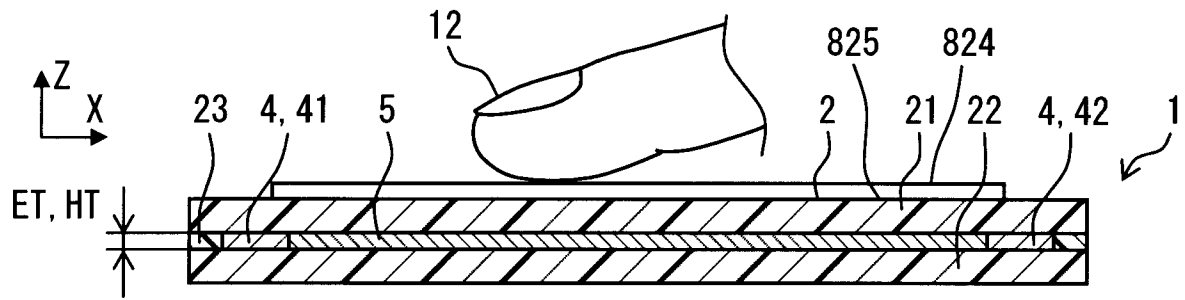
[図16]



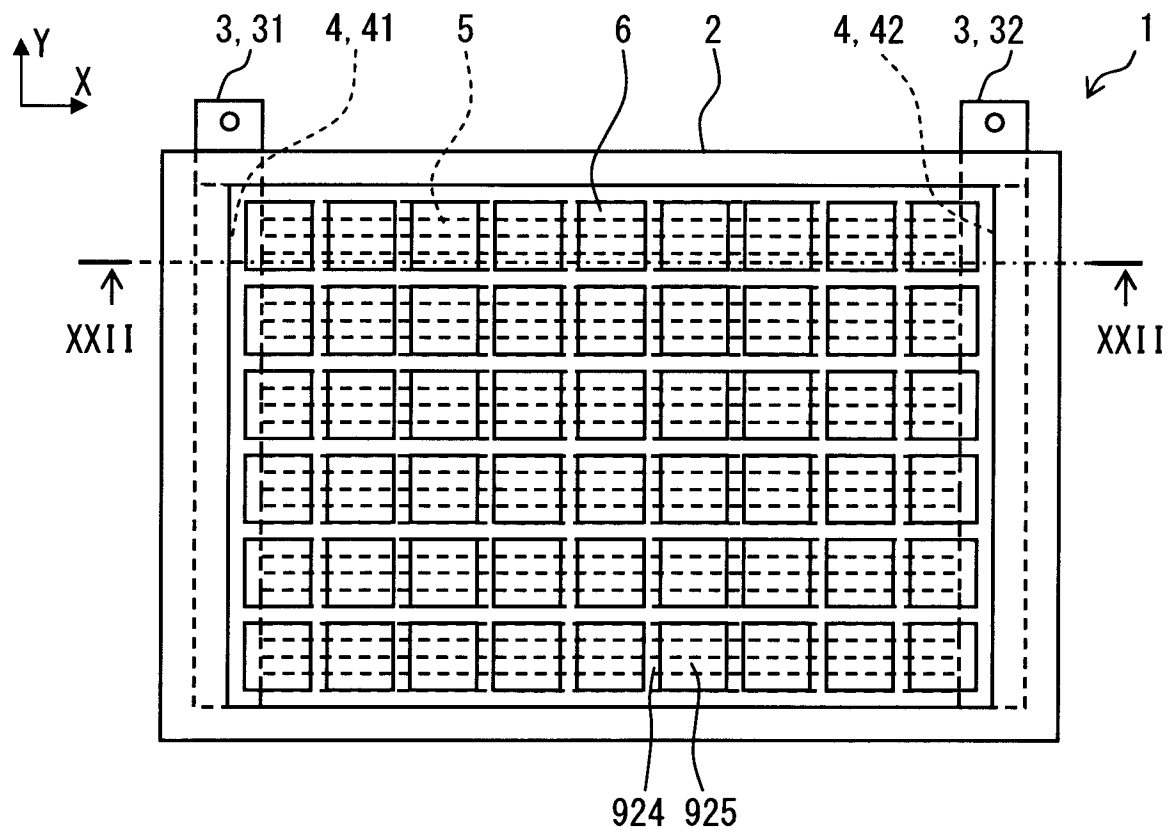
[図17]



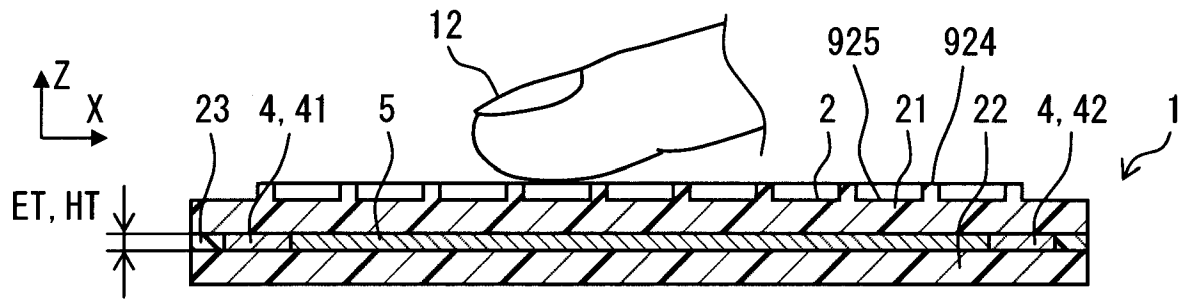
[図20]



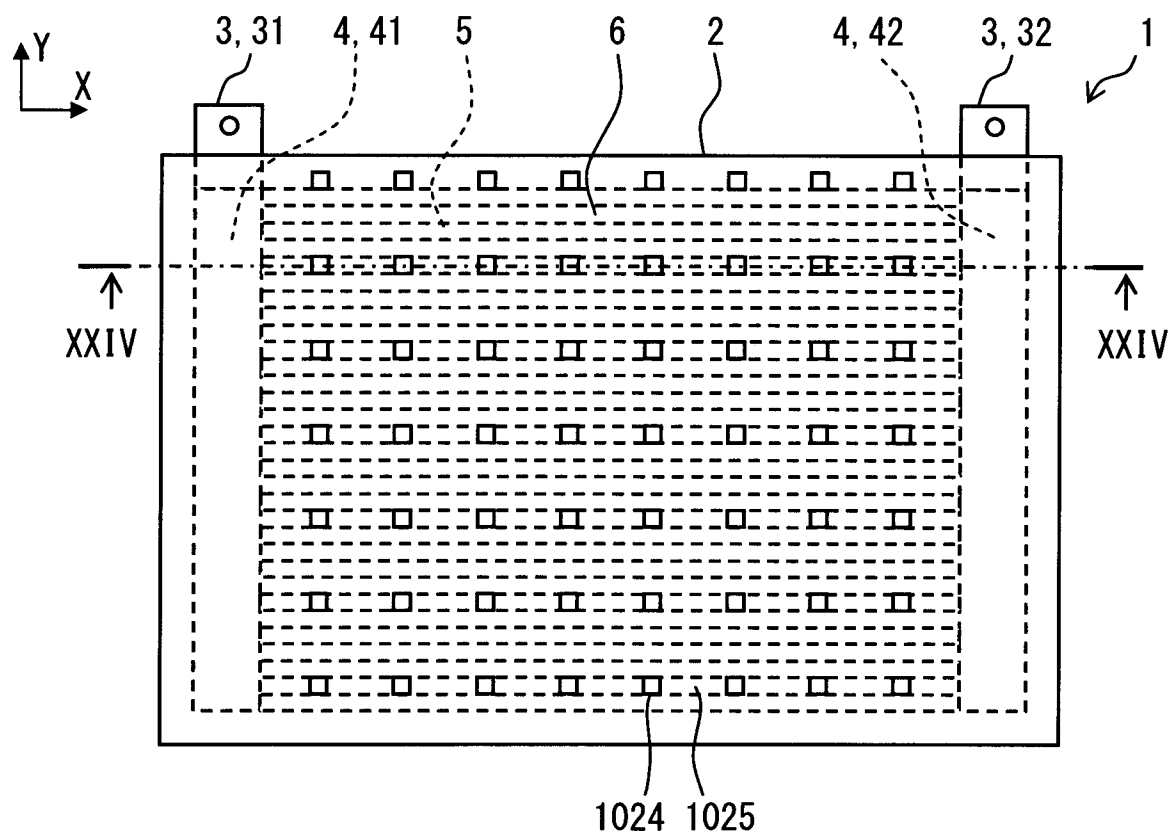
[図21]



[図22]



[図23]



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2014/001487

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

H05B3/20(2006.01)i, B60H1/22(2006.01)i

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)

H05B3/20, B60H1/22

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

Jitsuyo Shinan Koho	1922-1996	Jitsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2014
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971-2014	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	1994-2014

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

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X Y A	JP 2000-215968 A (Kabushiki Kaisha Trans Global), 04 August 2000 (04.08.2000), entire text; all drawings (Family: none)	1, 3, 5-9 4, 10 2
Y	Microfilm of the specification and drawings annexed to the request of Japanese Utility Model Application No. 128934/1986(Laid-open No. 35285/1988) (Koyo Ceramics Kabushiki Kaisha), 07 March 1988 (07.03.1988), entire text; all drawings (Family: none)	4

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

☐ 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 application or patent 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
29 May, 2014 (29.05.14)

Date of mailing of the international search report
10 June, 2014 (10.06.14)

Name and mailing address of the ISA/
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2014/001487

C (Continuation). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	JP 2012-228896 A (Denso Corp.), 22 November 2012 (22.11.2012), entire text; all drawings & US 2012/0267354 A1 & DE 102012206616 A1	10
Y	JP 2002-175870 A (Toto Ltd.), 21 June 2002 (21.06.2002), entire text; all drawings (Family: none)	10
A	JP 9-161959 A (Matsushita Electric Industrial Co., Ltd.), 20 June 1997 (20.06.1997), entire text; all drawings (Family: none)	9
A	JP 2012-56531 A (Denso Corp.), 22 March 2012 (22.03.2012), entire text; all drawings & US 2012/0061365 A1 & DE 102011112757 A1	2
E,Y	JP 2014-82126 A (Denso Corp.), 08 May 2014 (08.05.2014), entire text; all drawings (Family: none)	10
E,A		2
P,A	JP 2014-944 A (Denso Corp.), 09 January 2014 (09.01.2014), entire text; all drawings (Family: none)	2

A. 発明の属する分野の分類（国際特許分類（I P C））

Int.Cl. H05B3/20(2006.01)i, B60H1/22(2006.01)i

B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料（国際特許分類（I P C））

Int.Cl. H05B3/20, B60H1/22

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1 9 2 2 - 1 9 9 6 年
日本国公開実用新案公報	1 9 7 1 - 2 0 1 4 年
日本国実用新案登録公報	1 9 9 6 - 2 0 1 4 年
日本国登録実用新案公報	1 9 9 4 - 2 0 1 4 年

国際調査で使用した電子データベース（データベースの名称、調査に使用した用語）

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
X Y A	JP 2000-215968 A（株式会社トランス・グローバル） 2000.08.04, 全文, 全図 (ファミリーなし)	1, 3, 5-9 4, 10 2
Y	日本国実用新案登録出願61-128934号(日本国実用新案登録出願公開63-35285号)の願書に添付した明細書及び図面の内容を撮影したマイクロフィルム（香洋セラミックス株式会社） 1988.03.07, 全文, 全図 (ファミリーなし)	4

☒ C欄の続きにも文献が列挙されている。☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー

「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献（理由を付す）
「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

2 9 . 0 5 . 2 0 1 4

国際調査報告の発送日

1 0 . 0 6 . 2 0 1 4

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁（I S A / J P）
郵便番号100-8915
東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官（権限のある職員）

長浜 義憲

3 L

7 7 1 9

電話番号 0 3 - 3 5 8 1 - 1 1 0 1 内線 3 3 3 7

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号
Y	JP 2012-228896 A (株式会社デンソー) 2012. 11. 22, 全文, 全図 & US 2012/0267354 A1 & DE 102012206616 A1	10
Y	JP 2002-175870 A (東陶機器株式会社) 2002. 06. 21, 全文, 全図 (ファミリーなし)	10
A	JP 9-161959 A (松下電器産業株式会社) 1997. 06. 20, 全文, 全図 (ファミリーなし)	9
A	JP 2012-56531 A (株式会社デンソー) 2012. 03. 22, 全文, 全図 & US 2012/0061365 A1 & DE 102011112757 A1	2
E, Y E, A	JP 2014-82126 A (株式会社デンソー) 2014. 05. 08, 全文, 全図 (ファミリーなし)	10 2
P, A	JP 2014-944 A (株式会社デンソー) 2014. 01. 09, 全文, 全図 (ファミリーなし)	2