

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号

特許第4919673号
(P4919673)

(45) 発行日 平成24年4月18日 (2012. 4. 18)

(24) 登録日 平成24年2月10日 (2012. 2. 10)

(51) Int. Cl.

F I

E O 4 B 1/86 (2006. 01)

E O 4 B 1/86 P

E O 4 F 15/18 (2006. 01)

E O 4 F 15/18 G O 2 Z

E O 4 B 5/43 (2006. 01)

E O 4 B 5/43 H

請求項の数 3 (全 10 頁)

(21) 出願番号 特願2006-29742 (P2006-29742)
 (22) 出願日 平成18年2月7日 (2006. 2. 7)
 (65) 公開番号 特開2007-211415 (P2007-211415A)
 (43) 公開日 平成19年8月23日 (2007. 8. 23)
 審査請求日 平成20年5月9日 (2008. 5. 9)

(73) 特許権者 504093467
 トヨタホーム株式会社
 愛知県名古屋市中区泉一丁目2番2号
 (74) 代理人 100079049
 弁理士 中島 淳
 (74) 代理人 100084995
 弁理士 加藤 和詳
 (74) 代理人 100099025
 弁理士 福田 浩志
 (73) 特許権者 000241463
 豊田合成株式会社
 愛知県清須市春日長畑1番地
 (74) 代理人 100079049
 弁理士 中島 淳

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 建物用制振構造

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項 1】

上階床部に設けられて前記上階床部の振動に対して逆位相で振動することで前記上階床部の振動を低減するダンパと、

前記上階床部の下方に設けられる天井本体を有する下階天井部と、

材質又は厚さが前記天井本体と同じ部材を有する平板部材により構成されて前記下階天上部を構成すると共に、前記下階天井部の上側で前記天井本体に設けられて前記天井本体に質量を付加し、前記天井本体の固有振動数を前記ダンパの固有振動数とは異なる値にずらす質量体と、

前記上階床部の一部として前記上階床部の下側で前記下階天井部側から上側へ離間した状態で設けられ、前記上階床部が振動することにより生じて前記下階天井部へ伝わる音の少なくとも一部を吸収する吸音材と、

を備える建物用制振構造。

【請求項 2】

前記質量体を板状又はシート状に形成したことを特徴とする請求項 1 に記載の建物用制振構造。

【請求項 3】

前記下階天井部の全体的な質量を前記天井本体の質量の2倍とした請求項 1 又は請求項 2 に記載の建物用制振構造。

【発明の詳細な説明】

10

20

【技術分野】

【0001】

本発明は、建物の上階床部にて生じた振動に起因した下階天井部での音の発生を防止又は軽減するため建物用制振構造に関する。

【背景技術】

【0002】

例えば、下記特許文献1に開示された構造では、防振支持脚の支持ボードに支持された床下地パネルに、断面台形状の空洞が床面平行方向に複数形成されている。床下地パネルの表面から伝搬してきた振動は、空洞の領域と中実の領域との境界で反射し、更に、空洞の領域を繰り返し通過する。これにより、振動が減衰し、床下地パネルの下方に設けられているスラブに伝わる振動エネルギーが低減される。これにより、床衝撃音レベルを低減できる。

10

【特許文献1】特開2003-172020号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0003】

このように、特許文献1に開示された構造では、床下地パネルの振動が低減されるが、このような床構造を建物の上階の床に適用した場合、上階の床下地パネルの振動が下階の天井に伝わったり、共振したりすることがあり、これにより、下階天井部で音が発生することがある。このため、上階床部にて生じた振動に起因する下階天井部での音の発生を防止又は効果的に抑制する構造が切望されていた。

20

【0004】

本発明は、上記事実を考慮して、上階床部の振動を防止又は効果的に抑制しつつも、この上階床部にて生じた振動に起因する下階天井部の振動を防止又は効果的に抑制できる建物用制振構造を得ることが目的である。

【課題を解決するための手段】

【0005】

請求項1に記載の本発明に係る建物用制振構造は、上階床部に設けられて前記上階床部の振動に対して逆位相で振動することで前記上階床部の振動を低減するダンパと、前記上階床部の下方に設けられる天井本体を有する下階天井部と、材質又は厚さが前記天井本体と同じ部材を有する平板部材により構成されて前記下階天上部を構成すると共に、前記下階天井部の上側で前記天井本体に設けられて前記天井本体に質量を付加し、前記天井本体の固有振動数を前記ダンパの固有振動数とは異なる値にずらす質量体と、前記上階床部の一部として前記上階床部の下側で前記下階天井部側から上側へ離間した状態で設けられ、前記上階床部が振動することにより生じて前記下階天井部へ伝わる音の少なくとも一部を吸収する吸音材と、を備えている。

30

【0006】

請求項1に記載の本発明に係る建物用制振構造では、上階床部の下方には天井本体を有する下階天上部が設けられる。この下階天井部を構成する天井本体に質量体が付加される。これにより、天井本体、ひいては、下階天井部全体の固有振動数がダンパの固有振動数、すなわち、ダンパが相殺する上階床部の振動（例えば、44.5Hzから89.1Hzまでの63Hz帯域の振動）の振動数とは異なる値にずらされる。

40

建物の上階床部に強制外力が入力されて、これにより、上階床部が振動すると、この上階床部の所定の振動（例えば、上階床部の特定の振動数の振動で、一例としては振動数が44.5Hzから89.1Hzまでの63Hz帯域の振動）に対してダンパが逆位相で振動する。このように、ダンパが相殺する上階床部の振動の振動数とは異なる値に下階天井部全体の固有振動数がずれていることで、上記のように下階天井部の振動が励起されることを防止又は効果的に抑制できる。これにより、下階天井部の振動に起因した下階天井部での音の発生を防止又は効果的に抑制できる。

【0007】

50

一方で、上階床部に強制外力が入力されると、これに伴い上階床部の下側で生じる空気の圧力等によって下階天井部で振動が励起され、これにより下階天井部で音が発生する。ここで、本発明に係る建物用制振構造では、ダンパの固有振動数、すなわち、ダンパが相殺する上階床部の振動（例えば、 44.5 Hz から 89.1 Hz までの 63 Hz 帯域の振動）の振動数とは異なる値に下階天井部の固有振動数が設定される（すなわち、下階天井部の固有振動数が上階床部における振動の特定の振動数とはずれている）ため、上記のような下階天井部の振動が励起されることを防止又は効果的に抑制できる。これにより、下階天井部の振動に起因した下階天井部での音の発生を防止又は効果的に抑制できる。

しかも、上階床部の下側で下階天井部に対して上側に離間した状態で吸音材が設けられる。このため、上記のように上階床部に強制外力が入力され、これにより、上階床部が振動して音が発生すると、この音の少なくとも一部が吸音材により吸収される。これにより、下階天井部への音の伝播が少なくなり、又は、下階天井部へ音が伝播しない。このため、この音による下階天井部の振動が防止又は効果的に抑制され、下階天井部が振動することに起因した音の発生が防止又は効果的に抑制される。

さらに、下階天井部の上側に厚さ又は材質が天井本体と同じ部材を有する平板部材を質量体として設ける構造とすることで、天井本体に從來から用いられてきた下階天井部を適用できる。これにより、本発明を適用する建物の天井本体と、本発明を適用しない建物の下階天井部とを同一の部材とすることができ、コストを安価にできる。

【0011】

請求項2に記載の本発明に係る建物用制振構造は、請求項1に記載の本発明において、前記質量体を板状又はシート状に形成している。

【0012】

請求項2に記載の本発明に係る建物用制振構造では、天井本体に設けられる下階天井部を構成する質量体が板状又はシート状とされているため、天井本体上に質量体を設けた際に天井本体の一部に質量体の荷重が偏ることがない。

【0013】

請求項3に記載の本発明に係る建物用制振構造は、請求項1又は請求項2に記載の本発明において、前記下階天井部の全体的な質量を前記天井本体の質量の2倍としている。

【0014】

請求項3に記載の本発明に係る建物用制振構造によれば、下階天井部の全体的な質量が天井本体の質量の2倍とされ、天井本体と共に下階天井部を構成する平板部材によって下階天井部全体の固有振動数がダンパの固有振動数、すなわち、ダンパが相殺する上階床部の振動（例えば、 44.5 Hz から 89.1 Hz までの 63 Hz 帯域の振動）の振動数とは異なる値にずらされる。

【発明の効果】

【0018】

以上説明したように、請求項1に記載の本発明に係る建物用制振構造では、上階床部の振動を防止又は効果的に抑制でき、しかも、上階床部に生じた振動に起因する下階天井部の振動を防止又は効果的に抑制でき、下階天井部での音の発生を防止又は効果的に抑制できるうえ、天井本体の材料コストを低減できる。

【0020】

請求項2に記載の本発明に係る建物用制振構造では、天井本体の一部に質量体の荷重が偏ることがなく、荷重バランスを簡単にとることができる。

【0021】

請求項3に記載の本発明に係る建物用制振構造では、上階床部が振動することにより生じた音が下階天井部に伝播することを防止又は効果的に抑制でき、より一層効果的に下階天井部の振動、ひいては、この振動に起因した音の発生を防止又は効果的に抑制できる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0023】

< 第1の実施の形態の構成 >

10

20

30

40

50

図 1 には、本発明の第 1 の実施の形態に係る建物用制振構造を適用した建物としてのスチールハウス 10 の要部の構成の断面が概略的に示されている。

【0024】

この図に示されるように、このスチールハウス 10 は、下階天井部としての 1 階天井部 12 を備えている。1 階天井部 12 は天井本体 14 を備えている。天井本体 14 は、例えば、石膏ボード等の平板材により形成されており、スチールハウス 10 の 1 階居室の天井を事実上構成している。なお、天井本体 14 の構成は石膏ボードに限定されるものではなく、他の平板状部材を適用しても構わない。この天井本体 14 の上側には、質量体としての平板部材 16 が載置されている。本実施の形態では、平板部材 16 は材質や厚さが天井本体 14 と同一の部材とされており、これにより、1 階天井部 12 は全体的に天井本体 14 の 2 倍の質量を有している。

10

【0025】

以上の構成の 1 階天井部 12 の上側には空間 13 が形成されており、床根太 18 が 1 階天井部 12 に対してスチールハウス 10 の上下方向に離間した状態で配置されている。床根太 18 は図 1 の紙面奥行き方向及び手前方向に沿って長手で且つ断面形状が長手方向に対して直交した 1 方向に開口したリップ型鋼とされている。床根太 18 を構成する上側のフランジ 20 上には上階床部としての 2 階床部 22 を構成する床下地パネル 24 が配置されており、この床下地パネル 24 が下方から床根太 18 に支持されている。床下地パネル 24 は、例えば、木質微小片を合成樹脂材にて固めることで形成された所謂「パーティクルボード」で構成されている。

20

【0026】

なお、床下地パネル 24 の構成がこのようなパーティクルボードに限定されるものではなく、他の平板状部材を適用しても構わない。床下地パネル 24 上には平板状又はシート状の床表面材 26 が載置されている。

【0027】

ここで、2 階床部 22 の全体的な固有振動数（例えば、44.5 Hz から 89.1 Hz までの 63 Hz 帯域の振動の振動数）は、例えば、1 階天井部 12 を構成する天井本体 14 の固有振動数に略等しい。但し、上記のように、天井本体 14 上には平板部材 16 が載置されているため、1 階天井部 12 は全体的に天井本体 14 の 2 倍の質量を有し、これにより、1 階天井部 12 全体的な固有振動数が 2 階床部 22 の全体的な固有振動数とは異なる値となっている。

30

【0028】

一方、床下地パネル 24 の下側には吸音材 28 が配置されている。吸音材 28 は、例えば、所謂「グラスウール」により形成されている。但し、通常、断熱材として用いられるグラスウールは、1 立方メートル当たり 10 kg 程度であるが、本実施の形態で吸音材 28 として用いられるグラスウールは、1 立方メートル当たり 35 kg 程度と、断熱材として用いられる場合よりも高密度に設定されている。

【0029】

また、図 1 に示されるように、上記の床根太 18 を構成するウェブ 30 には断面 L 字形状のダンパベース 32 が固定されている。このダンパベース 32 上には、ダンパとしてのダイナミックダンパ 34 を構成する弾性体としてのゴム部 36 が取り付けられている。ゴム部 36 は、例えば、ブチルゴムによりスチールハウス 10 の少なくとも上下方向、好ましくは、上下方向を含めた複数方向に弾性変形可能なブロック状に形成されている。

40

【0030】

なお、ゴム部 36 の材質はブチルゴムに限定されるものではなく、天然ゴムや他の合成樹脂材により形成してもよい。また、弾性部材の材質がこのような天然ゴムや合成樹脂材に限定されるものではなく、スチールハウス 10 の上下方向に弾性変形可能であれば金属スプリング等を適用してもよい。更に言えば、弾性部材は、上記の床下地パネル 24 の材質や大きさ等、床下地パネル 24 の固有振動数に影響する各パラメータに応じた弾性係数を有する材質を適宜に選定すればよい。

50

【 0 0 3 1 】

このゴム部 3 6 上には、ダイナミックダンパ 3 4 における付加質量体としてのマスブロック 3 8 が載置されている。マスブロック 3 8 は、例えば、鉄等の金属によってブロック状又は板状に形成されている。マスブロック 3 8 の長手方向、幅方向、及び、厚さ方向の各寸法や質量は、床下地パネル 2 4 の材質や大きさ等、床下地パネル 2 4 の固有振動数に影響する各パラメータに応じて設定されている。

【 0 0 3 2 】

なお、本実施の形態では、マスブロック 3 8 の材質を鉄等の金属としたが、マスブロック 3 8 の材質が金属に限定されるものではなく、床下地パネル 2 4 の固有振動数に影響する各パラメータに基づき、マスブロック 3 8 として適した寸法と必要な質量に応じてマスブロック 3 8 の材質は適宜に選定すればよい。

10

【 0 0 3 3 】

< 第 1 の実施の形態の作用、効果 >

次に、本実施の形態の作用並びに効果について説明する。本実施の形態では、床表面材 2 6 上を人が歩行したり、床表面材 2 6 上に物が落とされたりすることに起因した上部強制外力が床表面材 2 6 の表面に付与されると、この上部強制外力が床表面材 2 6 から床下地パネル 2 4 に伝わり、床下地パネル 2 4 が振動する。床下地パネル 2 4 が振動すると、この床下地パネル 2 4 の振動のうち、特定の振動数の振動（一例として、 44.5 Hz から 89.1 Hz までの 63 Hz 帯域の振動）に共振してマスブロック 3 8 がゴム部 3 6 を弾性変形させつつ、上記の特定の振動数の振動に対して逆位相で振動する。この逆位相の振動によって床下地パネル 2 4 の振動が防止又は効果的に抑制される。

20

【 0 0 3 4 】

ここで、図 2 には 2 階床部 2 2 に強制外力が入力された際の周波数毎の床根太 1 8 の上下方向の振動レベル分布が示されており、図 3 には 2 階床部 2 2 に強制外力が入力された際の周波数毎の床根太 1 8 の左右方向（水平方向のうち、床根太 1 8 の長手方向に対して直交する方向）の振動レベル分布が示されている。これらのグラフにおいて、点線は従来構造の場合を示し、実線は本実施の形態の場合を示している。

【 0 0 3 5 】

これらのグラフからもわかるように、本実施の形態を適用した場合には、 44.5 Hz から 89.1 Hz までの 63 Hz 帯域の振動の振動レベルのピークを低減でき、しかも、 63 Hz の極近傍における周波数の振動レベルを低減できる。このように、本実施の形態では 2 階床部 2 2 に強制外力が入力された際に衝撃音の原因となる 63 Hz 帯域における床根太 1 8 の振動レベルのピークを低減でき、衝撃音の原因となる帯域の床下地パネル 2 4 の振動を抑制できる。

30

【 0 0 3 6 】

一方で、天井本体 1 4 に設けられた平板部材 1 6 を天井本体 1 4 の一部とみなすと、天井本体 1 4 の質量が 2 倍程度に増加している。これにより、平板部材 1 6 を含む天井本体 1 4 全体の固有振動数が、天井本体 1 4 単独での固有振動数とは異なる値となる。上記のように、2 階床部 2 2 の全体的な固有振動数が天井本体 1 4 単独での固有振動数に等しいのであれば、平板部材 1 6 を含む天井本体 1 4 全体、すなわち、1 階天井部 1 2 の固有振動数は、2 階床部 2 2 の全体的な固有振動数（すなわち、ダイナミックダンパ 3 4 が相殺させる 2 階床部 2 2 の振動の振動数）とは異なる値となる。

40

【 0 0 3 7 】

このため、上部強制外力が床下地パネル 2 4 に入力されることで床下地パネル 2 4 が振動し、これにより、空間 1 3 内の空気に圧力が生じ、この空気の圧力により 1 階天井部 1 2 で振動が励起されても、1 階天井部 1 2 の振動が防止又は振動が極めて効果的に抑制される。これにより、天井本体 1 4 の振動に起因した音の発生を防止又は極めて効果的に抑制できる。

【 0 0 3 8 】

また、1 階天井部 1 2 の固有振動数をずらすという観点からすれば、平板部材 1 6 では

50

なく、例えば、ブロック状の質量体を天井本体 1 4 に適宜に取り付けられればよい。しかしながら、本実施の形態では、質量体としての平板部材 1 6 が平板状であるため、天井本体 1 4 の一部に平板部材 1 6 の荷重が偏ることがなく、荷重バランスを簡単にとることができる。

【 0 0 3 9 】

さらに、上記のように、1 階天井部 1 2 の固有振動数をずらすという観点からすれば、平板部材 1 6 を設けずに、天井本体 1 4 そのものの板厚を変えて質量を増加させて対応してもよい。これに対して本実施の形態では、敢えて天井本体 1 4 に平板部材 1 6 を設ける構成とすることで、天井本体 1 4 に関しては従来の 1 階天井板を適用することができる。このため、本実施の形態（本発明）を適用しない 1 階天井板と本実施の形態における天井本体 1 4 とを併用でき、コストを安価にできる。

10

【 0 0 4 0 】

一方で、上記のように、床下地パネル 2 4 に上部強制外力が入力されて床下地パネル 2 4 が振動し、これにより生じた音は、床下地パネル 2 4 の下側に設けられた吸音材 2 8 によりその一部又は全部が吸収される。これにより、上記の音が空間 1 3 内の空気を介して 1 階天井部 1 2 に伝播することを防止又は極めて効果的に抑制できる。このため、この音に起因した天井本体 1 4 の振動が防止又は効果的に抑制され、ひいては、天井本体 1 4 が振動することに起因した音の発生を防止又は効果的に抑制できる。

【 0 0 4 1 】

ここで、図 4 には 2 階床部 2 2 に強制外力が入力された際の周波数毎の 1 階室内音の音圧レベル分布が示されている。このグラフにおいて、点線は従来構造の場合を示し、実線は本実施の形態の場合を示している。

20

【 0 0 4 2 】

このグラフに示されるように、本実施の形態を適用した場合には、極一部の周波数域で例外はあるものの、基本的に 4 4 . 5 H z から 8 9 . 1 H z までの 6 3 H z 帯域の音圧レベルを低くでき、特に、6 3 H z の極近傍の周波数の音圧レベルを低くできる。このように、本実施の形態を適用することで、6 3 H z 帯域で特に 6 3 H z 及びの極近傍の周波数の音圧レベルを抑制でき、1 階室内の静粛性を向上できる。

【 0 0 4 3 】

しかも、6 3 H z の音に対して倍音の関係となる周波数の音又はこの帯域の音（例えば、1 2 6 H z 及びその極近傍の周波数の音）もまた、6 3 H z 帯域の音と共に音圧レベルが抑制される。これにより、1 階室内の静粛性を更に向上できる。

30

【 0 0 4 4 】

< 第 2 の実施の形態 >

次に、本発明のその他の実施の形態について説明する。なお、以下の各実施の形態を説明するにあたり、前記第 1 の実施の形態を含めて説明している実施の形態よりも前出の実施の形態と基本的に同一の部位に関しては、同一の符号を付与してその詳細な説明を省略する。

【 0 0 4 5 】

図 5 には、本発明の第 2 の実施の形態に係る建物用制振構造を適用した建物としてのスチールハウス 5 0 の要部の構成の断面が概略的に示されている。

40

【 0 0 4 6 】

このスチールハウス 5 0 は、1 階天井部 1 2 に代わり下階天井部としての 1 階天井部 5 2 を備えている。1 階天井部 5 2 は天井本体 1 4 及び平板部材 1 6 を備えている点では前記第 1 の実施の形態における 1 階天井部 1 2 と同じである。但し、1 階天井部 5 2 は加圧材としての吸音材 5 4 を備えている。吸音材 5 4 は、例えば、けい酸分と酸化カルシウム分を主成分とした人造鉱物繊維である所謂「ロックウール」により構成されている。

【 0 0 4 7 】

また、図 5 に示されるように、スチールハウス 5 0 は 2 階床部 2 2 に代わる上階床部としての 2 階床部 5 6 を備えている。2 階床部 5 6 は吸音材 2 8 を備えていない点で 2 階床

50

部 2 2 とは構成が異なる。なお、本実施の形態では、吸音材 2 8 を備えない 2 階床部 5 6 を適用したが、吸音材 2 8 を備える 2 階床部 2 2 を 2 階床部 5 6 に代えて適用しても構わない。

【 0 0 4 8 】

すなわち、以上の構成の本実施の形態は、2 階床部 5 6 が吸音材 2 8 を備えておらず、代わりに吸音材 5 4 を備える構成である。前記第 1 の実施の形態における吸音材 2 8 も、本実施の形態における吸音材 5 4 も天井本体 1 4 と床下地パネル 2 4 との間に設けられていることに変わりはない。このため、本実施の形態も前記第 1 の実施の形態と基本的に同様の作用を奏し、前記第 1 の実施の形態と基本的に同様の効果を得ることができる。

【 0 0 4 9 】

< 第 3 の実施の形態 >

次に、本発明の第 3 の実施の形態について説明する。

【 0 0 5 0 】

図 6 には本実施の形態に係る建物用制振構造を適用した建物としてのユニット工法仕様の住宅 7 0 の要部の構成の断面が概略的に示されている。

【 0 0 5 1 】

この図に示されるように、住宅 7 0 では、床根太 1 8 に代わり床下地パネル 2 4 を支える断面矩形筒状の床小梁 7 2 の下端部には、平板状の支持板 7 4 が固定されている。支持板 7 4 は床小梁 7 2 の幅方向に沿った中央部で床小梁 7 2 に固定されており、床小梁 7 2 よりもその幅方向両側に延出された部分にはそれぞれダンパース 3 2 が取り付けられており、各ダンパース 3 2 にダイナミックダンパ 3 4 が取り付けられている。

【 0 0 5 2 】

以上の構成の本実施の形態は、ダイナミックダンパ 3 4 の配置態様が前記第 1 の実施の形態とは異なるものの、基本的には前記第 1 の実施の形態と同様の構成であるため、本実施の形態でも前記第 1 の実施の形態と同様の作用を奏し、前記第 1 の実施の形態と同様の効果を得ることができる。

【図面の簡単な説明】

【 0 0 5 3 】

【図 1】本発明の第 1 の実施の形態に係る建物用制振構造を適用した建物の構成の概略を示す断面図である。

【図 2】上階床部に強制外力が入力された際の周波数毎の床根太の上下方向の振動レベル分布を示すグラフである。

【図 3】上階床部に強制外力が入力された際の周波数毎の床根太の左右方向の振動レベル分布を示すグラフである。

【図 4】上階床部に強制外力が入力された際の下階室内の音圧レベル分布を示すグラフである。

【図 5】本発明の第 2 の実施の形態に係る建物用制振構造を適用した建物の構成の概略を示す断面図である。

【図 6】本発明の第 3 の実施の形態に係る建物用制振構造を適用した建物の構成の概略を示す断面図である。

【符号の説明】

【 0 0 5 4 】

- 1 0 スチールハウス（建物）
- 1 2 1 階天井部（下階天井部）
- 1 3 空間
- 1 4 天井本体
- 1 6 平板部材（質量体）
- 2 2 2 階床部（上階床部）
- 2 8 吸音材
- 3 4 ダイナミックダンパ（ダンパ）

10

20

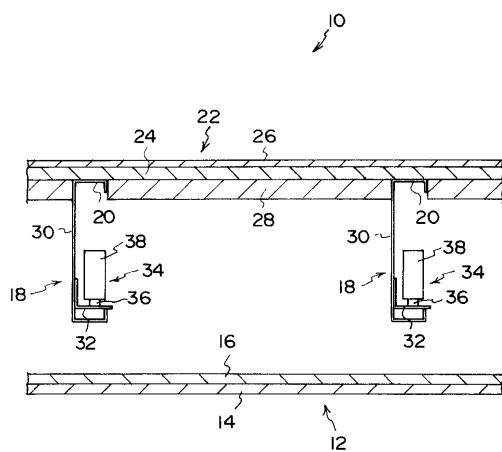
30

40

50

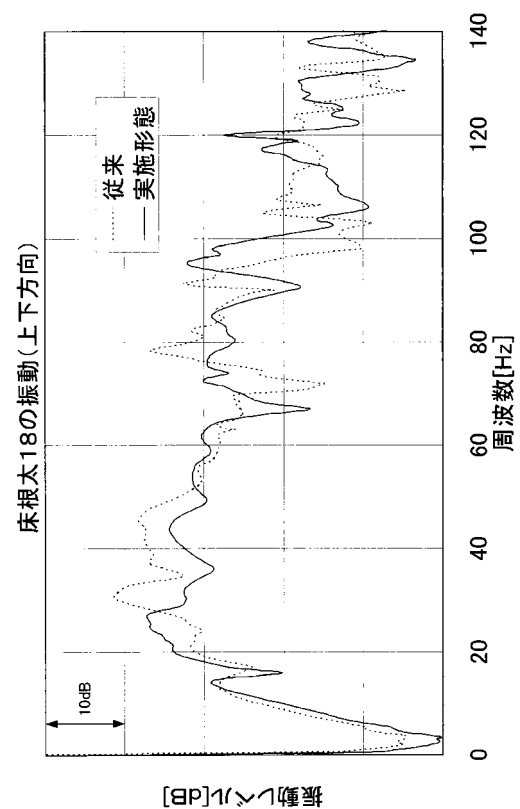
- 5 0 スチールハウス（建物）
- 5 2 1階天井部（下階天井部）
- 5 4 吸音材
- 5 6 2階床部（上階床部）
- 7 0 住宅（建物）

【図 1】

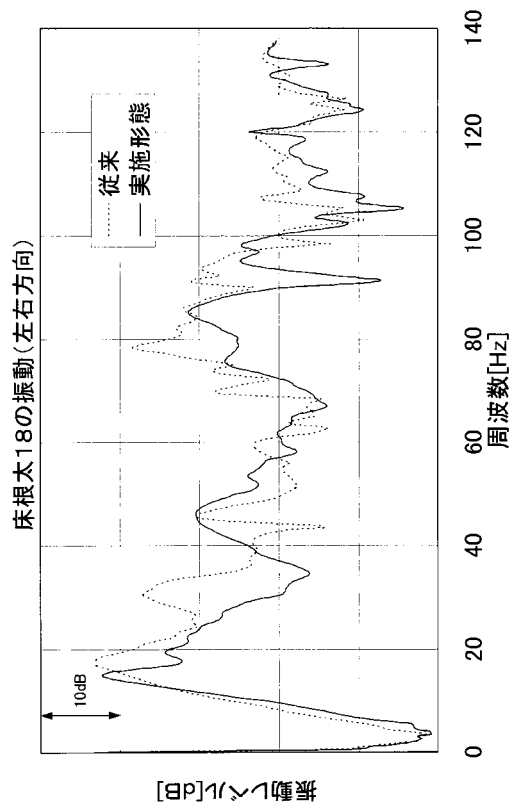


- 1 0 スチールハウス（建物）
- 1 2 1階天井部（下階天井部）
- 1 4 天井本体
- 1 6 平板部材（質量体）
- 2 2 2階床部（上階床部）
- 2 8 吸音材
- 3 4 ダイナミックダンパ（ダンパ）

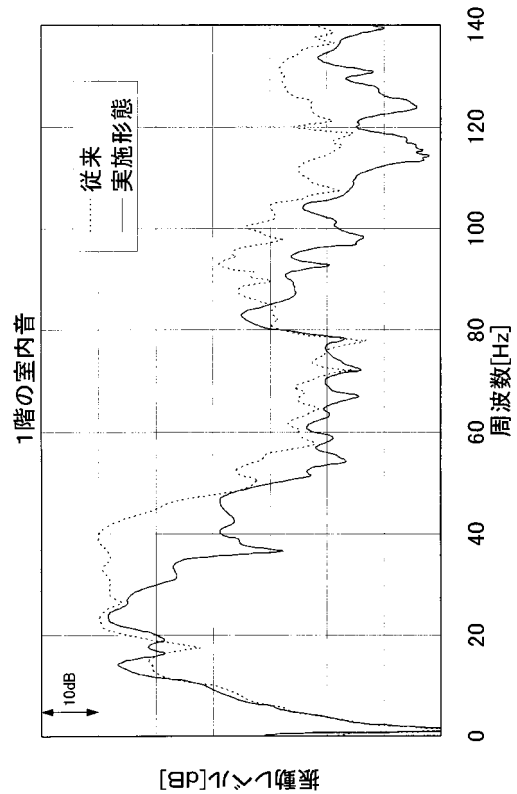
【図 2】



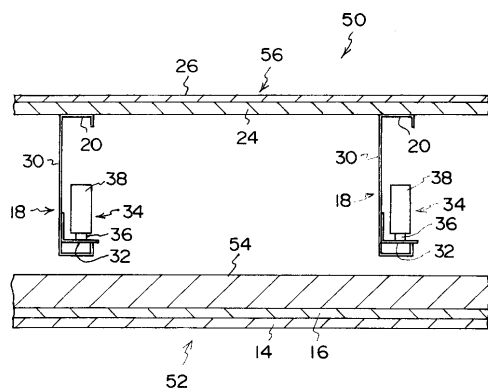
【図 3】



【図 4】

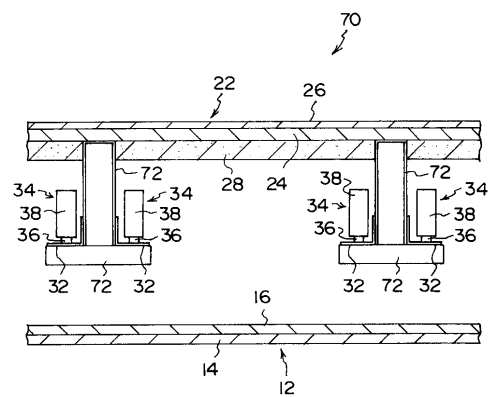


【図 5】



- 50 スチールハウス (建物)
- 52 1階天井部 (下階天井部)
- 54 吸音材
- 56 2階床部 (上階床部)

【図 6】



- 70 住宅 (建物)

フロントページの続き

- (74)代理人 100084995
弁理士 加藤 和詳
- (74)代理人 100085279
弁理士 西元 勝一
- (74)代理人 100099025
弁理士 福田 浩志
- (72)発明者 横川 貴之
愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内
- (72)発明者 君付 政春
愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内
- (72)発明者 広沢 邦和
愛知県西春日井郡春日町大字落合字長畑1番地 豊田合成株式会社内
- (72)発明者 安井 誠志
愛知県西春日井郡春日町大字落合字長畑1番地 豊田合成株式会社内
- (72)発明者 笹田 有
愛知県西春日井郡春日町大字落合字長畑1番地 豊田合成株式会社内

審査官 田中 洋行

- (56)参考文献 特開2005-299088(JP,A)
特開平05-172183(JP,A)
特開2004-003280(JP,A)
特開2004-190410(JP,A)
特開平10-183849(JP,A)
特開2003-172020(JP,A)
特開2005-350888(JP,A)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

E 0 4 B 1 / 8 6
E 0 4 B 5 / 4 3
E 0 4 B 9 / 0 0
E 0 4 F 1 5 / 1 8
F 1 6 F 1 5 / 0 2 - 1 5 / 0 8