

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特許公報(B2)

(11) 特許番号

特許第6579164号
(P6579164)

(45) 発行日 令和1年9月25日(2019.9.25)

(24) 登録日 令和1年9月6日(2019.9.6)

(51) Int.Cl.		F 1			
B 6 0 K	5/12	(2006.01)	B 6 0 K	5/12	F
F 1 6 F	15/08	(2006.01)	F 1 6 F	15/08	B
			F 1 6 F	15/08	W

請求項の数 8 (全 24 頁)

(21) 出願番号	特願2017-144092 (P2017-144092)	(73) 特許権者	000003137
(22) 出願日	平成29年7月26日 (2017.7.26)		マツダ株式会社
(65) 公開番号	特開2019-25951 (P2019-25951A)		広島県安芸郡府中町新地3番1号
(43) 公開日	平成31年2月21日 (2019.2.21)	(74) 代理人	100121603
審査請求日	平成30年3月23日 (2018.3.23)		弁理士 永田 元昭
		(74) 代理人	100141656
			弁理士 大田 英司
		(74) 代理人	100182888
			弁理士 西村 弘
		(74) 代理人	100196357
			弁理士 北村 吉章
		(74) 代理人	100067747
			弁理士 永田 良昭

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 車両のパワートレインマウント構造

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

前後に脚部を有する脚立状脚部材の上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部を備えたパワートレイン側マウントブラケットが、上記延出部に取付けられるマウントラバーを介して車体側マウントブラケットに接続される車両のパワートレインマウント構造であって、

上記前後の脚部間を連結する連結部を備え、

該連結部に中間取付け部を設けると共に、該中間取付け部に隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部が形成された

車両のパワートレインマウント構造。

【請求項2】

上記剛性低下部は、上記連結部上部の前後の脚部間に形成された開口部である

請求項1に記載の車両のパワートレインマウント構造。

【請求項3】

上記剛性低下部は、上記連結部上部の前後の脚部間に形成される脚部の幅よりも薄い薄肉縦壁部である

請求項1に記載の車両のパワートレインマウント構造。

【請求項4】

上記前後の脚部間に縦壁部が形成され、

上記剛性低下部は、上記縦壁部内部に形成される肉抜き部である

請求項 1 または 2 に記載の車両のパワートレインマウント構造。

【請求項 5】

上記肉抜き部間を橋渡すリブが形成された

請求項 4 に記載の車両のパワートレインマウント構造。

【請求項 6】

上記剛性低下部が、上記前後の脚部の取付け位置に対して上記中間取付け部を車幅方向内側にオフセットさせることで構成された

請求項 1 ~ 5 の何れか一項に記載の車両のパワートレインマウント構造。

【請求項 7】

上記連結部が上記前後の脚部間を直線状に連結し、

上記剛性低下部が、該連結部から車幅方向内側にオフセットした位置に上記中間取付け部を形成することで構成された

請求項 6 に記載の車両のパワートレインマウント構造。

【請求項 8】

上記剛性低下部が上記前後の脚部からそれぞれ車幅方向内側に向けて延びる連結部の交点部位に上記中間取付け部を形成することで構成された

請求項 6 に記載の車両のパワートレインマウント構造。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

この発明は、前後に脚部を有する脚立状脚部材の上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部を備えたパワートレイン側マウントブラケットが、上記延出部に取付けられるマウントラバーを介して車体側マウントブラケットに接続される車両のパワートレインマウント構造に関する。

【背景技術】

【0002】

一般に、エンジンと変速機とを連結したパワートレインは、マウント支持部を介してフロントサイドフレームにマウント支持されている。

従来、変速機側のマウント支持部は、図 22 の (c) に示すような構造が知られている。

すなわち、同図に示すように、前後にマウントラバー支持片 101, 102 を有し、これらマウントラバー支持片 101, 102 の基部を、車両前後方向に延びる連結部 103 で連結し、車両平面視でコの字状に形成されたパワートレイン側マウントブラケット 100 を備えている。

【0003】

この従来構造のパワートレイン側マウントブラケット 100 においては、前後の合計 2 つのマウントラバー支持片 101, 102 で挟むれに対する複数の共振周波数 f_1 , f_2 , f_3 (図 22 の (a) 参照) が発生し、これら複数の共振周波数 f_1 , f_2 , f_3 がそれぞれ異なり、当該共振周波数 f_1 , f_2 , f_3 が同図に示すギヤノイズ起振力帯域と重なって、ノイズが増幅される問題点があった。

【0004】

そこで、本発明者等は、図 22 の (b) に示すように、曲げモードの共振周波数 f_0 を、エンジン音帯域とギヤノイズ起振力帯域との双方に影響しない低周波数域の約 500 Hz とし、捻じりモードの共振周波数 f_4 を上記曲げモードの共振周波数 f_0 に対して可及的大きく高周波数側に離間した値である約 2000 Hz とすることで、理想的な特性が得られることを見出した。図 22 の (b) において、図示の便宜上、ハッチングを施して示す伝達率が「1」以下の部分は、マウントラバーによるノイズの減衰効果である。

【0005】

ところで、特許文献 1 には、前後に脚部を有する脚立状脚部材の上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部を備えたパワートレイン側マウントブラケットが、上記延出部に

10

20

30

40

50

取付けられるマウントラバーを介して車体側マウントブラケットに接続されて成る車両のパワートレインマウント構造が開示されている。

【0006】

この特許文献1に開示された構造のように、マウントラバー支持点を延出部の単一箇所に集約すると、パワートレイン側マウントブラケットの捩じれに対する共振周波数点を1つにできる利点があるが、その反面で、マウントブラケットの剛性が低い問題点があった。

【0007】

この点を改善するためには、前後の脚部下部における取付け部相互間に、中間取付け部を設けることが考えられるが、この場合には、中間取付け部により捩じれ剛性に対する強度が強くなるのみならず、曲げ剛性に対する強度も不所望に強くなり、この結果、曲げモードの共振周波数点が理想的な共振周波数 f_0 (図22の(b)参照) よりも高くなり、ギヤノイズ起振力帯域と重なって、ノイズが増幅されることが懸念される。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0008】

【特許文献1】特開2017-65562号公報

【発明の概要】

【発明が解決しようとする課題】

【0009】

そこで、この発明は、パワートレイン側マウントブラケットの捩じれに対する剛性(ロール剛性等)の向上を図りつつ、曲げ剛性の上昇を抑えることができ、捩じれ共振点を高周波数域に、曲げの共振点を低周波数域にそれぞれ設定することができる車両のパワートレインマウント構造の提供を目的とする。

【課題を解決するための手段】

【0010】

この発明による車両のパワートレインマウント構造は、前後に脚部を有する脚立状脚部材の上端から車幅方向外方側に伸びる単一の延出部を備えたパワートレイン側マウントブラケットが、上記延出部に取付けられるマウントラバーを介して車体側マウントブラケットに接続される車両のパワートレインマウント構造であって、上記前後の脚部間を連結する連結部を備え、該連結部に中間取付け部を設けると共に、該中間取付け部に隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部が形成されたものである。

【0011】

上記構成によれば、上述の連結部および中間取付け部にて、パワートレイン側マウントブラケットの捩じれに対する剛性(ロール剛性等)の向上を図ることができる。

また上述の剛性低下部の形成により、曲げ剛性の上昇を抑えることができる。

この結果、捩じれ共振点を高周波数域に、曲げの共振点を低周波数域にそれぞれ設定することができる。

【0012】

因に、剛性低下部によりパワートレイン側マウントブラケットの剛性を低下させる場合、上下方向および前後方向の剛性を下げると、ロール剛性のみならず路面から入力される上下方向の荷重入力に対する剛性までもが低下するので、上下方向、前後方向の剛性は何等低下させることなく、然程大きな荷重が入ってこない車幅方向の剛性を下げるものである。

【0013】

この発明の一実施態様においては、上記剛性低下部は、上記連結部上部の前後の脚部間に形成された開口部であることを特徴とする。

【0014】

上記構成によれば、開口部の形成によりパワートレイン側マウントブラケットの車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0015】

この発明の一実施態様においては、上記剛性低下部は、上記連結部上部の前後の脚部間に形成される脚部の幅よりも薄い薄肉縦壁部であることを特徴とする。

【0016】

上記構成によれば、薄肉縦壁部の形成によりパワートレイン側マウントブラケットの車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0017】

この発明の一実施態様においては、上記前後の脚部間に縦壁部が形成され、上記剛性低下部は、上記縦壁部内部に形成される肉抜き部であることを特徴とする。

【0018】

上記構成によれば、肉抜き部の形成によりパワートレイン側マウントブラケットの車幅方向に対する剛性低下および軽量化が可能になる。

【0019】

この発明の一実施態様においては、上記肉抜き部間を橋渡すリブが形成されたものである。

【0020】

上記構成によれば、上述のリブにより、車幅方向に対する過度の剛性低下を抑制することができる。

【0021】

この発明の一実施態様においては、上記剛性低下部が、上記前後の脚部の取付け位置に対して上記中間取付け部を車幅方向内側にオフセットさせることで構成されたものである。

【0022】

上記構成によれば、前後の脚部の取付け位置に対して中間取付け部を車幅方向内側にオフセットさせることで、パワートレイン側マウントブラケットの車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0023】

この発明の一実施態様においては、上記連結部が上記前後の脚部間を直線状に連結し、上記剛性低下部が、該連結部から車幅方向内側にオフセットした位置に上記中間取付け部を形成することで構成されたものである。

【0024】

上記構成によれば、直線状の連結部から車幅方向内側にオフセットした位置に中間取付け部を形成することで、パワートレイン側マウントブラケットの車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0025】

この発明の一実施態様においては、上記剛性低下部が上記前後の脚部からそれぞれ車幅方向内側に向けて延びる連結部の交点部位に上記中間取付け部を形成することで構成されたものである。

【0026】

上記構成によれば、前後の脚部から車幅方向内側に向けて延びるそれぞれの連結部の交点部位に、中間取付け部を形成することで、パワートレイン側マウントブラケットの車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【発明の効果】

【0027】

この発明によれば、パワートレイン側マウントブラケットの擦れれに対する剛性（ロール剛性等）の向上を図りつつ、曲げ剛性の上昇を抑えることができ、擦れれ共振点を高周波数域に、曲げの共振点を低周波数域にそれぞれ設定することができる効果がある。

【図面の簡単な説明】

【0028】

【図1】本発明の車両のパワートレインマウント構造を示す平面図

10

20

30

40

50

- 【図2】マウントラバーの前後位置を後方に調整した際の平面図
- 【図3】車両右側のフロントサイドフレーム内部構造を示す側面図
- 【図4】図3の斜視図
- 【図5】車両左側のフロントサイドフレーム内部構造を示す側面図
- 【図6】図5の斜視図
- 【図7】図1の車両右側のパワートレインマウント構造を示す斜視図
- 【図8】図2の車両右側のパワートレインマウント構造を示す斜視図
- 【図9】(a)は図7のパワートレインマウント構造の要部縦断面図、(b)は図8のパワートレインマウント構造の要部縦断面図
- 【図10】図1の車両左側のパワートレインマウント構造を示す斜視図 10
- 【図11】図2の車両左側のパワートレインマウント構造を示す斜視図
- 【図12】(a)は図10のパワートレインマウント構造の要部縦断面図、(b)は図11のパワートレインマウント構造の要部縦断面図
- 【図13】図7で示したマウント支持部を車両外側前方から見た状態で示す斜視図
- 【図14】図13のE-E線矢視断面図
- 【図15】(a)は車両右側のマウントラバー前後位置調整状態を示す平面図、(b)は車両左側のマウントラバー前後位置調整状態を示す平面図
- 【図16】(a)は変速機側マウント支持部の斜視図、(b)は同マウント支持部の底面図
- 【図17】(a)は図16(a)のマウント支持部を車幅方向内側から見た状態で示す側面図、(b)は図17(a)のG-G線矢視断面図 20
- 【図18】(a)は変速機側マウント支持部の他の実施例を示す斜視図、(b)は同マウント支持部の平面図
- 【図19】(a)は図18(a)のマウント支持部を車幅方向内側から見た状態で示す側面図、(b)は図19(a)のH-H線矢視断面図
- 【図20】(a)は変速機側マウント支持部のさらに他の実施例を示す斜視図、(b)は同マウント支持部の平面図
- 【図21】(a)は図20(a)のマウント支持部を車幅方向内側から見た状態で示す側面図、(b)は図21(a)のI-I線矢視断面図
- 【図22】(a)は従来の弾性振動伝達特性を示す特性図、(b)は理想的な弾性振動伝達特性を示す特性図、(c)は従来のパワートレイン側マウントブラケットの斜視図 30
- 【発明を実施するための形態】
- 【0029】
- パワートレイン側マウントブラケットの捩じれに対する剛性(ロール剛性等)の向上を図りつつ、曲げ剛性の上昇を抑えることができ、捩じれ共振点を高周波数域に、曲げの共振点を低周波数域にそれぞれ設定するという目的を、前後に脚部を有する脚立状脚部材の上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部を備えたパワートレイン側マウントブラケットが、上記延出部に取付けられるマウントラバーを介して車体側マウントブラケットに接続される車両のパワートレインマウント構造において、上記前後の脚部間を連結する連結部を備え、該連結部に中間取付け部を設けると共に、該中間取付け部に隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部が形成されるという構成にて実現した。 40
- 【実施例1】
- 【0030】
- この発明の一実施例を以下図面に基づいて詳述する。
- 図面は、車両のパワートレインマウント構造を示し、図1は当該パワートレインマウント構造を示す平面図、図2はマウントラバーの前後位置を後方に調整した際の平面図、図3は車両右側のフロントサイドフレーム内部構造を示す側面図、図4は図3の斜視図、図5は車両左側のフロントサイドフレーム内部構造を示す側面図、図6は図5の斜視図である。
- 【0031】 50

[ボディ側の構成]

パワートレインマウント構造の説明に先だって、まずボディ側の構成について説明する。

図 1、図 2 に示すように、エンジンルーム 1 の左右両サイドにおいて車両の前後方向に延びる左右一対のフロントサイドフレーム 2, 2 を設け、これら左右のフロントサイドフレーム 2, 2 の前端にはクラッシュカン取付け用のセットプレート 3 を取付けている。

上述のフロントサイドフレーム 2 は、フロントサイドフレームインナ 4 とフロントサイドフレームアウト 5 とを接合固定して、車両前後方向に延びる閉断面を備えた車体強度部材である。

【 0 0 3 2 】

上述のフロントサイドフレーム 2 の車幅方向外側かつ上方には、ヒンジピラーから車両前方に延びるエプロン 6 を設け、このエプロン 6 と上述のフロントサイドフレーム 2 との間には、サスペンションタワー部 7 を設け、該サスペンションタワー部 7 の直前部にはエプロン 6 とフロントサイドフレーム 2 とを連結するホイールエプロン 8 を取付け、このホイールエプロン 8 のさらに前方には、エプロン 6 とフロントサイドフレーム 2 とを連結する連結部材 9 を設けている。また、上述のサスペンションタワー部 7 の後部にはカウルサイドメンバ 10 を設けている。

【 0 0 3 3 】

エンジンルーム 1 内に配置されるパワートレインとしては、図 1 に示すように、エンジン 11 と変速機 12 とを連結したパワートレイン 13 を横置き配置したものと、図 2 に示すように、エンジン 14 と変速機 15 とを連結したパワートレイン 16 を横置き配置したものと、を例示している。

【 0 0 3 4 】

[右側フロントサイドフレームの内部構造]

車両右側のフロントサイドフレーム 2 内には、図 3、図 4 に示すように、前後方向に離間した前後一対の円筒状のナット部材 17, 18 と、前側のナット部材 17 を固定支持するリテーナ 19 と、後側のナット部材 18 を固定支持するリテーナ 20 と、前後のリテーナ 19, 20 間に配置された補強部材としてのガセット 21 とを設けている。

【 0 0 3 5 】

前側のリテーナ 19 は、フロントサイドフレームインナ 4 とフロントサイドフレームアウト 5 との上側接合フランジ部で挟持固定（詳しくは、3 枚溶接固定）されるフランジ 19 a と、フロントサイドフレームインナ 4 とフロントサイドフレームアウト 5 の下側接合フランジ部で挟持固定（3 枚溶接固定）されるフランジ 19 b と、フロントサイドフレームインナ 4 の内面に接合固定される複数のフランジ 19 c、19 d、19 e、19 f とを備え、前後のフランジ 19 e、19 f 間の平面視コ字状部にて、上下方向に延びるナット部材 17 を抱持固定している。

【 0 0 3 6 】

後側のリテーナ 20 も前側のリテーナ 19 と同様に、フロントサイドフレームインナ 4 とフロントサイドフレームアウト 5 との上側接合フランジ部で挟持固定（3 枚溶接固定）されるフランジ 20 a と、フロントサイドフレームインナ 4 とフロントサイドフレームアウト 5 の下側接合フランジ部で挟持固定（3 枚溶接固定）されるフランジ 20 b と、フロントサイドフレームインナ 4 の内面に接合固定される複数のフランジ 20 c、20 d、20 e、20 f とを備え、前後のフランジ 20 e、20 f 間の平面視コ字状部にて、上下方向に延びるナット部材 18 を抱持固定している。

【 0 0 3 7 】

ガセット 21 はフロントサイドフレーム 2 の上側接合フランジ部間で挟持固定（3 枚溶接固定）される前後一対のフランジ 21 a、21 b と、下側接合フランジ部間で挟持固定（3 枚溶接固定）される前後一対のフランジ 21 c、21 d と、上側のフランジ 21 a、21 b と下側のフランジ 21 c、21 d との間において車両正面視でコ字状となるよう車幅方向内方に突出して車両前後方向に延びる 2 条の突条部 21 e、21 f とを備えている

10

20

30

40

50

。上述のナット部材 17, 18 は、後述するエンジン側マウント支持部 A, C における車体側マウントブラケット締結用のボルト 22, 22 (図 3 参照) を螺合するためのものである。

【0038】

[左側フロントサイドフレームの内部構造]

図 5、図 6 に示すように、車両左側のフロントサイドフレーム 2 内には、前後方向に離間した前後一対の円筒状のナット部材 23, 24 と、これら一対のナット部材 23, 24 の保持とフロントサイドフレーム 2 の補強とを兼ねる補強部材として上下 2 分割構造のガセット 25, 26 と、ガセット 25, 26 に対して車両前方に配置した節部材 27 とを設けている。

10

【0039】

上側のガセット 25 は前後方向に延びる上片 25 a と、上片 25 a の車幅方向内端から下方に延びる下片 25 b と、上片 25 a の車幅方向外端から上方に延びて、フロントサイドフレームインナ 4 とフロントサイドフレームアウト 5 の上側接合フランジ部で挟持固定 (3 枚溶接固定) される複数のフランジ 25 c、25 d、25 e とを備えている。

【0040】

下側のガセット 26 は前後方向に延びて上側のガセット 25 の下片 25 b に接合固定された上片 26 a と、この上片 26 a の下端から車幅方向外側かつ下方に延びるスラント片 26 b と、このスラント片 26 b の下端から下方に延びてフロントサイドフレームインナ 4 とフロントサイドフレームアウト 5 の下側接合フランジ部で挟持固定 (3 枚溶接固定) される下片 26 c と、ナット部材 23, 24 の位置に対応してスラント片 26 b に開口形成されたナット部材保持孔 26 d、26 e (図 5 参照) とを備えており、当該ナット部材保持孔 26 d、26 e の孔縁にて、上下方向に延びるナット部材 23, 24 を保持している。

20

【0041】

節部材 27 はフロントサイドフレーム 2 の上側接合フランジ部間で挟持固定 (3 枚溶接固定) されるフランジ 27 a と、フロントサイドフレーム 2 の下側接合フランジ部間で挟持固定 (3 枚溶接固定) されるフランジ 27 b と、フロントサイドフレームインナ 4 の内面に接合固定される複数のフランジ 27 c、27 d、27 e とを備えている。

30

上述のナット部材 23, 24 は、後述する変速機側マウント支持部 B, D における車体側マウントブラケット締結用のボルト 28, 28 (図 1、図 2 参照) を螺合するためのものである。

【0042】

[パワートレインマウント構造]

図 7 は図 1 の車両右側のパワートレインマウント構造を示す斜視図、図 8 は図 2 の車両右側のパワートレインマウント構造を示す斜視図、図 9 の (a) は図 7 のパワートレインマウント構造の要部縦断面図、図 9 の (b) は図 8 のパワートレインマウント構造の要部縦断面図である。

この実施例では、共通の車体に対して前後重心位置が異なる複数のパワートレイン 13, 16 を択一的に搭載するよう構成している。

40

【0043】

すなわち、図 1 に示すパワートレイン 13 を搭載する場合には、フロントサイドフレーム 2 に設けられたエンジン側のマウント支持部 A と、変速機側のマウント支持部 B とで、パワートレイン 13 をマウント支持し、図 2 に示すパワートレイン 16 を搭載する場合には、フロントサイドフレーム 2 に設けられたエンジン側のマウント支持部 C と、変速機側のマウント支持部 D とで、パワートレイン 16 をマウント支持するよう構成している。

【0044】

[エンジン側マウント支持部の構成]

図 1、図 7、図 9 の (a) に示すように、パワートレイン 13 用のエンジン側マウント

50

支持部 A は、エンジン側マウントブラケット 30 と、車体側マウントブラケット 31 と、マウントラバー 32, 33 とを備えている。

【0045】

車体側マウントブラケット 31 は、図 9 の (a) に示すように、前後の脚部 31a、31b と、これら前後の脚部 31a、31b の上部に一体形成された棒状部 31c と、前後の脚部 31a、31b の下端から前後方向に延びる取付け座 31d、31e と、取付け座 31d、31e に形成されたボルト 22 の取付け孔 31f、31g と、を備えている。

【0046】

エンジン側マウントブラケット 30 は、棒状部 31c 内に位置する内筒 30a を有しており、内筒 30a の上側内周にマウントラバー 32 を設けると共に、内筒 30a の外周部および下部に上述のマウントラバー 33 を設けている。

10

【0047】

ここで、前後の取付け孔 31f、31g 軸芯部の前後間隔 L6 は、図 3、図 4 で示したナット部材 17, 18 軸芯部の前後間隔 L6 と同一に設定されており、前側の取付け孔 31f 軸芯部とマウントラバー 32, 33 の前後方向中央部との間の離間距離は L4 に設定されている。

また、マウントラバー 33 の前後長さに対し、車体側マウントブラケット 31 の前後の取付け位置間隔である前後間隔 L6 は大きく設定されている。

【0048】

[エンジン側マウント支持部の他の構成]

20

図 2、図 8、図 9 の (b) に示すように、パワートレイン 16 用のエンジン側マウント支持部 C は、エンジン側マウントブラケット 34 と、車体側マウントブラケット 35 と、マウントラバー 36, 37 とを備えている。

【0049】

車体側マウントブラケット 35 は、図 9 の (b) に示すように、前後の脚部 35a、35b と、これら前後の脚部 35a、35b の上部に一体形成された棒状部 35c と、前後の脚部 35a、35b の下端から前後方向に延びる取付け座 35d、35e と、取付け座 35d、35e に形成されたボルト 22 の取付け孔 35f、35g と、を備えている。

【0050】

エンジン側マウントブラケット 34 は、棒状部 35c 内に位置する内筒 34a を有しており、内筒 34a の上側内周にマウントラバー 36 を設けると共に、内筒 34a の外周部および下部に上述のマウントラバー 37 を設けている。

30

【0051】

ここで、前後の取付け孔 35f、35g 軸芯部の前後間隔 L6 は、図 3、図 4 で示したナット部材 17, 18 軸芯部の前後間隔 L6 と同一に設定されており、前側の取付け孔 35f 軸芯部とマウントラバー 36, 37 の前後方向中央部との間の離間距離は L5 に設定され、図 9 の (b) に示す離間距離 L5 は、図 9 の (a) に示す離間距離 L4 に対して大きく設定されている。つまり、 $L5 > L4$ の関係式が成立するようになっている。

【0052】

[マウントラバーの前後位置調整について]

40

また、マウントラバー 37 の前後長さに対し、車体側マウントブラケット 35 の前後の取付け位置間隔である前後間隔 L6 は大きく設定されており、前後間隔 L6 の間でマウントラバー 32, 33, 36, 37 の前後位置が図 9 の (a) の位置と、図 9 の (b) の位置とに調整可能に構成されている。

すなわち、パワートレイン 13, 16 毎に車体側マウントブラケット 31, 35 の交換により、当該車体側マウントブラケット 31, 35 で保持されたマウントラバー 32, 33, 36, 37 の前後位置が変更可能に構成されたものである。

【0053】

図 9 の (a)、図 9 の (b) に示すそれぞれの車体側マウントブラケット 31, 35 は、前後一対のボルト 22 およびナット部材 17, 18 を用いて、フロントサイドフレーム

50

インナ 4 の上面部に取付け固定される。

【 0 0 5 4 】

図 3 に示すように、フロントサイドフレーム 2 は車両前突時に折れるフレーム折れ点 X 1 を有しており、同図に示すエンジン側のフレーム折れ点 X 1 は、マウント支持部 A , C の前後の取付け位置としてのナット部材 1 7 , 1 8 間に形成されている。

フロントサイドフレーム 2 は、車両前突時にフレーム折れ点 X 1 を起点とする折れにより、その衝突エネルギーを吸収する構造となっている。

【 0 0 5 5 】

詳しくは、図 3 に示すように、補強部材としてのガセット 2 1 が、フロントサイドフレーム 2 内部における車体側マウントブラケット 3 1 , 3 5 の前後の取付け位置間隔である前後間隔 L 6 の範囲内に設けられており、エンジン側における当該前後間隔 L 6 の範囲内には、リテーナ 1 9 の後端と、ガセット 2 1 の前端との間に非補強部材配設部 が形成されており、この非補強部材配設部 をフレーム折れ点 X 1 に設定したものである。

10

【 0 0 5 6 】

図 1 3 は、図 7 で示したマウント支持部 A を車両外側前方から見た状態で示す斜視図、図 1 4 は図 1 3 の E - E 線矢視断面図である。

図 1 4 に示すように、車体側マウントブラケット 3 1 の前側の脚部 3 1 a は、車幅方向の幅が大きい前後の幅広部 3 1 a 1 , 3 1 a 2 を、車幅方向の幅が小さい幅狭部 3 1 a 3 で連結しており、この幅狭部 3 1 a 3 は、図 3 で示した非補強部材配設部 (つまり、フレーム折れ点 X 1) の近傍位置に対応し、車両前突時のフロントサイドフレーム 2 の折れ荷重により破断するよう構成されている。

20

【 0 0 5 7 】

エンジン側の車体側マウントブラケット 3 1 , 3 5 は、何れもダイカスト製である。具体的には、これらの各車体側マウントブラケット 3 1 , 3 5 はアルミダイカストにより形成されたものである。

【 0 0 5 8 】

[変速機側マウント支持部の構成]

図 1 0 は図 1 の車両左側のパワートレインマウント構造を示す斜視図、図 1 1 は図 2 の車両左側のパワートレインマウント構造を示す斜視図、図 1 2 の (a) は図 1 0 のパワートレインマウント構造の要部縦断面図、図 1 2 の (b) は図 1 1 のパワートレインマウント構造の要部縦断面図である。

30

【 0 0 5 9 】

図 1、図 1 0、図 1 2 の (a) に示すように、パワートレイン 1 3 用の変速機側マウント支持部 B は、変速機側マウントブラケット 4 0 と、車体側マウントブラケットとしてのダイカスト製のロアブラケット 4 1 と板金製のアッパブラケット 4 2 と、マウントラバー 4 3 , 4 4 とを備えている。

ロアブラケット 4 1 は、フロントサイドフレームインナ 4 の上面に沿って車両前後方向に延びるように形成され、その前後両部にはボルト 2 8 , 2 8 の取付け孔 4 1 a、4 1 b が形成されている。

【 0 0 6 0 】

アッパブラケット 4 2 は、車幅方向から見てハット形状に形成されており、前後の取付け座 4 2 a、4 2 b には、ボルト 2 8 , 2 8 の取付け孔 4 2 c、4 2 d が形成されている。

40

【 0 0 6 1 】

変速機側マウントブラケット 4 0 は、フロントサイドフレーム 2 側に延びる延出部 4 0 a を有しており、この延出部 4 0 a とロアブラケット 4 1 との間にマウントラバー 4 3 を設けると共に、延出部 4 0 a の上部にはマウントラバー 4 4 を設けている。

【 0 0 6 2 】

ここで、前後の取付け孔 4 1 a、4 1 b 軸芯部の前後間隔 L 3、並びに、取付け孔 4 2 c、4 2 d 軸芯部の前後間隔 L 3 は、図 5 で示したナット部材 2 3 , 2 4 軸芯部の前後間

50

隔 L 3 と同一に設定されており、前側の取付け孔 4 1 a、4 2 c 軸芯部とマウントラバー 4 3 の前後方向中央部との間の離間距離は L 1 に設定されている。

また、マウントラバー 4 3 の前後長さに対し、ロアブラケット 4 1 およびアッパブラケット 4 2 の前後の取付け位置間隔である前後間隔 L 3 は大きく設定されている。

【 0 0 6 3 】

そして、前後一対のボルト 2 8、2 8 およびナット部材 2 3、2 4 を用いて、ロアブラケット 4 1 とアッパブラケット 4 2 とをフロントサイドフレームインナ 4 の上面部に締結固定している。

また、アッパブラケット 4 2 は、支持片 4 5 およびボルト 4 6 を用いて、ホイールエプロン 8 に締結固定している（図 1 0 参照）。

【 0 0 6 4 】

[変速機側マウント支持部の他の構成]

図 2、図 1 1、図 1 2 の (b) に示すように、パワートレイン 1 6 用の変速機側マウント支持部 D は、変速機側マウントブラケット 5 0 と、車体側マウントブラケットとしてのダイカスト製のロアブラケット 5 1 と板金製のアッパブラケット 5 2 と、マウントラバー 5 3、5 4 とを備えている。

ロアブラケット 5 1 は、フロントサイドフレームインナ 4 の上面に沿って車両前後方向に伸びるように形成され、その前後両部には、ボルト 2 8、2 8 の取付け孔 5 1 a、5 1 b が形成されている。

アッパブラケット 5 2 は、車幅方向から見てハット形状に形成されており、前後の取付け座 5 2 a、5 2 b には、ボルト 2 8、2 8 の取付け孔 5 2 c、5 2 d が形成されている。

変速機側マウントブラケット 5 0 は、フロントサイドフレーム 2 側に伸びる延出部 5 0 a を有しており、この延出部 5 0 a とロアブラケット 5 1 との間にマウントラバー 5 3 を設けると共に、延出部 5 0 a の上部には、マウントラバー 5 4 を設けている。

【 0 0 6 5 】

ここで、前後の取付け孔 5 1 a、5 1 b 軸芯部の前後間隔 L 3、並びに、取付け孔 5 2 c、5 2 d 軸芯部の前後間隔 L 3 は、図 5 で示したナット部材 2 3、2 4 軸芯部の前後間隔 L 3 と同一に設定されており、前側の取付け孔 5 1 a、5 2 c 軸芯部とマウントラバー 5 3 の前後方向中央部との間の離間距離は L 2 に設定されている。

【 0 0 6 6 】

図 1 2 の (b) に示す離間距離 L 2 は、図 1 2 の (a) に示す離間距離 L 1 に対して大きく設定されている。つまり、 $L 2 > L 1$ の関係式が成立するようになっている。

【 0 0 6 7 】

[マウントラバーの前後位置調整について]

また、マウントラバー 5 3 の前後長さに対し、ロアブラケット 5 1 の前後の取付け位置間隔である前後間隔 L 3 は大きく設定されており、前後間隔 L 3 の間でマウントラバー 4 3、4 4、5 3、5 4 の前後位置が図 1 2 の (a) の位置と、図 1 2 の (b) の位置とに調整可能に構成されている。

【 0 0 6 8 】

すなわち、パワートレイン 1 3、1 6 毎に変速機側マウント支持部 B、C の交換により、当該マウント支持部 B、C の特にブラケット 4 1、5 1 で保持されたマウントラバー 4 3、5 3 の前後位置が変更可能に構成されたものである。

そして、上述のロアブラケット 5 1 およびアッパブラケット 5 2 は、図 1 2 の (b) に示すように、前後一対のボルト 2 8、2 8 およびナット部材 2 3、2 4 を用いて、フロントサイドフレームインナ 4 の上面部に締結固定している。

また、アッパブラケット 5 2 は、支持片 5 5 およびボルト 5 6 を用いて、ホイールエプロン 8 に締結固定している（図 1 1 参照）。

【 0 0 6 9 】

図 5 に示すように、フロントサイドフレーム 2 は車両前突時に折れるフレーム折れ点 X

10

20

30

40

50

2を有しており、同図に示す変速機側のフレーム折れ点X2は、上述のマウント支持部B、Dの直前部に形成されている。

【0070】

図9で示したエンジン側のマウント支持部A、Cと、図12で示した変速機側のマウント支持部B、Dとの比較において、エンジン側の車体側マウントブラケット31、35の剛性は、変速機側のブラケット41、42、51、52の剛性に対して低下させており、前突時のフレーム折れ荷重により図14に示す幅狭部31a3にて破断する構造となっている。

【0071】

さらに、図9で示すエンジン側の車体側マウントブラケット31、35の取付け位置間隔である前後間隔L6は、図12で示す変速機側のブラケット41、42、51、52の取付け位置間隔である前後間隔L3に対して大きく設定している。つまり、 $L6 > L3$ の関係式が成立するように構成している。

【0072】

要するに、共通の車体に対して択一的に搭載される複数のパワートレイン13、16の前後重心位置が異なる際、図1に示すパワートレイン13搭載時にはマウント支持部A、Bを用いて、図15に示すマウントラバー32、33、43の位置を確保し、図2に示すパワートレイン16搭載時にはマウント支持部C、Dを用いて、図15に示すマウントラバー36、37、53の位置を確保し、特にマウントブラケットの交換によりマウントラバー32、33、43、36、37、53の前後位置が変更でき、各パワートレイン13、16の重心位置に対する弾性ロール軸Y1、Y2（図1、図2参照）の位置調整が可能となるよう構成したものである。

【0073】

[変速機側マウント支持部Dの詳細構造]

図16の(a)は変速機側マウント支持部Dの斜視図、図16の(b)は同マウント支持部Dの底面図、図17の(a)は図16の(a)のマウント支持部Dを車幅方向内側から見た状態で示す側面図、図17の(b)は図17の(a)のG-G線矢視断面図である。

【0074】

図16、図17に示すように、パワートレイン側マウントブラケットとしての変速機側マウントブラケット50はアルミダイカストにより形成されている。

この変速機側マウントブラケット50は、前低後高状に傾斜する前側の脚部50bと、前高後低状に傾斜する後側の脚部50cとを有する脚立状脚部材50dの上端から車幅方向外方側に延びる単一の上記延出部50aを備えており、この延出部50aに取付けられたマウントラバー53を介して車体側マウントブラケットである口アブラケット51に接続されている。

【0075】

図17の(a)に示すように、上述の前後の各脚部50b、50cの開角は約95度に設定されているが、この数値に限定されるものではない。

上述の前後の各脚部50b、50cの下端部には取付け座50e、50eおよび取付け孔50f、50fがそれぞれ形成されており、前側の取付け座50eから車幅方向内側かつ上方に向けて後方へ延びる連結部50gと、後側の取付け座50eから車幅方向内側かつ上方に向けて前方へ延びる連結部50hとを設け、これらの各連結部50g、50hの交点部位に中間取付け部50iが形成されている。

【0076】

図16の(b)に示すように、上述の中間取付け部50iは、前後の脚部50b、50cの取付け位置としての取付け孔50f、50fに対して車幅方向内側にオフセットしており、このオフセット構造により車幅方向の荷重（曲げ荷重）に対する剛性低下部を構成している。また、上述の中間取付け部50iには取付け孔50jが形成されている。

【0077】

10

20

30

40

50

上述の中間取付け部 50 i に隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部を形成するが、この実施例では上記オフセット構造に加えて、連結部 50 g , 50 h 上部における前後の脚部 50 b , 50 c 間に形成された開口部 50 k でも剛性低下部を構成している。この開口部 50 k は連結部 50 g , 50 h および中間取付け部 50 i と、後述する縦壁部 50 l とで囲繞されている。

上述の連結部 50 g , 50 h は、前後の脚部 50 b , 50 c 間を車両の略前後方向に連結するものである。

【 0 0 7 8 】

前後の脚部 50 b , 50 c 間における上記開口部 50 k の上部には縦壁部 50 l が形成されており、図 16 の (b) に底面図で示すように、該縦壁部 50 l の内部には該縦壁部 50 l と、当該縦壁部 50 l に対して車幅方向外側に離間する縦壁部 50 p との間に、肉抜き部 50 m を形成し、この肉抜き部 50 m によっても剛性低下部を構成するように成している。

そして、上述の肉抜き部 50 m 間（つまり、縦壁部 50 l , 50 p 間）を車幅方向に橋渡す複数のリブ 50 n , 50 n ... が形成されている（図 16 の (b) , 図 17 の (b) 参照）。

【 0 0 7 9 】

なお、上述の各取付け孔 50 f , 50 f , 50 j に挿入するボルト V（図 2 , 図 11 参照）を用いて、変速機側マウントブラケット 50 が変速機 15 に連結される。また、この実施例では、図 17 の (b) に示すように、上述のマウントラバー 53、54 の他に別のマウントラバー 57 を備えている。これらの各マウントラバー 53 , 54 , 57 は変速機 15 の振動変位時に対向する部材との間で緩衝作用を奏するものである。さらに、図 16 の (a)、図 16 の (b)、図 17 の (a) においては、図示の便宜上、アッパブラケット 52、支持片 55 の図示を省略している。

図中、矢印 F は車両前方を示し、矢印 R は車両後方を示し、矢印 I N は車幅方向の内方を示し、矢印 O U T は車幅方向の外方を示し、矢印 U P は車両上方を示す。

【 0 0 8 0 】

このように、上記実施例 1 の車両のパワートレインマウント構造は、前後に脚部 50 b , 50 c を有する脚立状脚部材 50 d の上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部 50 a を備えたパワートレイン側マウントブラケット（変速機側マウントブラケット 50 参照）が、上記延出部 50 a に取付けられるマウントラバー 53 を介して車体側マウントブラケット（ロアブラケット 51）に接続される車両のパワートレインマウント構造であって、上記前後の脚部 50 b , 50 c 間を連結する連結部 50 g , 50 h を備え、該連結部 50 g , 50 h に中間取付け部 50 i を設けると共に、該中間取付け部 50 i に隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部（開口部 50 k、肉抜き部 50 m、中間取付け部 50 i のオフセット構造参照）が形成されたものである（図 16、図 17 参照）。

【 0 0 8 1 】

この構成によれば、上述の連結部 50 b , 50 c および中間取付け部 50 i にて、パワートレイン側マウントブラケット（変速機側マウントブラケット 50 参照）の捻じれ（図 12 の矢印参照）に対する剛性（ロール剛性等）の向上を図ることができる。

また、上述の剛性低下部の形成により、曲げ（図 12 の矢印参照）剛性の上昇を抑えることができる。

この結果、捻じれ共振点を高周波数域に、曲げの共振点を低周波数域にそれぞれ設定することができ、弾性振動伝達特性を図 22 の (b) に示す理想的な特性に近づけることができる。

【 0 0 8 2 】

因に、剛性低下部によりパワートレイン側マウントブラケットの剛性を低下させる場合、上下方向および前後方向の剛性を下げると、ロール剛性のみならず路面から入力される上下方向の荷重入力に対する剛性までもが低下するので、上下方向、前後方向の剛性は何等低下させることなく、然程大きな荷重が入ってこない車幅方向の剛性を下げるものであ

10

20

30

40

50

る。

【0083】

この発明の一実施形態においては、上記剛性低下部は、上記連結部50g、50h上部の前後の脚部50b、50c間に形成された開口部50kであることを特徴とする(図16、図17参照)。

【0084】

この構成によれば、開口部50kの形成によりパワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット50)の車幅方向(つまり曲げ方向)に対する剛性低下が可能になる。

【0085】

この発明の一実施形態においては、上記前後の脚部50b、50c間に縦壁部50lが形成され、上記剛性低下部は、上記縦壁部50l内部に形成される肉抜き部50mであることを特徴とする(図16、図17参照)。

【0086】

この構成によれば、肉抜き部50mの形成によりパワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット50参照)の車幅方向に対する剛性低下および軽量化が可能になる。

【0087】

この発明の一実施形態においては、上記肉抜き部50m間を橋渡すリブ50nが形成されたものである(図16、図17参照)。

【0088】

この構成によれば、上述のリブ50nにより、車幅方向に対する過度の剛性低下を抑制することができる。

【0089】

この発明の一実施形態においては、上記剛性低下部が、上記前後の脚部50b、50cの取付け位置(取付け孔50f、50fの位置参照)に対して上記中間取付け部50iを車幅方向内側にオフセットさせることで構成されたものである(図16、図17参照)。

【0090】

この構成によれば、前後の脚部50b、50cの取付け位置に対して中間取付け部50iを車幅方向内側にオフセットさせることで、パワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット50)の車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0091】

この発明の一実施形態においては、上記剛性低下部が上記前後の脚部50b、50cからそれぞれ車幅方向内側に向けて延びる連結部50g、50hの交点部位に上記中間取付け部50iを形成することで構成されたものである(図16、図17参照)。

【0092】

この構成によれば、前後の脚部50b、50cから車幅方向内側に向けて延びるそれぞれの連結部50g、50hの交点部位に、中間取付け部50iを形成することで、パワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット50)の車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【実施例2】

【0093】

図18、図19は車両のパワートレインマウント構造の実施例2を示すものである。

図18の(a)は変速機側マウント支持部の他の実施例を示す斜視図、図18の(b)は同マウント支持部の平面図、図19の(a)は図18の(a)のマウント支持部を車幅方向内側から見た状態で示す側面図、図19の(b)は図19の(a)のH-H線矢視断面図である。

【0094】

図18、図19に示すように、パワートレイン側マウントブラケットとしての変速機側マウントブラケット60はアルミダイカストにより形成されている。

10

20

30

40

50

この変速機側マウントブラケット60は、前低後高状に傾斜する前側の脚部60bと、前高後低状に傾斜する後側の脚部60cとを有する脚立状脚部材60dの上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部60aを備えており、この延出部60aに取付けられた金属製の外筒61、樹脂製のインナコア62およびマウントラバー63を介して車体側マウントブラケットであるロアブラケット51に接続されている。

図19の(a)に示すように、上述の各脚部60b, 60cの開角は約70度に設定されているが、この数値に限定されるものではない。

【0095】

延出部60aの延出端上部には、マウントラバー63とは別のマウントラバー64を設ける一方で、インナコア62の上部車幅方向外側の凹部62aには、マウントラバー65, 66を対向配置し、これらマウントラバー65, 66間には、ストッパ67の垂下片67aを配設している。また、上述のロアブラケット51の車幅方向内側上部にもマウントラバー68を設けている。さらに、上述の延出部60aの前後両部にもマウントラバー69, 69を設けている。

上述の前後の各脚部60b, 60cの下端部には、取付け座60e, 60eおよび取付け孔60f, 60fがそれぞれ形成されており、取付け座60eとロアブラケット51との上下方向中間位置において、前後の脚部60b, 60c間を車両前後方向に直線状に延びる連結部60gで連結している。

【0096】

この連結部60gから車幅方向内側にオフセットした位置に中間取付け部60iを形成し、この中間取付け部60iには取付け孔60jを形成すると共に、この中間取付け部60iに隣接して車幅方向の荷重(曲げ荷重)に対する剛性低下部が形成されている。この実施例では、該剛性低下部は連結部60g上部の前後の脚部60b, 60c間に形成された開口部60kに設定している。

【0097】

また、上述の中間取付け部60iを、前後の脚部60b, 60cの取付け位置(取付け孔60f, 60fの位置参照)に対して車幅方向内側にオフセットするオフセット構造によっても剛性低下部を構成している。

上述の各取付け孔60f, 60f, 60jに挿入するボルトV(図2、図11参照)を用いて、変速機側マウントブラケット60が変速機15に連結される。また、上述の各マウントラバー63~66, 68, 69は、変速機15の振動変位時に対向する部材との間で緩衝作用を奏するものである。さらに、図18の(a), (b)、図19の(a)においては、図示の便宜上、ストッパ67の図示を省略している。

【0098】

このように、上記実施例2の車両のパワートレインマウント構造は、前後に脚部60b, 60cを有する脚立状脚部材60dの上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部60aを備えたパワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット60参照)が、上記延出部60aに取付けられるマウントラバー63を介して車体側マウントブラケット(ロアブラケット51)に接続される車両のパワートレインマウント構造であって、上記前後の脚部60b, 60c間を連結する連結部60gを備え、該連結部60gに中間取付け部60iを設けると共に、該中間取付け部60iに隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部(開口部60k参照)が形成されたものである(図18、19参照)。

【0099】

この構成によれば、上述の連結部60gおよび中間取付け部60iにて、パワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット60)の捩じれ(図18の矢印参照)に対する剛性(ロール剛性等)の向上を図ることができる。

また、上述の剛性低下部(開口部60k参照)の形成により、曲げ(図18の矢印参照)剛性の上昇を抑えることができる。

この結果、捩じれ共振点を高周波数域に、曲げの共振点を低周波数域にそれぞれ設定することができ、弾性振動伝達特性を図22の(b)に示す理想的な特性に近づけることが

10

20

30

40

50

できる。

【0100】

この発明の一実施形態においては、上記剛性低下部は、上記連結部60g上部の前後の脚部60b, 60c間に形成された開口部60kであることを特徴とする(図18、図19参照)。

【0101】

この構成によれば、開口部60kの形成によりパワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット60)の車幅方向(つまり曲げ方向)に対する剛性低下が可能になる。

【0102】

この発明の一実施形態においては、上記剛性低下部が、上記前後の脚部60b, 60cの取付け位置(取付け孔60f, 60fの位置参照)に対して上記中間取付け部60iを車幅方向内側にオフセットさせることで構成されたものである(図18、図19参照)。

【0103】

この構成によれば、前後の脚部60b, 60cの取付け位置に対して中間取付け部60iを車幅方向内側にオフセットさせることで、パワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット60)の車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0104】

この発明の一実施形態においては、上記連結部60gが上記前後の脚部60b, 60c間を直線状に連結し、上記剛性低下部が、該連結部60gから車幅方向内側にオフセットした位置に上記中間取付け部60iを形成することで構成されたものである(図18、図19参照)。

【0105】

この構成によれば、直線状の連結部60gから車幅方向内側にオフセットした位置に中間取付け部60iを形成することで、パワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット60)の車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0106】

図18、19で示した実施例2において、前図と同一の部分には同一符号を付して、その詳しい説明を省略している。

【実施例3】

【0107】

図20、図21は車両のパワートレインマウント構造の実施例3を示す。

図20の(a)は変速機側マウント支持部のさらに他の実施例を示す斜視図、図20の(b)は同マウント支持部の平面図、図21の(a)は図20の(a)のマウント支持部を車幅方向内側から見た状態で示す側面図、図21の(b)は図21の(a)のI-I線矢視断面図である。

【0108】

図20、図21に示すように、パワートレイン側マウントブラケットとしての変速機側マウントブラケット70はアルミダイカストにより形成されている。

この変速機側マウントブラケット70は、前低後高状に傾斜する前側の脚部70bと、前高後低状に傾斜する後側の脚部70cとを有する脚立状脚部材70dの上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部70aを備えており、この延出部70aに取付けられた金属製の外筒71、樹脂製のインナコア72およびマウントラバー73を介して車体側マウントブラケットであるロアブラケット51に接続されている。

図21の(a)に示すように、上述の各脚部70b, 70cの開角は約70度に設定されているが、この数値に限定されるものではない。

【0109】

延出部70aの延出端上部には、マウントラバー73とは別のマウントラバー74を設ける一方で、インナコア72の上部車幅方向外側の凹部72aには、マウントラバー75, 76を対向配置し、これらマウントラバー75, 76間には、アッパブラケット52か

10

20

30

40

50

ら垂下する垂下片 5 2 e を配設している。また、上述のロアブラケット 5 1 の車幅方向内側上部にもマウントラバー 7 8 を設けている。さらに、上述の延出部 7 0 a の前後両部にもマウントラバー 7 9 , 7 9 を設けている。

上述の前後の各脚部 7 0 b , 7 0 c の下端部には、取付け座 7 0 e , 7 0 e および取付け孔 7 0 f , 7 0 f がそれぞれ形成されており、この取付け座 7 0 e と上述のロアブラケット 5 1 との上下方向中間位置において、前後の脚部 7 0 b , 7 0 c 間を車両前後方向に直線状に延びる連結部 7 0 g で連結している。

【 0 1 1 0 】

この連結部 7 0 g から車幅方向内側にオフセットした位置に中間取付け部 7 0 i を形成し、この中間取付け部 7 0 i には取付け孔 7 0 j を形成すると共に、この中間取付け部 7 0 i に隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部が形成されている。

10

【 0 1 1 1 】

この実施例では、該剛性低下部は連結部 7 0 g 上部において前後の脚部 7 0 b , 7 0 c 間に形成される壁を、脚部 7 0 b , 7 0 c の幅（車幅方向の幅）よりも薄く形成した薄肉縦壁部 7 0 k , 7 0 l とすることにより構成している。

【 0 1 1 2 】

図 2 1 の (b) に示すように、上側の薄肉縦壁部 7 0 k の肉厚 t_2 は脚部 7 0 b , 7 0 c の車幅方向の幅に対して極めて小さく設定されており、下側の薄肉縦壁部 7 0 l の肉厚 t_1 は上側の薄肉縦壁部 7 0 k の肉厚 t_2 よりもさらに小さく設定されており、これら上下の薄肉縦壁部 7 0 k , 7 0 l により上述の剛性低下部を形成したものである。

20

【 0 1 1 3 】

また、上下の各薄肉縦壁部 7 0 k , 7 0 l 間には、車幅方向内方に延びるリブ 7 0 m を形成して、剛性の過度の低下を防止するよう構成している。

【 0 1 1 4 】

さらに、上述の中間取付け部 7 0 i を、前後の脚部 7 0 b , 7 0 c の取付け位置（取付け孔 7 0 f , 7 0 f の位置参照）に対して車幅方向内側にオフセットするオフセット構造によっても剛性低下部を構成している。

上述の各取付け孔 7 0 f , 7 0 f , 7 0 j に挿入するボルト V（図 2、図 1 1 参照）を用いて、変速機側マウントラケット 7 0 が変速機 1 5 に連結される。また、上述の各マウントラバー 7 3 ~ 7 6 , 7 8 , 7 9 は、変速機 1 5 の振動変位時に対向する部材との間で緩衝作用を奏するものである。さらに、図 2 0 の (a) , (b) および図 2 1 の (a) においては、図示の便宜上、アッパブラケット 5 2、支持片 5 5 の図示を省略している。

30

【 0 1 1 5 】

このように、上記実施例 3 の車両のパワートレインマウント構造は、前後に脚部 7 0 b , 7 0 c を有する脚立状脚部材 7 0 d の上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部 7 0 a を備えたパワートレイン側マウントラケット（変速機側マウントラケット 7 0 参照）が、上記延出部 7 0 a に取付けられるマウントラバー 7 3 を介して車体側マウントラケット（ロアブラケット 5 1）に接続される車両のパワートレインマウント構造であって、上記前後の脚部 7 0 b , 7 0 c 間を連結する連結部 7 0 g を備え、該連結部 7 0 g に中間取付け部 7 0 i を設けると共に、該中間取付け部 7 0 i に隣接して車幅方向の荷重に対する剛性低下部（薄肉縦壁部 7 0 k , 7 0 l 参照）が形成されたものである（図 2 0、図 2 1 参照）。

40

【 0 1 1 6 】

この構成によれば、上述の連結部 7 0 g および中間取付け部 7 0 i にて、パワートレイン側マウントラケット（変速機側マウントラケット 7 0）の捩じれ（図 2 0 の (a) の矢印参照）に対する剛性（ロール剛性等）の向上を図ることができる。

また、上述の剛性低下部（薄肉縦壁部 7 0 k , 7 0 l）の形成により、曲げ（図 2 0 の (a) の矢印参照）剛性の上昇を抑えることができる。

この結果、捩じれ共振点を高周波数域に、曲げの共振点を低周波数域にそれぞれ設定することができ、弾性振動伝達特性を図 2 2 の (b) に示す理想的な特性に近づけることが

50

できる。

【0117】

この発明の一実施形態においては、上記剛性低下部は、上記連結部70g上部の前後の脚部70b, 70c間に形成される脚部70b, 70cの幅よりも薄い薄肉縦壁部70k, 70lであることを特徴とする(図20, 図21参照)。

【0118】

この構成によれば、薄肉縦壁部70k, 70lの形成によりパワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット70)の車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0119】

この発明の一実施形態においては、上記剛性低下部が、上記前後の脚部70b, 70cの取付け位置(取付け孔70fの位置参照)に対して上記中間取付け部70iを車幅方向内側にオフセットさせることで構成されたものである(図20、図21参照)。

【0120】

この構成によれば、前後の脚部70b, 70cの取付け位置に対して中間取付け部70iを車幅方向内側にオフセットさせることで、パワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット70)の車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0121】

この発明の一実施形態においては、上記連結部70gが上記前後の脚部70b, 70c間を直線状に連結し、上記剛性低下部が、該連結部70gから車幅方向内側にオフセットした位置に上記中間取付け部70iを形成することで構成されたものである(図20、図21参照)。

【0122】

この構成によれば、直線状の連結部70gから車幅方向内側にオフセットした位置に中間取付け部70iを形成することで、パワートレイン側マウントブラケット(変速機側マウントブラケット70)の車幅方向に対する剛性低下が可能になる。

【0123】

図20、図21で示した実施例3において、前図と同一の部分には同一符号を付して、その詳しい説明を省略している。

【0124】

[実施例1～3の相関関係について]

【0125】

実施例1～3を比較した場合、実施例3の構造が捻じれ、曲げに対する剛性が最も大きく、実施例2の構造が捻じれ、曲げに対する剛性が最も小さく、実施例1の構造はこれらの中間の剛性を有するので、パワートレインの剛性が相対的に強い場合には、実施例2の構造を採用し、パワートレインの剛性が相対的に弱い場合には、実施例3の構造を採用し、パワートレインの剛性が中間の場合には、実施例1の構造を採用することが好ましい。

【0126】

この発明の構成と、上述の実施例との対応において、この発明のパワートレイン側マウントブラケットは、実施例の変速機側マウントブラケット50, 60, 70に対応し、

以下同様に、

剛性低下部は、開口部50k, 60k、肉抜き部50m、薄肉縦壁部70k, 70lおよび中間取付け部50i, 60i, 70iのオフセット構造に対応し、

車体側マウントブラケットは、ロアブラケット51に対応するも、

この発明は、上述の実施例の構成のみに限定されるものではない。

【産業上の利用可能性】

【0127】

以上説明したように、本発明は、前後に脚部を有する脚立状脚部材の上端から車幅方向外方側に延びる単一の延出部を備えたパワートレイン側マウントブラケットが、上記延出

10

20

30

40

50

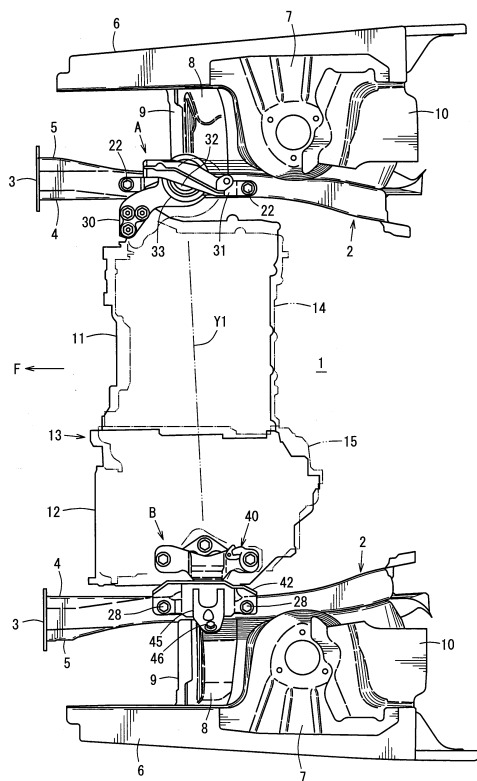
部に取り付けられるマウントラバーを介して車体側マウントブラケットに接続される車両の
パワートレインマウント構造について有用である。

【符号の説明】

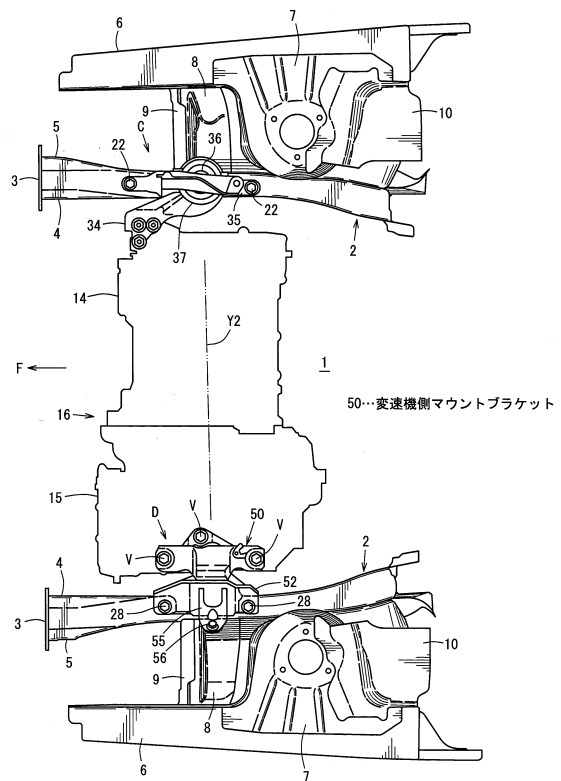
【0128】

- 50, 60, 70 ... 変速機側マウントブラケット (パワートレイン側マウントブラケット)
- 50a, 60a, 70a ... 延出部
- 50b, 50c, 60b, 60c, 70b, 70c ... 脚部
- 50d, 60d, 70d ... 脚立状脚部材
- 50g, 50h, 60g, 70g ... 連結部
- 50i, 60i, 70i ... 中間取付け部
- 50k, 60k ... 開口部 (剛性低下部)
- 50l ... 縦壁部
- 50m ... 肉抜き部 (剛性低下部)
- 50n ... リブ
- 51 ... 口アブラケット (車体側マウントブラケット)
- 53, 63, 73 ... マウントラバー
- 70k, 70l ... 薄肉縦壁部 (剛性低下部)

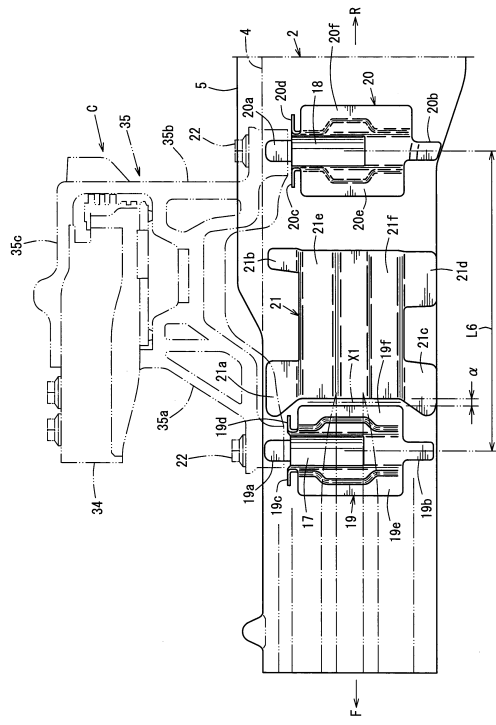
【図1】



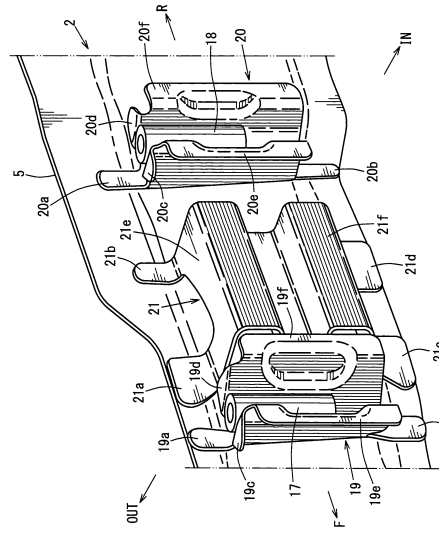
【図2】



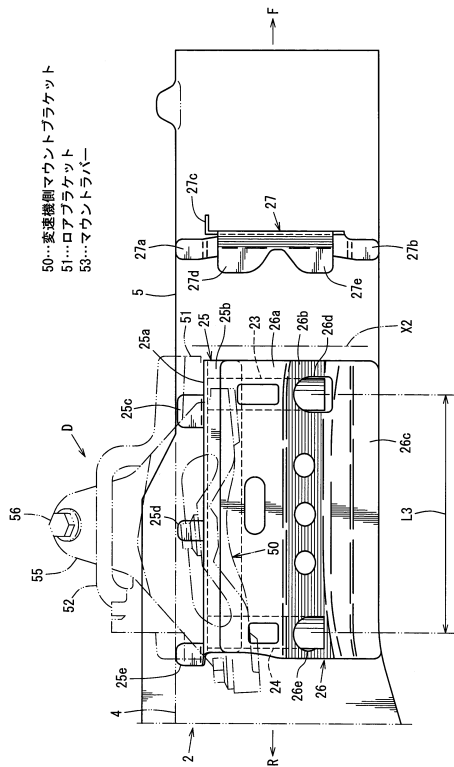
【図3】



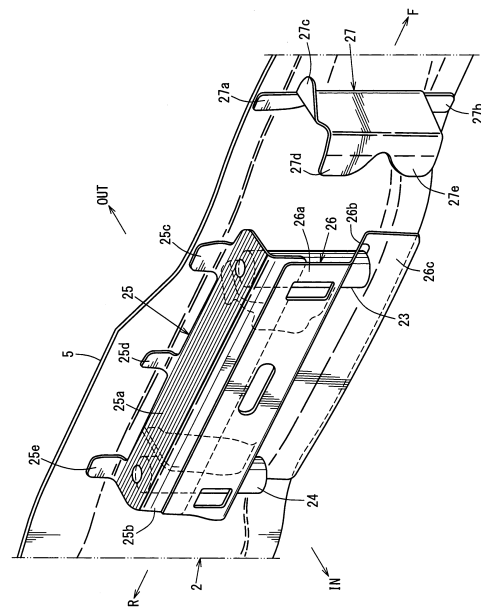
【図4】



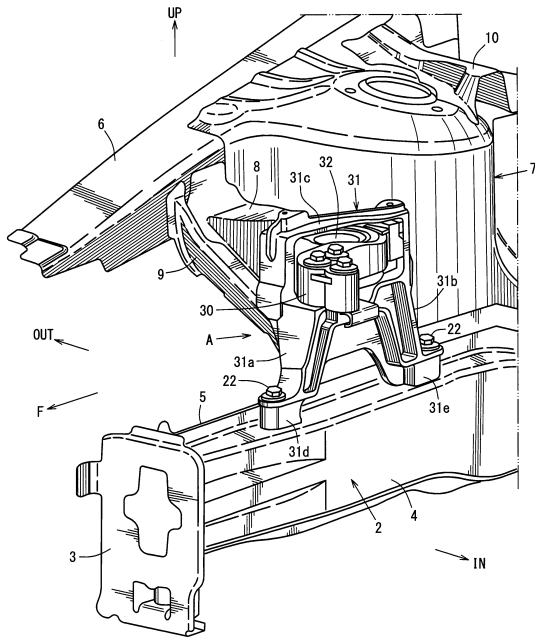
【図5】



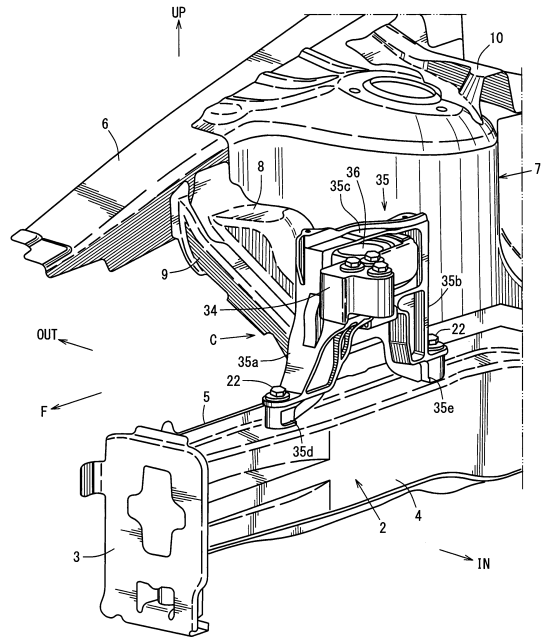
【図6】



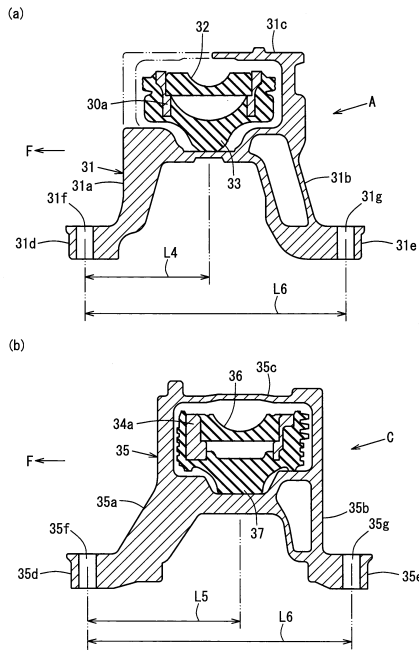
【 図 7 】



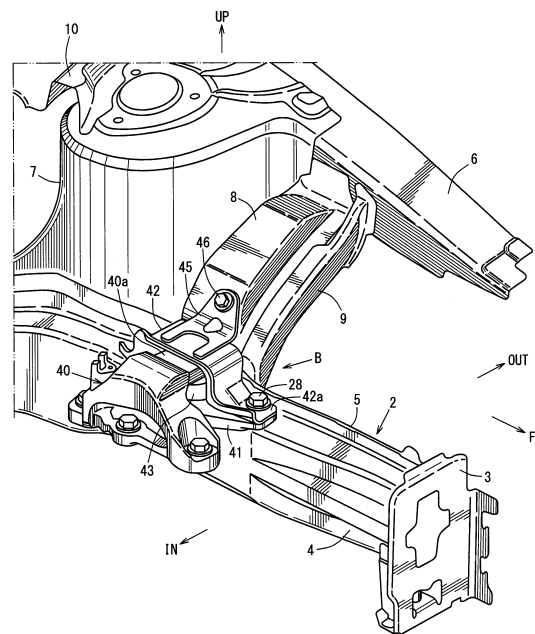
【 図 8 】



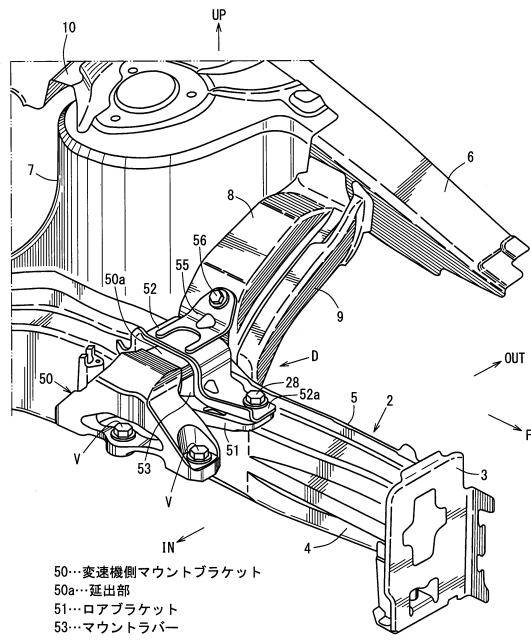
【 図 9 】



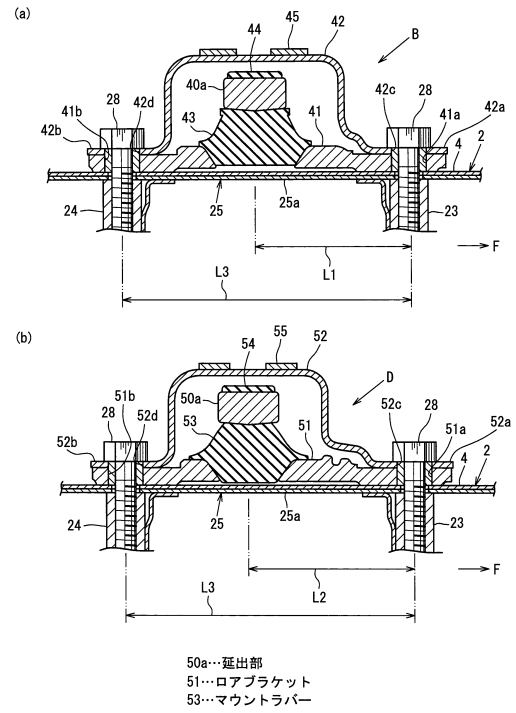
【 図 10 】



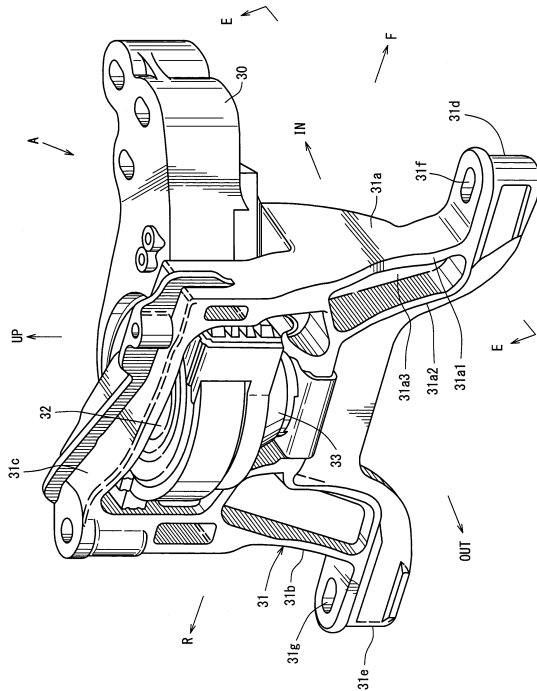
【図11】



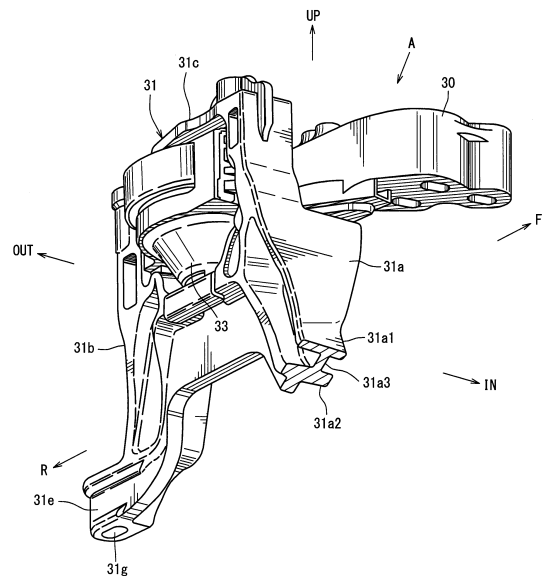
【図12】



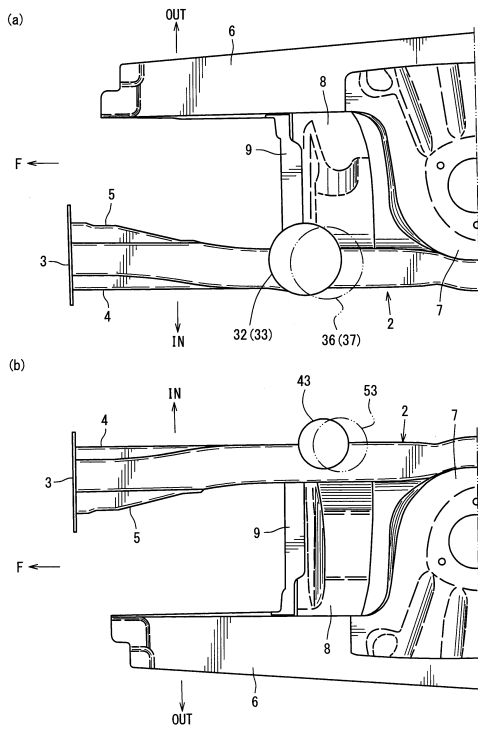
【図13】



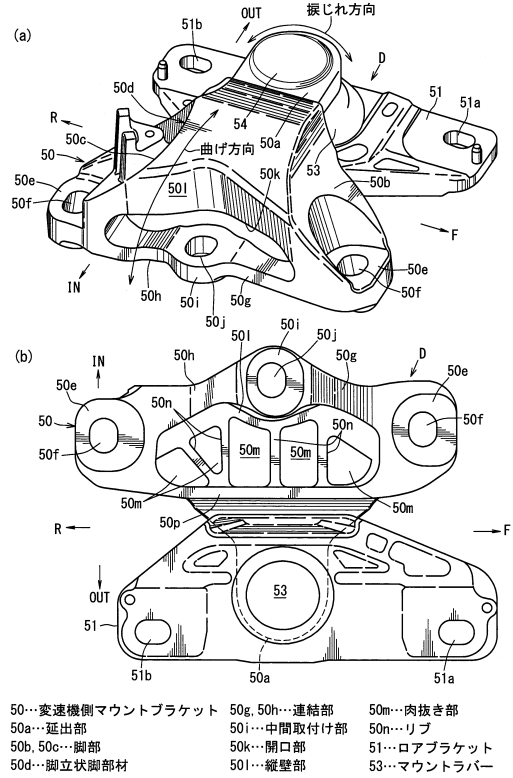
【図14】



【図15】

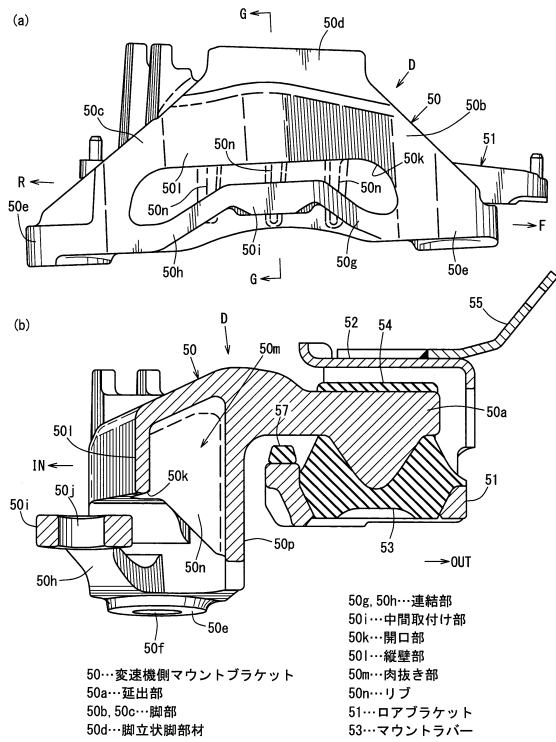


【図16】



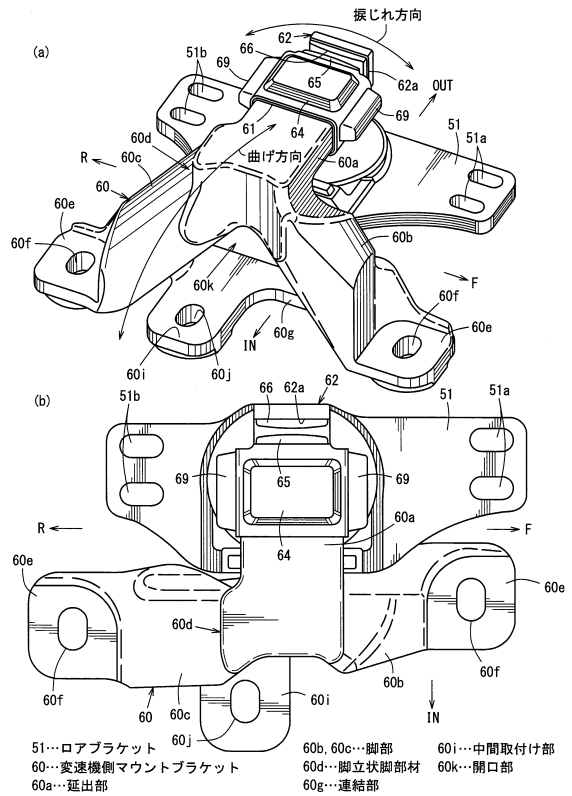
50…変速機側マウントブラケット 50g, 50h…連結部 50m…肉抜き部
 50a…延出部 50i…中間取付け部 50n…リブ
 50b, 50c…脚部 50k…開口部 51…ロアブラケット
 50d…脚立状脚部材 50l…縦壁部 53…マウントラバー

【図17】



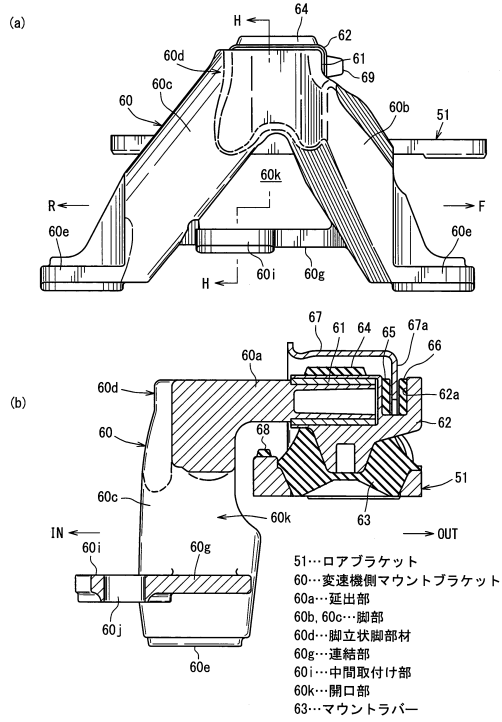
50g, 50h…連結部 50i…中間取付け部 50k…開口部 50l…縦壁部 50m…肉抜き部 50n…リブ 51…ロアブラケット 53…マウントラバー
 50…変速機側マウントブラケット
 50a…延出部 50b, 50c…脚部 50d…脚立状脚部材

【図18】

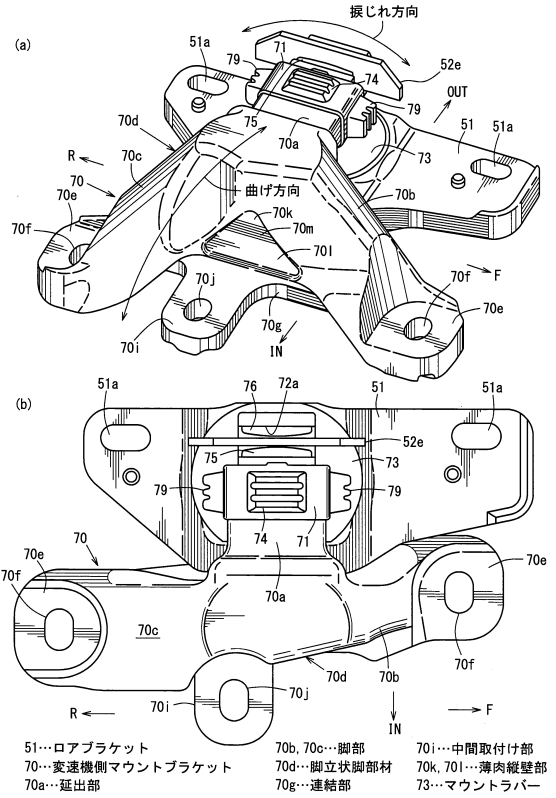


51…ロアブラケット 60b, 60c…脚部 60i…中間取付け部
 60…変速機側マウントブラケット 60d…脚立状脚部材 60k…開口部
 60a…延出部 60g…連結部

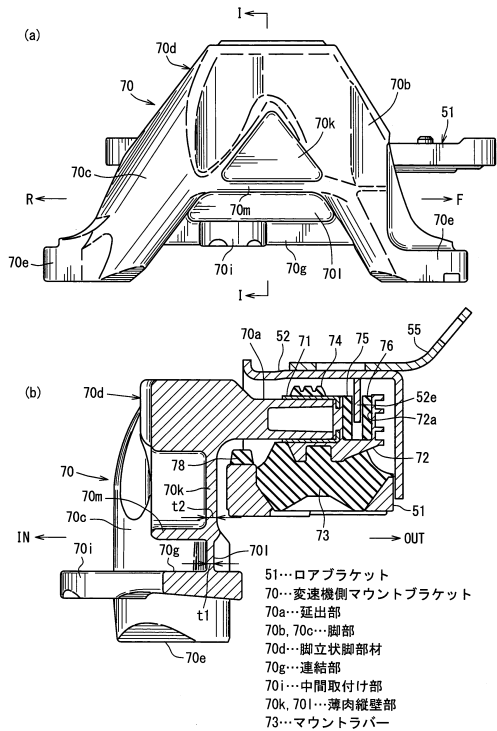
【図19】



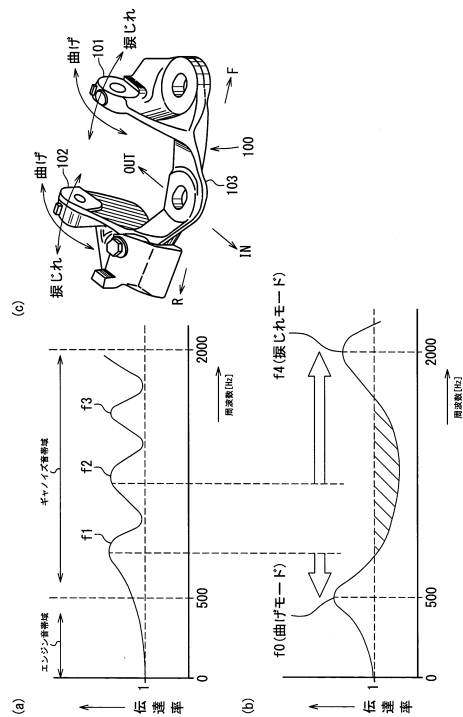
【図20】



【図21】



【図22】



フロントページの続き

- (72)発明者 沖田 幸二
広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ株式会社内
- (72)発明者 数面 宏昭
広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ株式会社内
- (72)発明者 水谷 聡志
広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ株式会社内
- (72)発明者 青山 正樹
広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ株式会社内
- (72)発明者 三輪出 洋巳
広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ株式会社内

審査官 結城 健太郎

- (56)参考文献 特開2017-65562(JP,A)
特開2008-8393(JP,A)
特開平9-193670(JP,A)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

B60K 5/12,
B62D 25/08,
F16F 1/36, 15/08