

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号

特許第4830552号
(P4830552)

(45) 発行日 平成23年12月7日 (2011. 12. 7)

(24) 登録日 平成23年9月30日 (2011. 9. 30)

(51) Int. Cl.

F I

B 2 3 C 5/06 (2006. 01)

B 2 3 C 5/06

A

B 2 3 C 5/20 (2006. 01)

B 2 3 C 5/20

請求項の数 1 (全 12 頁)

(21) 出願番号 特願2006-65033 (P2006-65033)
 (22) 出願日 平成18年3月10日 (2006. 3. 10)
 (65) 公開番号 特開2007-237356 (P2007-237356A)
 (43) 公開日 平成19年9月20日 (2007. 9. 20)
 審査請求日 平成21年1月23日 (2009. 1. 23)

(73) 特許権者 000221144
 株式会社タンガロイ
 福島県いわき市好間工業団地 1 1 - 1
 (72) 発明者 富松 和俊
 神奈川県川崎市幸区堀川町 5 8 0 番地 ソ
 リッドスクエア 株式会社タンガロイ内
 (72) 発明者 川端下 一成
 神奈川県川崎市幸区堀川町 5 8 0 番地 ソ
 リッドスクエア 株式会社タンガロイ内
 (72) 発明者 近藤 浩敦
 神奈川県川崎市幸区堀川町 5 8 0 番地 ソ
 リッドスクエア 株式会社タンガロイ内
 (72) 発明者 山田 可薫
 神奈川県川崎市幸区堀川町 5 8 0 番地 ソ
 リッドスクエア 株式会社タンガロイ内
 最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 正面フライス

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項 1】

軸心 (C L) まわりに回転させられる工具本体 (2) の先端外周部に、複数の粗加工用チップ (1 0) が着脱可能に装着されるとともに、前記工具本体 (2) の先端外周部の前記粗加工用チップ (1 0) より前記軸心 (C L) 側には、さらい刃 (2 1) を備えた少なくとも一つの仕上げ加工用チップ (2 0) が着脱可能に装着されてなる正面フライスにおいて、

前記粗加工用チップ (1 0) は多角形板状をなし、その多角形面の少なくとも一方にすくい面 (1 4) が形成され、

前記粗加工用チップ (1 0) のすくい面 (1 4) の各稜辺部には直線状の主切刃 (1 1) が形成され、

前記粗加工用チップ (1 0) のすくい面 (1 4) の全てのコーナ部には、各コーナ部の 2 等分線 (B) を基準として対称に副切刃 (1 2) と第 2 副切刃 (1 3) とが形成され、なおかつ前記副切刃 (1 2) と前記第 2 副切刃 (1 3) とは鈍角に交差し

前記粗加工用チップ (1 0) のある一つのコーナ部に形成された副切刃 (1 2) および第 2 副切刃 (1 3) はそれぞれ別の主切れ刃 (1 1) につながり、前記粗加工用チップ (1 0) のあるコーナ部に形成された副切刃 (1 2) につながる主切れ刃 (1 1) は隣のコーナ部に形成された第 2 副切れ刃 (1 3) につながり、前記粗加工用チップ (1 0) のあるコーナ部に形成された第 2 副切刃 (1 3) につながる主切れ刃 (1 1) は隣のコーナ部に形成された副切刃 (1 2) につながり、

10

20

前記仕上げ用チップ(20)は略多角形板状をなし、その多角形面の少なくとも一方にすくい面(24)が形成され、

前記仕上げ加工用チップ(20)のすくい面(24)の辺稜部に主切刃(21)が形成され、

前記仕上げ加工用チップ(20)のすくい面(24)の全てのコーナ部に、そのコーナ部の2等分線(B)に対して略直角に延び、且つ前記主切刃(21)につながる直線状又は曲線状のさらい刃(22)が形成され、

前記粗加工用チップ(10)は前記工具本体(2)に対して、切削に關与する主切刃(11)のアプローチ角()が60°以上80°以下となり且つその主切刃(11)が工具本体(2)の外周面(3)から突出し、切削に關与する副切刃(12)が前記軸心(CL)に対して略直角に延び、切削に關与する第2副切刃(13)が工具本体(2)の基端部側へ延びるに従い軸心(CL)から離れるように傾斜するように配設され、

前記仕上げ用チップ(20)は前記工具本体(2)に対して、主切刃(21)が工具本体(2)の先端外周部に位置して且つ主切刃(21)の軸心(CL)まわりの回転軌跡が前記粗加工用チップ(10)の主切刃(11)のそれよりも軸心(CL)寄りに位置し且つ主切刃(21)のアプローチ角が前記粗加工用チップ(10)の主切刃(11)のアプローチ角()よりも小さくなり、尚且つさらい刃(22)が前記軸心(CL)に対して略直角に延び且つさらい刃(22)が前記粗加工用チップ(10)の副切刃(12)より工具先端部側に突出するように配設されることを特徴とする正面フライス。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、粗加工と仕上げ加工を同時に行う正面フライスに關し、特に送り量を高めた高能率加工が可能であるとともに仕上げ面の表面あらさが向上した正面フライスに關するものである。

【背景技術】

【0002】

被削材を平面加工する正面フライスにおいて、粗加工と仕上げ加工を同時に行う、いわゆるコンビネーション式正面フライスの従来例を図9～図11に図示する。図9に図示したコンビネーション式正面フライスは、環状体をなす正面フライス本体1の正面部分で、中央取付穴13の利用により固定され、しかも、その正面切刃19が本体1の中心線に対し、略直角の關係にあるように、1個または、数個等配されたさらい刃チップ12と、正面側のさらい刃チップ12の占める部分を除外するようにして、外周切刃が構成される多数の粗刃チップ3の正面切刃より幾分凸出する位置關係にあり、本体の回転方向を基準にとって、さらい刃チップ12が1個のときには、全体を1つのグループとし、また、さらい刃チップ12が数個のときには、さらい刃チップ12の次にくる粗刃チップ3から、次のさらい刃チップ12の1つ前の粗刃チップ3までを1つのグループとして、さらい刃チップ12の数に等しいグループを構成し、それぞれのグループに屬する粗刃チップn個に対し、さらい刃チップ12を挟む粗刃チップ3間が、他の粗刃チップ3間よりも幾分広くなるように、他の粗刃チップ3間を等分割し、さらに粗刃チップ3について、軸心から刃先端までの半径方向の距離 $X_1 \sim X_n$ を位置的に補正することにより粗刃チップ3に略等しい切削送りが補償されるようにしたものである(例えば、特許文献1参照)。

【0003】

図10に図示したさらい刃付き正面フライスは、軸心を中心にして回転せしめられるフライス本体1の下面周縁部に主切削チップ21およびさらい刃チップ22が設けられ、上記主切削チップ21は、上記フライス本体1の外周側に位置する主切刃26と、この主切刃26の下端に形成された面取りコーナ27と、この面取りコーナ27から上記フライス本体1の軸心側に向かうにしたがって上方に傾斜された逃げ部28bとを有するものであり、上記さらい刃チップ22は、上記フライス本体1の外周側に位置する主切刃29と、こ

10

20

30

40

50

の主切削刃 29 の下端に形成された面取りコーナ 30 と、この面取りコーナ 30 から上記フライス本体 1 の軸心側に延び送り方向に略平行な副切削刃 31 とを有するものである（例えば、特許文献 2 参照）。

【0004】

図 11 に図示したスローアウェイ式カッターは、軸線 O 回りに回転される略円盤状のカッター本体 11 の先端外周部に、正面刃 13B を備えたチップ 13 が着脱可能に装着されるとともに、このカッター本体 11 の先端部の上記チップ 13 よりも内周側には、さらい刃 25 を備えたさらい刃チップ 23 が、このさらい刃 25 を上記正面刃 13B の最先端を通過して上記軸線 O に直交する平面 P よりも先端側に突出させて着脱可能に装着されてなるカッターにおいて、上記さらい刃 25 を、上記カッター本体 11 の外周側に向かうに従い後端側に向けて傾斜させて上記平面 P と交差するように配設したものである（例えば、特許文献 3 参照）。

10

【0005】

【特許文献 1】特開昭 50 - 49790 号公報

【特許文献 2】実開平 3 - 71812 号公報

【特許文献 3】特開 2002 - 192415 号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0006】

しかしながら、上記特許文献 1 の発明においては、切削送りを補償するにあたり想定した切削送りを大幅に超えた高送り加工を行った場合、粗刃チップ 3 の送りが総じて大きくなり且つ不均等になるため、粗刃チップの主切削刃にチッピングや欠損が生じて短寿命となる問題があった。また、加工時の振動が大きくなるため、仕上げ面あらかさが悪化する問題があった。

20

【0007】

上記特許文献 2 の発明においても、切削送りを比較的大きくした高送り加工を行った場合、正面フライス本体 1 の振動が大きくなることから、さらい刃チップ 21 の副切削刃により切削面の送りマークをきれいに取り除くことができなくなり、該切削面の表面あらかさが悪化する問題があった。さらに、さらい刃チップ 12 の主切削刃の回転軌跡が主切削チップの主切削刃の回転軌跡と同一位置になるように形成した場合には、さらい刃チップ 12 に大きな切削抵抗が作用するため、切削面の表面あらかさがいっそう悪化する問題があった。

30

【0008】

上記特許文献 3 の発明においては、切削送りを大きくした高送り加工を行った場合、チップ 13 の主切削刃及びさらい刃チップ 23 のさらい刃 25 と上記平面 P の交点には、大きい切削抵抗が作用するため欠損や摩耗が発生しやすくなり、これらチップ 13 及びさらい刃チップ 23 が短寿命となる問題があった。

【0009】

本発明は、上記問題を解決するためになされたもので、送り量を大きくした高能率加工を可能とするとともに、仕上げ面の表面あらかさの向上を可能とする、正面フライスを提供することを目的とする。さらに、上記正面フライスに装着されるスローアウェイチップの経済性を高めることも目的としている。

40

【課題を解決するための手段】

【0010】

上記課題を解決するために、本発明は以下の構成を採用する。軸心 C L まわりに回転せられる工具体 2 の先端外周部に、複数の粗加工用チップ 10 が着脱可能に装着されるとともに、上記工具体 2 の先端外周部の上記粗加工用チップ 10 より上記軸心 C L 側には、さらい刃 21 を備えた少なくとも 1 つの仕上げ加工用チップ 20 が着脱可能に装着されてなる正面フライスにおいて、上記粗加工用チップ 10 は、略正多角形板状をなし、その正多角形面の少なくとも一方に形成されたすくい面 14 が工具回転方向 K に向き、上記正多角形面の稜辺部に形成された直線状又は曲線状をなす主切削刃 11 が上記工具体 2 の

50

外周面 3 から突出し、上記主切刃 11 のアプローチ角 が $60^{\circ} \sim 80^{\circ}$ の範囲内にあり、上記正多角形面のコーナ部に形成された副切刃 12 が上記軸心 CL に対して略直角に延びるように配設され、上記仕上げ用チップ 20 は、略正多角形板状をなし、その正多角形面の少なくとも一方に形成されたすくい面 24 が工具回転方向 K に向き、上記正多角形面の稜辺部に形成された主切刃 21 が上記工具本体 2 の先端外周部に配され、上記正多角形面の少なくとも 1 つのコーナ部に形成された直線状又は曲線状をなすさらい刃 22 が上記軸心 CL に対して略直角に延びるように配設され、さらに、上記仕上げ加工用チップ 20 のさらい刃 22 が上記粗加工用チップ 10 の副切刃 12 より工具先端部側に突出させられたことを特徴とする。

【発明の効果】

10

【0011】

以上の構成を有する正面フライス 1 は、粗加工用チップ 10 のアプローチ角 が $60^{\circ} \sim 80^{\circ}$ の範囲となるように配設されていることから、該粗加工用チップ 10 の主切刃 11 の切取り厚さが従来正面フライスより小さくなり、上記主切刃 11 の各位置における切削抵抗が比較的小さくなるため、送り量を大きくした高能率な正面削りにおいても該正面フライス 1 及び被削材のびびり振動を抑制するとともに粗加工用チップ 10 のチップングや欠損の発生を防止する。

【0012】

さらに、仕上げ加工用チップ 20 は、その直線状又は曲線状をなすさらい刃 22 が上記軸心 CL 方向と略直角に延び且つ上記粗加工用チップ 10 の副切刃 12 より工具先端部側に突出して配設されているので、粗加工用チップ 10 による切削面を仕上げ切削し、その仕上げ面の表面あらさを向上させる。特に、送り量を大きくした高能率な正面削りにおいて、上述のとおり正面フライス 1 及び被削材のびびり振動が抑えられるので、仕上げ面の表面あらさが大幅に向上する。

20

【0013】

上記正面フライス 1 において、上記粗加工用チップ 10 の正多角形面の少なくとも 1 つのコーナ部には、上記副切刃 12 と、該副切刃 12 の内周側に連なり且つ上記軸心 CL 側に向かうにつれ工具基端部側に向かって傾斜する第 2 副切刃 13 が形成され、上記副切刃 12 と上記第 2 副切刃 13 が上記コーナ部の 2 等分線 B を基準として対称形状とされた場合には、正回転用正面フライス 1 及び逆回転用正面フライス 1' にそれぞれ装着されたとき、それぞれの切刃の該正面フライス 1、1' の軸心 CL まわりの回転軌跡が等しくなる。よって、1 個当たり使用コーナ数が 2 倍に増し経済性が向上する。さらに、上記正多角形面の全てのコーナ部に、上記副切刃 12 及び上記第 2 副切刃 13 を上記コーナ部の 2 等分線 B を基準として対称形状となるように形成すると、上記経済性の点で最も有効となる。

30

【0014】

さらに、上記正面フライスにおいて、上記仕上げ加工用チップ 20 の正多角形面の全てのコーナ部に、該コーナ部の 2 等分線 B に対して略直角に延びるさらい刃 22 が形成された場合には、仕上げ加工用チップ 20 の使用コーナ数が増し経済性が高くなる。

【0015】

さらに、上記粗加工用チップ 10 の上記正多角形面の稜辺に内接する内接円の直径が 15 mm 以上とした場合には、該粗加工用チップ 10 の主切刃 11 は、粗加工において十分な切込みを確保し、該粗加工用チップ 10 は、工具本体 2 に装着する際において、上記工具本体 2 に衝合する上記主切刃 11 から延びる側面の該主切刃 11 方向の長さを十分に確保することができ、高精度且つ安定的に装着される。なお、上記内接円の直径が 30 mm を超えると、粗加工用チップ 10 の大型化により不経済となる。仕上げ加工用チップ 20 の正多角形面の稜辺に内接する内接円の直径を 15 mm 以上とした場合には、コーナ部に形成されたさらい刃 22 は、そのさらい刃 22 方向の長さを十分に長く形成することができ、高送り時の表面あらさの向上に寄与するとともに、工具本体 2 に保持される上記正多角形面の稜辺部に形成された主切刃 21 から延びる側面の面積を十分に確保することができ、該仕上げ加工用チップ 20 は工具本体 2 に高精度且つ安定的に装着される。

40

50

【 0 0 1 6 】

さらに、上記仕上げ加工用チップ 20 の主切削刃 21 の上記軸心 C L まわりの回転軌跡が上記粗加工用チップ 10 の主切削刃 11 のそれよりも上記軸心 C L 寄りに位置している場合には、該仕上げ加工用チップ 20 の主切削刃 21 のうち切削に関与する部分は、上記粗加工用チップ 10 の副切削刃 12 から突出した部分のみとなるので、切削時の負荷による振動が抑制され仕上げ面の面粗度が非常に良好となる。

【 発明を実施するための最良の形態 】

【 0 0 1 7 】

以下に、本発明に係る正面フライスの一実施形態について、図面を参照して説明する。

図 1 は本実施形態に係る正面フライスの側断面図である。図 2 は同実施形態を示し、(a) は側面図、(b) は先端側からみた要部端面図である。図 3 は図 1 に示す正面フライスの切削刃の回転軌跡を示す図である。図 4 は上記正面フライスの逆回転用正面フライスの側断面図である。図 5 は同逆回転用正面フライスを示し、(a) は側面図、(b) は先端側からみた要部端面図である。図 6 は図 1 及び図 4 に示す正回転用及び逆回転用正面フライスの双方に装着される粗加工用チップを示し、(a) は平面図、(b) は正面図である。図 7 は図 1 及び図 3 に示す正面フライスに装着される仕上げ加工用チップを示し、(a) は平面図、(b) は正面図である。図 8 は粗加工用チップの他の例を示す平面図である。

【 0 0 1 8 】

図 1 ~ 図 3 に図示するように、正面フライス 1 は、略円盤状をなす工具本体 2 の先端外周面部にチップ座 50 を有する取付部材を介して 8 個の粗加工用チップ 10 と 1 個の仕上げ加工用チップ 20 とが、着脱可能に装着されている。上記粗加工用チップ 10 及び仕上げ加工用チップ 20 において、少なくとも切削に関与する切削刃は、超硬合金、サーメット、セラミックス等の硬質材料、あるいは、ダイヤモンドや C B N を含有した多結晶焼結体等の材質から構成されている。図 6 に図示するように、粗加工用チップ 10 は略正方形板状をなし、その上面である正方形面がすくい面 14 とされ、該正方形面の稜辺に主切削刃 11 が形成されている。さらに、上記正方形面の少なくとも 1 つのコナ部、本実施形態では全てのコナ部に、それぞれ的一端部同士でつながる副切削刃 12 及び第 2 副切削刃 13 が形成され、これら副切削刃 12 及び第 2 副切削刃 13 の他端部は隣接する主切削刃 11 の一端部にそれぞれつながっている。上記稜辺に内接する内接円の直径は 15 . 875 mm となっている。すくい面 14 に直交する方向からみて、副切削刃 12 と第 2 副切削刃 13 は、直線状又は曲線状をなし、コナ部の 2 等分線 B を基準として対称形状とされ、それぞれにつながっている主切削刃 11 とのなす角度がそれぞれ 160° になるように形成されている。主切削刃 11、副切削刃 12 及び第 2 副切削刃 13 からそれぞれ延びる側面は、すくい面 14 に対して鋭角をなす逃げ面 11 a、12 a、13 a とされ、ポジの逃げ角が付されている。一方、図 7 に示すように、仕上げ加工用チップ 20 は略正方形板状をなし、その上面である正方形面がすくい面 24 とされ、上記正方形面の稜辺には主切削刃 21 が形成されている。上記正方形面の少なくとも 1 つのコナ部、本実施形態では全てのコナ部に、該コナ部の 2 等分線 B に略直交するさらい刃 22 がそれぞれ形成されている。上記稜辺に内接する内接円の直径は 15 . 875 mm となっている。すくい面 24 に直交する方向からみて、各さらい刃 22 は、平面視で直線状又は曲線状に形成され、本実施形態では曲率半径 r が 500 mm の円弧からなる曲線状に形成されている。上記円弧の両端部を結んだ直線が上記 2 等分線 B と略直交するとともに該直線の長さが約 4 mm とされている。上記主切削刃 21 及び上記さらい刃 22 から延びる側面は、すくい面 24 に対して鋭角をなす逃げ面 21 a、22 a とされ、ポジの逃げ角が付されている。

【 0 0 1 9 】

図 1 ~ 図 3 に図示するように、工具本体 2 の工具基端部の端面には、図示しない工作機械の主軸端面に密着する取付面 2 a が形成され、軸心 C L に沿って端面キー溝付き穴 2 b が形成されている。さらに、工具本体 2 の先端外周面 3 には、略等間隔に 9 つの取付部材挿入溝 5 が切欠き形成され、各取付部材挿入溝 5 の工具回転方向 K には、該取付部材挿入溝

10

20

30

40

50

5に連続して、切屑ポケット7及び楔部材挿入溝6が切欠き形成されている。8つの取付部材挿入溝5には、ボルト等のねじ部材を用いて粗加工用チップ取付部材30が着脱可能にそれぞれ装着され、1つの取付部材挿入溝5には、同様のねじ部材を用いて仕上げ加工用チップ取付部材40が着脱可能に装着されるとともに、上記取付部材40の工具基端部側には、該取付部材40に隣接する微調整楔部材70がボルト等のねじ部材を用いて該取付部材挿入溝5の深さ方向に浮沈可能に装着されている。仕上げ加工用チップ取付部材40は、微調整楔部材70を上記取付部材挿入溝5の底面側に向かって沈み込ませることにより、該取付部材40の工具基端部側を向く端面に当接する上記微調整楔部材70の側面によって工具先端部側に向かって押圧されてせり出し可能となっている。また、全ての楔部材挿入溝6には、ボルト等のねじ部材を用いて楔部材60が該楔部材挿入溝6の深さ方向に浮沈可能に装着されている。各取付部材30、40の工具回転方向Kを向く側面の先端外周コーナ部には、チップ座50がそれぞれ切欠き形成されている。

10

【0020】

粗加工用チップ10は、その下面15が上記粗加工用チップ取付部材30に設けられたチップ座50の底面に着座し、その上面に形成されたすくい面14が工具回転方向Kに向き、正方形面の稜辺から延びる側面のうち工具基端部側を向く一对の隣接する側面(逃げ面11a)が上記チップ座50の対応する一对の壁面に当接するように載置され、ねじ部材を操作して楔部材60を楔部材挿入溝6の底面側に沈み込ませることにより、該粗加工用チップ10の上面に当接する上記楔部材60の側面によって上記チップ座50の底面側に向かって押し付けられて着脱可能に装着されている。ここで、粗加工用チップ10は、工具本体2の先端外周部に配された、切削を担う主切削刃11及び副切削刃12が工具本体2の外周面3及び先端面4からそれぞれ突出するように配設される。さらに、上記主切削刃11は工具本体2の軸心CLとのなす角度、いわゆるアプローチ角が $60^{\circ} \sim 80^{\circ}$ の範囲、本実施形態では 70° になるように傾斜し、上記副切削刃12が上記軸心CLに対して略直角に延び、上記副切削刃12の内周側に連なる第2副切削刃13が上記軸心CLに向かうにつれ工具基端部側に向かって傾斜するように配設されている。

20

【0021】

仕上げ加工用チップ20は、その下面25が上記仕上げ加工用チップ取付部材40に設けられたチップ座50の底面に着座し、その上面に形成されたすくい面24が工具回転方向Kに向き、正方形面の稜辺から延びる側面のうち工具基端部側を向く一对の隣接する側面(逃げ面21a)が上記チップ座50の対応する一对の壁面に当接して載置され、ねじ部材を操作して楔部材60を楔部材挿入溝6の底面側に沈み込ませることにより、該仕上げ加工用チップ20の上面に当接する上記楔部材60の側面によって上記チップ座50の底面側に向かって押し付けられて着脱可能に装着されている。ここで、仕上げ加工用チップ20は、図3に図示するように、工具本体2の先端面4から突出した、切削を担うさい刃22が工具本体2の軸心CLに略直角に延び、工具本体2の先端外周部に配された主切削刃21を上記軸心CLまわりに回転させたときの回転軌跡が粗加工用チップ10の主切削刃11の回転軌跡に対し少なくとも該正面フライス1の1刃当たりの送り量よりも内周側に引っ込むように配設されている。さらに、仕上げ加工用チップ取付部材40を微調整楔部材70によって工具先端部側にせり出すことによって、上記さい刃22は粗加工用チップ10の副切削刃12よりも $0.02\text{ mm} \sim 0.3\text{ mm}$ 程度工具先端部側に突出している。

30

40

【0022】

以上に説明した正面フライス1は、その軸心CLまわりに工具回転方向Kに回転させられるとともに、上記軸心CL方向に直交する方向に所定の送り量を与えられることによって、被削材の被削面を所定の切込み深さの正面削りを行う。粗加工用チップ10は、仕上げ加工用チップ20に先行して上記被削面を切削する。粗加工用チップ10の主切削刃11は、アプローチ角が 70° に設定されているため、該主切削刃11の切取り厚さが従来正面フライス1より小さくなり、上記主切削刃11の各位置における切削抵抗が比較的小さくなるため、送り量を大きくした高能率な正面削りにおいても該正面フライス1及び被削材

50

のびり振動を抑制するとともにチップングや欠損の発生を防止する。上記アプローチ角は $60^{\circ} \sim 80^{\circ}$ の範囲内に設定されるのが好ましい。これは、 60° 未満では上記効果を奏さないおそれがあり、 80° を超えると上記軸心CL方向の切込み深さの上限値が小さすぎて実用性が損なわれるからである。

【0023】

さらに、仕上げ加工用チップ20は、その直線状又は曲線状をなすさらい刃22が上記軸心CL方向と略直角に延び且つ上記粗加工用チップ10の副切刃12より工具先端部側に突出して配設されているので、粗加工用チップ10による切削面を仕上げ切削し、その仕上げ面の表面あらさを向上させる。特に、送り量を大きくした高能率な正面削りにおいて、上述のとおり正面フライス1及び被削材のびり振動が抑えられるので、表面あらさ及び加工精度等の仕上げ面精度が向上する。

10

【0024】

粗加工用チップ10のすくい面14となる正方形面のコーナ部では、隣接する副切刃12と第2副切刃13がコーナ部の2等分線Bを基準として対称形状とされているため、図4及び図5に図示する逆回転用正面フライス1'に装着した際において、工具本体2'の先端外周部に位置する主切刃11のアプローチ角が 70° となるとともに、上記第2副切刃13が該正面フライス1'の軸心CLに対して略直角に延び、且つこの第2副切刃13の内周側に連なる副切刃12が上記軸心CLに向かうにつれ工具基端部側に向かって傾斜するように装着されている。このように、粗加工用チップ10は、正回転用正面フライス1及び逆回転用正面フライス1'にそれぞれ装着されたとき、その切刃の軸心CLまわりの回転軌跡が等しくなることから、両正面フライス1、1'に兼用可能となる。よって、1個当たり8コーナが使用可能となり経済性の向上に有効となる。なお、上記の両正面フライス1、1'で使用した際には、粗加工用チップ10の各主切刃11は、該主切刃11の副切刃12側の端部と第2副切刃13側の端部とがそれぞれ切削に関与することになるが、該粗加工用チップ10は、そのすくい面14となる正方形面の稜辺に内接する内接円の直径が 15.875mm と比較的大型になっているため、主切刃11が形成された上記稜辺の長さが十分に確保され、上記副切刃12側の端部と上記第2副切刃13側の端部とが一部重複して切刃損傷の重複を生じることがない。しかも、粗加工用チップ10を工具本体2に装着したとき、各主切刃11から延びる逃げ面11a及びこの逃げ面11aに当接するチップ座50の壁面は該主切刃11方向で十分な長さを確保できるため、粗加工用チップ10のチップ座50への取付け精度及び取付け強度が向上する。上記内接円の直径は、必要以上に大きくしても経済的に不利になるため 30mm 以下の範囲に限定されるのが好ましい。なお、図8に図示する粗加工用チップ10のように、図1及び図2に図示する正回転用正面フライスのみに装着することを想定して第2副切刃13を省略したものにおいても、本発明の目的である、送り量を大きくした高能率加工と、仕上げ面の表面あらさの向上を実現することができる。

20

30

【0025】

仕上げ加工用チップ20のすくい面24となる正方形面の全てのコーナ部では、該コーナ部の2等分線Bに対して略直角に延びるさらい刃22が形成されており、本実施形態のように略正方形板状をなすものでは、4コーナ使用可能となり経済性の向上に有効である。仕上げ面の表面あらさを良好にするため、上記さらい刃22の延びる方向の長さは少なくとも本正面フライス1の1回転当りの送り量以上とされているため、仕上げ加工用チップ20のコーナ部には、主切刃21を大きく切欠く面取り状のさらい刃22が形成されるものの、該仕上げ加工用チップ20は、そのすくい面24となる正方形面の稜辺に内接する内接円の直径が 15.875mm と比較的大型になっているため、各主切刃21から延びる逃げ面21a及びこの逃げ面21aに当接するチップ座50の壁面が該主切刃21方向で十分な長さを確保され、チップ座50へ装着したときの取付け精度と取付け強度が損われるおそれがない。上記内接円の直径は、上述した粗加工用チップ10と同様に経済的な点から 30mm 以下に限定されるのが好ましい。

40

【0026】

50

正面削りの加工能率を高める加工形態の１つとして、それぞれの主軸を対向して備えたいわゆる両頭主軸を備えた工作機械を用い、被削材を正回転用正面フライス１及び逆回転用正面フライス１'で挟むようにして該被削材の対向する上下面、一对の側面又は端面を同時に正面削りする加工形態が従来から行われている。本実施形態に係る正面フライスを上記加工形態に用いることによって、びびり振動がない高能率な正面削りと仕上げ面精度の向上が可能となるうえに粗加工用チップ１０の経済性が高められるといった、きわめて有益な効果が得られる。

【００２７】

仕上げ加工用チップ２０の主切削刃２１は粗加工用チップ１０の副切削刃１２から工具先端部側に突出した微小量の切込み深さのみを分担するため、該仕上げ加工用チップ２０への負荷がきわめて小さくなり振動等による仕上げ面の表面あらさの悪化がほとんど生じない。

10

【００２８】

以上に説明した実施形態に限定されることなく、本発明の要旨を逸脱しない範囲内において適宜変更、追加することが可能である。例えば、粗加工用チップ１０及び仕上げ加工用チップ２０の外形は略正方形板状に限定されるものではなく、３角形板状あるいは５角形の板状をなすもの、好適には８角形以下の板状をなすものに適用される。また、粗加工用チップ１０の主切削刃１１は、その両端部を結んだ直線と工具本体２の軸心ＣＬとのなす角度が６０°～８０°の範囲内にあれば、上記両端部を曲線状に結んだものでもよい。仕上げ加工用チップ２０のさらい刃２２の平面視形状は、曲線状に限定されず、工具本体２の軸心ＣＬに直交する直線状に形成されてもよい。

20

【図面の簡単な説明】

【００２９】

【図１】本発明の実施形態に係る正面フライスの側断面図である。

【図２】同実施形態に係る正面フライスを示し、（ａ）は側面図、（ｂ）は先端側からみた要部端面図である。

【図３】同実施形態に係る正面フライスの切削刃の回転軌跡を示す図である。

【図４】図１に示す正面フライスの逆回転用正面フライスの側断面図である。

【図５】同正面フライスを示し、（ａ）は側面図、（ｂ）は先端からみた要部端面図である。

30

【図６】図１及び図４に示す正回転用及び逆回転用正面フライスの双方に装着される粗加工用チップを示し、（ａ）が平面図、（ｂ）が正面図である。

【図７】図１及び図５に示す正面フライスに装着される仕上げ加工用チップを示し、（ａ）が平面図、（ｂ）が正面図である。

【図８】粗加工用チップの他の例を示す平面図である。

【図９】従来正面フライスの要部正面図である。

【図１０】他の従来正面フライスの側断面図である。

【図１１】さらに他の従来正面フライスのチップ先端部とさらい刃チップとの軸線Ｏ回りの回転軌跡を回転方向Ｔ側からみた図である。

【符号の説明】

40

【００３０】

１ 正面フライス

２ 工具本体

３ 工具本体の外周面

４ 工具本体の先端面

５ 取付部材挿入溝

６ 楔部材挿入溝

７ 切屑ポケット

１０ 粗加工用チップ

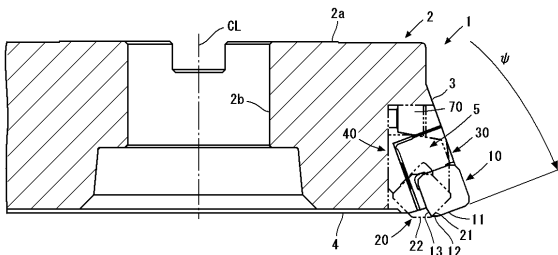
１１ 粗加工用チップの主切削刃

50

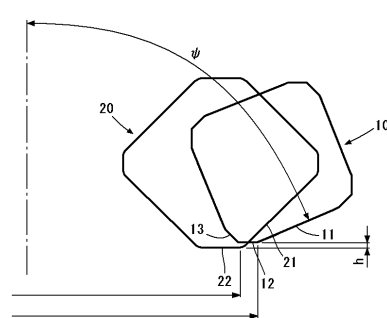
- 1 2 粗加工用チップの副切刃
 - 1 3 粗加工用チップの第2副切刃
 - 1 4 粗加工用チップのすくい面
 - 1 1 a、1 2 a、1 3 a 粗加工用チップの逃げ面
 - 2 0 仕上げ加工用チップ
 - 2 1 仕上げ加工用チップの主切刃
 - 2 2 仕上げ加工用チップのさらい刃
 - 2 4 仕上げ加工用チップのすくい面
 - 2 1 a、2 2 a 仕上げ加工用チップの逃げ面
 - 3 0 粗加工用チップ取付部材
 - 4 0 仕上げ加工用チップ取付部材
 - 5 0 チップ座
 - 6 0 楔部材
 - 7 0 微調整楔部材
- アプローチ角

10

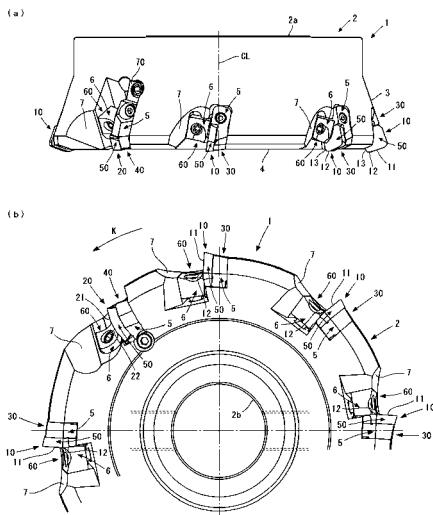
【図 1】



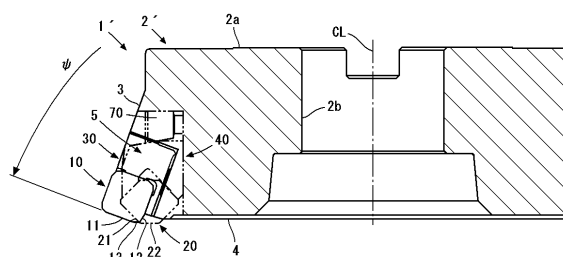
【図 3】



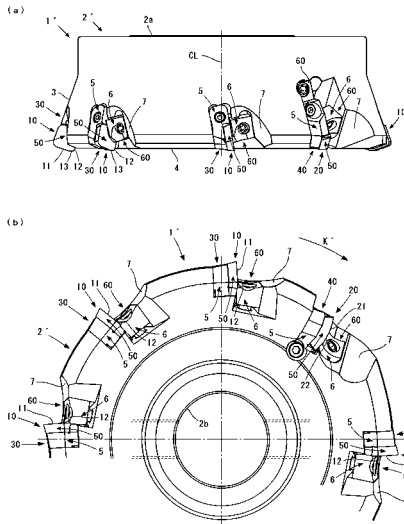
【図 2】



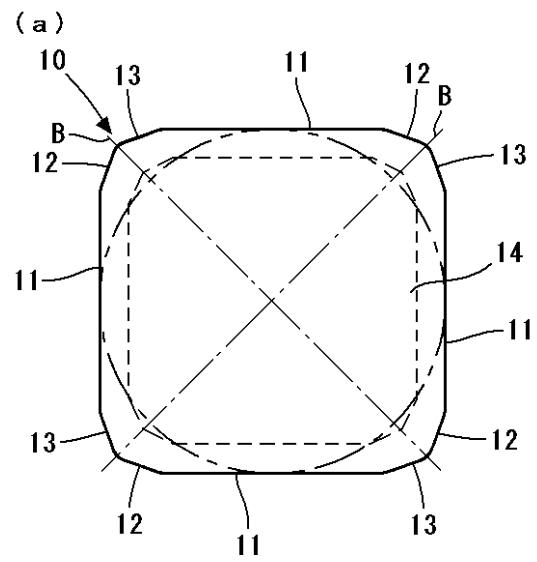
【図 4】



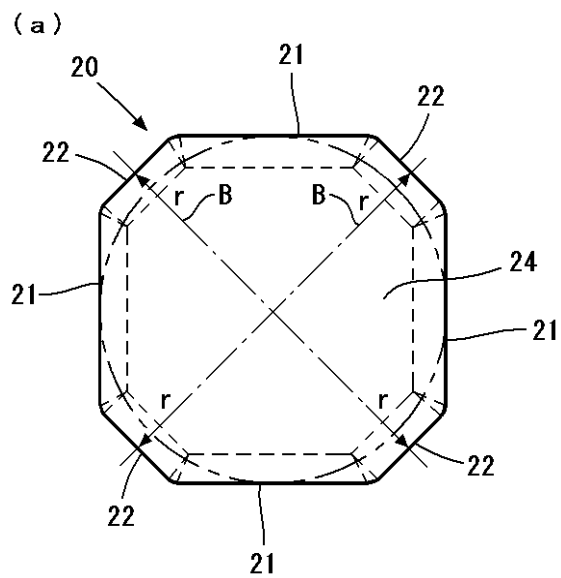
【図 5】



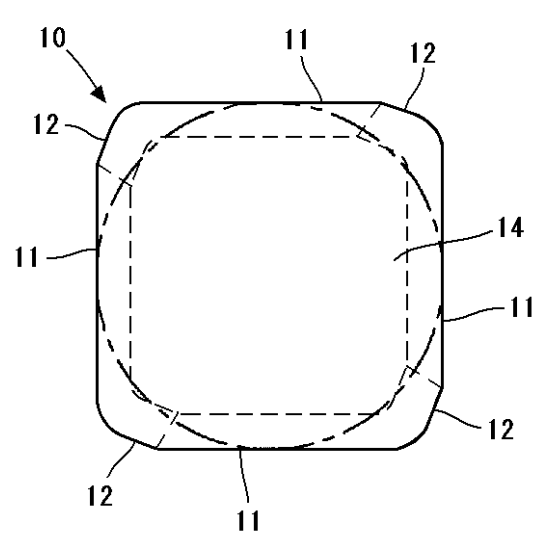
【図 6】



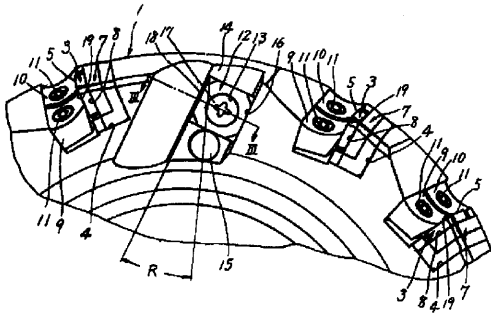
【図 7】



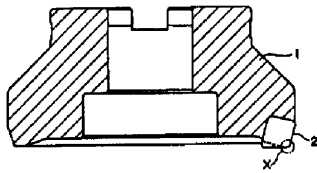
【図 8】



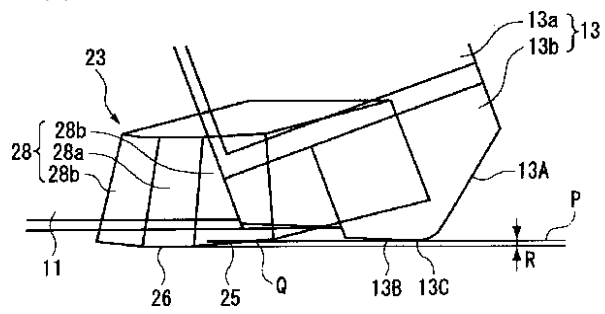
【図 9】



【図 10】



【図 11】



フロントページの続き

審査官 大川 登志男

- (56)参考文献 特開平08-229725(JP,A)
特開2000-005921(JP,A)
特開2005-186271(JP,A)
特開平09-155623(JP,A)
実開昭54-028194(JP,U)
特開2002-192415(JP,A)
実開昭60-175516(JP,U)
特開平08-057709(JP,A)

- (58)調査した分野(Int.Cl., DB名)
B23C 5/06
B23C 5/20