

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11) 特許出願公開番号

特開2012-24926

(P2012-24926A)

(43) 公開日 平成24年2月9日(2012.2.9)

(51) Int.Cl. F 1 テーマコード (参考)
B 2 3 B 27/08 (2006.01) B 2 3 B 27/08 A 3 C 0 4 6

審査請求 有 請求項の数 44 O L (全 20 頁)

(21) 出願番号 特願2011-243424 (P2011-243424) (22) 出願日 平成23年11月7日 (2011.11.7) (62) 分割の表示 特願2006-525348 (P2006-525348) の分割 原出願日 平成16年8月18日 (2004.8.18) (31) 優先権主張番号 10/653, 712 (32) 優先日 平成15年9月2日 (2003.9.2) (33) 優先権主張国 米国 (US)	(71) 出願人 399031078 ケンナメタル インコーポレイテッド Kennametal Inc. アメリカ合衆国 ペンシルベニア州 15 650-0231 ラトロブ テクノロ ジー ウエイ 1600 1600 Technology Way Latrobe PA 15650-0 231, USA (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 100085279 弁理士 西元 勝一
--	--

最終頁に続く

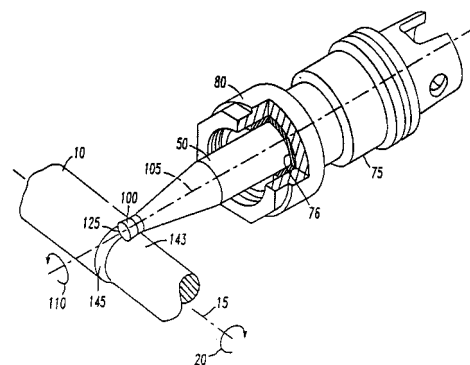
(54) 【発明の名称】 回転切削用インサートアセンブリ及びその使用方法

(57) 【要約】

【課題】 工具性能を高める回転切削用インサートアセンブリ及びその使用方法を提供する。

【解決手段】 アセンブリは、本体から成り、内部を通して延びる中心軸を有する切削用インサートと、切削用インサートが取り付けられた回転可能なツールホルダと、から成り、切削用インサートがツールホルダの第1端部に保持され、ツールホルダの第2端部がドライバにより回転されるスピンドルに保持され、ツールホルダが第1端部及び第2端部の間においては支持されておらず、切削用インサートの底面が、底面から延出する突起を有し、突起が、ツールホルダの凹部と嵌合可能であり、切削用インサートが回転可能なツールホルダに対して付勢されると、切削用インサートとツールホルダとが積極結合され、切削用インサートが回転方向にツールホルダに保持される。

【選択図】 図 1



【特許請求の範囲】**【請求項 1】**

a) 本体から成り、内部を通して延びる中心軸を有する切削用インサートであって、前記中心軸を中心に前記切削用インサートを回転することで工作物の機械加工を行い、前記本体が、

1) 頂面及び底面と、

2) 前記頂面と前記底面との間に前記本体の全体の周囲に延びる少なくとも 1 つの側部と、

3) 前記少なくとも 1 つの側部と前記頂面との交差部の全体に沿って延びる切削刃であって、前記切削刃の円周を区画し、前記切削刃の円周の全体が 1 つの平面上にある切削刃と、

10

を有する、切削用インサートと、

b) 前記切削用インサートが取り付けられた回転可能なツールホルダであって、前記中心軸を中心に前記切削用インサートを所定の回転速度で回転させ、前記機械加工中に前記切削刃を付勢して前記工作物に対して連続的に接触させる、ツールホルダと、

から成る、アセンブリであって、

c) 前記切削用インサートが前記ツールホルダの第 1 端部に保持され、前記ツールホルダの第 2 端部がドライバにより回転されるスピンドルに保持され、前記ツールホルダが前記第 1 端部及び前記第 2 端部の間においては支持されておらず、

d) 前記切削用インサートの前記底面が、前記底面から延出する突起を有し、前記突起が、前記ツールホルダの凹部と嵌合可能であり、前記切削用インサートが前記回転可能なツールホルダに対して付勢されると、前記切削用インサートと前記ツールホルダとが積極結合され、前記切削用インサートが回転方向に前記ツールホルダに保持される、

20

アセンブリ。

【請求項 2】

前記スピンドルが、前記切削用インサートを回転させる前記ツールホルダを回転させる、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 3】

前記スピンドルが、前記スピンドルを回転させることのできる工作機械に取り付けられるように構成された、請求項 2 に記載のアセンブリ。

30

【請求項 4】

前記スピンドルを回転させる前記ドライバと、前記ドライバに接続されたコントローラをさらに含み、前記コントローラが、閉ループ・フィードバックを有して前記工作物に対する前記スピンドルの回転速度を監視して制御する、請求項 2 に記載のアセンブリ。

【請求項 5】

前記コントローラが、前記工作物の回転を監視し制御して、前記工作物の速度を前記スピンドルの速度に直接的に関係させるように構成された、請求項 4 に記載のアセンブリ。

【請求項 6】

前記切削用インサートが前記ツールホルダに対して付勢されて、前記切削用インサートと前記ツールホルダとが摩擦結合され、前記ツールホルダの回転が前記切削用インサートに伝達される、請求項 1 に記載のアセンブリ。

40

【請求項 7】

前記切削用インサートが、前記底面の前記突起と同一の突起を前記頂面にさらに含むことによって、反転可能であって、どちらの位置においても前記ツールホルダによって確実に駆動され得る、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 8】

前記切削用インサートの前記頂面から延出する屑制御突起をさらに含む、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 9】

前記切削用インサートが、楕円形状であり、前記工作物をその断面が非円形となるよう

50

に成形する、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 10】

前記切削用インサートが、前記切削用インサートの周辺部周囲にある前記切削刃を断続する少なくとも 1 つの切欠きを有して、工作物を断続切削する、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 11】

前記切削用インサートの中心を通して延びるボアをさらに含み、ねじ溝付きねじが、前記ボアを通して延び、前記ツールホルダのねじ溝付きボアと螺合することによって、前記切削用インサートが前記ツールホルダに保持される、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 12】

前記ツールホルダから延びるコレットと、前記切削用インサートの中心を通して延びるボアとをさらに含み、前記切削用インサートを通して延びる前記ボアに前記コレットを保持することによって、前記切削用インサートが前記ツールホルダに保持される、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 13】

前記ツールホルダが、耐熱性材料からできている、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 14】

前記切削用インサートが、前記ツールホルダを通して延びるボアと嵌合可能な截頭円錐形側部を有する、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 15】

前記切削用インサートの前記側部が、前記ツールホルダの前記ボアと摩擦嵌合する、請求項 14 に記載のアセンブリ。

【請求項 16】

前記ボアが前記切削用インサートの長さにわたって延びることによって、潤滑剤通路が形成される、請求項 14 に記載のアセンブリ。

【請求項 17】

前記切削用インサートの頂部における前記ボアが、上方に広がった円錐形のテーパ部を有し、潤滑剤が工作物に拡散される、請求項 16 に記載のアセンブリ。

【請求項 18】

ボアが前記ツールホルダ内部を延びると共に完全に閉鎖されており、流体が前記ボアを部分的に満たすことによって、前記ツールホルダの動きが前記流体を攪拌し、これにより、前記ツールホルダにわたってより均一に熱が分散されて、熱放散が高まる、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 19】

コレットが前記ツールホルダ内部に取り付けられ、前記切削用インサートが前記コレットを介して前記ツールホルダに保持される、請求項 1 に記載のアセンブリ。

【請求項 20】

a) 前記切削用インサートの前記本体が、前記中心軸に沿って延び、内径を備えた内壁を定める、ボアを有し、

b) 前記コレットが、長手方向軸と位置合わせされ、前記ツールホルダ内部に回転しないように保持されて前記ツールホルダから突出すると共に、内側ねじ切りボアと、前記切削用インサートの前記ボアの最大内径よりも小さい最大外径とを有し、

c) 取り付けボルトが、前記コレットの前記内側ねじ切りボアに、螺合により保持可能であり、

d) 前記切削用インサートが、前記切削用インサートの前記ボアの前記内壁内部を延びる前記コレットの外壁に取り付けられ、前記取り付けボルトが締め付けられて、前記コレットの前記外壁が、拡張して前記切削用インサートの前記ボアの前記内壁に対して保持される、

請求項 19 に記載のアセンブリ。

【請求項 21】

10

20

30

40

50

前記コレットが一定の外径を有して、円形である、請求項 20 に記載のアセンブリ。

【請求項 22】

前記コレットの外径が一定でなく、非円形である、請求項 20 に記載のアセンブリ。

【請求項 23】

前記コレットの外径が一定でなく、楕円形である、請求項 22 に記載のアセンブリ。

【請求項 24】

前記コレットが、取り外し可能に前記ツールホルダ内部に保持される、請求項 19 に記載のアセンブリ。

【請求項 25】

本体を有し、前記本体が頂面及び底面と、前記頂面と前記底面との間に前記本体の全体の周囲に延びる少なくとも 1 つの側部と、前記少なくとも 1 つの側部と前記頂面との交差部の全体に延びる切削刃であって、前記切削刃の円周を区画し、前記切削刃の円周の全体が 1 つの平面上にある切削刃と、前記頂面及び前記底面を通して延びる中心軸とを備える、切削用インサートを用い、

a) 前記切削用インサートを前記ツールホルダの第 1 端部に保持し、前記ツールホルダの第 2 端部を回転駆動されるスピンドルに保持するステップであって、前記ツールホルダが前記第 1 端部及び前記第 2 端部の間において支持されていない、ステップと、

b) 前記中心軸と回転する工作物の長手方向軸とが角度を成すように、前記切削用インサートを位置合わせするステップと、

c) ドライバの回転により、前記切削用インサートを、前記切削用インサートの前記中心軸を中心に所定の速度で回転させるステップと、

d) 前記ドライバにより前記切削用インサートが回転する際に、前記機械加工中に前記ドライバが前記切削用インサートの切削刃を付勢して前記工作物に対して連続的に接触させる、ステップと、

を含む、機械加工方法。

【請求項 26】

前記切削用インサートが、前記工作物の回転速度以上の速度で回転される、請求項 25 に記載の方法。

【請求項 27】

前記切削用インサートが、前記工作物の回転速度よりも遅い速度で回転される、請求項 25 に記載の方法。

【請求項 28】

前記切削用インサートが、所定の速度で回転される、請求項 25 に記載の方法。

【請求項 29】

前記所定の速度が、変更可能である、請求項 28 に記載の方法。

【請求項 30】

前記所定の速度が、前記回転する工作物の速度とは独立している、請求項 28 に記載の方法。

【請求項 31】

前記切削用インサートが、前記回転する工作物の速度に正比例する速度で回転する、請求項 25 に記載の方法。

【請求項 32】

前記切削用インサートの前記中心軸が、前記切削用インサートが前記工作物と接触する地点で、前記工作物の外面の接線に対して非平行に方向付けられると共に、前記切削用インサートが、前記回転する工作物が前記切削用インサートを回転させる方向とは逆の回転方向に駆動される、請求項 25 に記載の方法。

【請求項 33】

前記切削用インサートの前記中心軸が、前記切削用インサートが前記工作物と接触する地点で、前記工作物の外面の接線に対して非平行に方向付けられると共に、前記切削用インサートが、前記回転する工作物が前記切削用インサートを回転させる方向と同じ回転方

10

20

30

40

50

向に駆動される、請求項 25 に記載の方法。

【請求項 34】

前記切削用インサートの前記頂面が非円形であり、

前記切削用インサートの回転を前記工作物の回転と同期させて、前記工作物の断面を非円形に加工するステップをさらに含む、請求項 25 に記載の方法。

【請求項 35】

内部を通して延びる中心軸を有する本体から成る切削用インサートであって、前記切削用インサートは、前記中心軸を中心に回転することで工作物の機械加工を行い、

a) 頂面及び底面と、

b) 前記頂面と前記底面との間に前記本体の全体の周囲に延びる少なくとも 1 つの側部と、 10

c) 前記少なくとも 1 つの側部と前記頂面との交差部の全体に沿って延びる切削刃であって、前記切削刃の円周を区画し、前記切削刃の円周が 1 つの平面上にある、切削刃と、

d) 前記頂面から延出すると共に前記切削刃から内側に離間されている少なくとも 1 つの突起であって、前記切削用インサートが旋盤作業において用いられると共に、前記中心軸を中心に回転されて回転する工作物に対して用いられる場合に、チップ・ブレーカとして機能すると共に、前記ツールホルダの凹部に保持される突出部として機能する、突起と、

を有し、

前記少なくとも 1 つの突起は前記切削刃の 1 つの平面上に延び、前記突起の各々が前記切削用インサートの軸と前記切削刃の内側に延びる周辺凹部との間に位置される、 20

切削用インサート。

【請求項 36】

前記少なくとも 1 つの突起が、前記切削用インサートの中心線の周囲に等角度で離間された少なくとも 2 つの突起から成る、請求項 35 に記載の切削用インサート。

【請求項 37】

前記切削刃が円形をした、請求項 35 に記載の切削用インサート。

【請求項 38】

a) 本体から成り、内部を通して延びる中心軸を有する切削用インサートであって、前記本体が、 30

1) 頂面及び底面と、

2) 前記頂面と前記底面との間に前記本体の全体の周囲に延びる少なくとも 1 つの側部と、

3) 前記少なくとも 1 つの側部と前記頂面との交差部の全体に沿って延びる切削刃であって、前記切削刃の円周を区画し、前記切削刃の円周の全体が 1 つの平面上にある切削刃と、

を有する、切削用インサートと、

b) 前記切削用インサートが取り付けられた回転可能なツールホルダであって、前記中心軸を中心に前記切削用インサートを所定の回転速度で回転させ、前記機械加工中に前記切削刃を付勢して前記工作物に対して連続的に接触させる、ツールホルダと、 40

から成る、アセンブリであって、

c) 前記切削用インサートが、前記ツールホルダを通して延びるボアと嵌合可能な截頭円錐形側部を有し、

d) 前記ボアが前記切削用インサートの長さにならび延びることによって、潤滑剤通路が形成され、前記切削用インサートの頂部における前記ボアが、上方に広がった均一な円錐形のテーパ部を有し、潤滑剤が前記ボアから均一に工作物に拡散される、

アセンブリ。

【請求項 39】

a) 本体から成り、内部を通して延びる中心軸を有し、回転する工作物を機械加工する切削用インサートであって、前記本体が、 50

1) 頂面及び底面と、

2) 前記頂面と前記底面との間に前記本体の全体の周囲に延びる少なくとも1つの側部と、

3) 前記少なくとも1つの側部と前記頂面との交差部の全体に沿って延びる切削刃であって、前記切削刃の円周を区画し、前記切削刃の円周の全体が1つの平面上にある切削刃と、

を有する、切削用インサートと、

b) 前記切削用インサートが取り付けられたツールホルダであって、前記ツールホルダが旋盤に取り付けられ、前記機械加工中に前記切削刃を付勢して前記工作物に対して連続的に接触させる、ツールホルダと、

c) 前記中心軸を中心に前記ツールホルダおよび前記切削用インサートを回転させるツールホルダドライバであって、前記ツールホルダドライバは前記工作物の回転と独立している、ツールホルダドライバと、

から成る、アセンブリ。

【請求項40】

前記切削刃は、前記少なくとも1つの側部と前記頂面との交差部の全体の周囲に延びており、1つの平面上にある前記切削刃の円周を区画する、請求項39に記載のアセンブリ。

【請求項41】

前記工作物は、長手方向軸を有し、前記旋盤に保持され、前記工作物は前記旋盤において前記長手方向軸を中心に回転されるように位置付けられる、請求項39に記載のアセンブリ。

【請求項42】

本体を有し、前記本体が頂面及び底面と、前記頂面と前記底面との間に前記本体の全体の周囲に延びる少なくとも1つの側部と、前記少なくとも1つの側部と前記頂面との交差部の全体に延びる切削刃であって、前記切削刃の円周を区画し、前記切削刃の円周の全体が1つの平面上にある切削刃と、前記頂面及び前記底面を通して延びる中心軸とを備える、切削用インサートを用い、

a) 前記切削用インサートを前記ツールホルダの第1端部に保持し、前記ツールホルダの第2端部を回転駆動されるスピンドルに保持するステップであって、前記ツールホルダが前記第1端部及び前記第2端部の間において支持されていない、ステップと、

b) 前記中心軸と回転する工作物の長手方向軸とが0°ではない角度を成すように、前記切削用インサートを位置合わせするステップと、

c) 前記長手方向軸を中心に工作物を回転させるステップと、

d) 前記工作物の回転と独立しているツールホルダドライバにより、前記切削用インサートを、前記切削用インサートの前記中心軸を中心に回転させるステップと、

e) 前記ドライバにより前記切削用インサートが回転する際に、前記機械加工中に前記ドライバが前記切削用インサートの切削刃を付勢して前記工作物に対して連続的に接触させる、ステップと、

を含む、工作物の機械加工方法。

【請求項43】

前記切削刃は、前記本体の全体の周囲に延びており、1つの平面上にある前記切削刃の円周を区画する、請求項39に記載のアセンブリ。

【請求項44】

前記切削用インサートは所定の速度で回転される、請求項42に記載の機械加工方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、金属加工作業に関し、より詳細には、金属加工作業中に切削用インサートとその中心軸を中心に回転させる方法及びアセンブリに関する。また、本発明は、切削用イ

10

20

30

40

50

ンサート自体、ツールホルダ及び前記インサートを備えたアセンブリ、並びに、前記アセンブリの動作にも関する。

【背景技術】

【0002】

保持された切削用インサートが回転する工作物に対して付勢される旋盤作業のような金属加工作業中において、工作物に作用するインサートの切削刃は、作業が完了するまで、又は、切削刃が故障メカニズム（例えば、クレータ摩耗や塑性変形）によって正常に作動しなくなり始めるまで、工作物によって加熱される。このような故障モードを回避すると共に、切削用インサートの動作をより効率的にするため、これまでは、円形の切削用インサートが、その中心軸を中心に自由に回転することができるように、ツールホルダに取り付けられてきた。次に、この切削用インサートは、工作物に向けられ、例えば旋盤上にあるこの工作物の回転運動が切削用インサートに対してその接線方向に作用する力を付与するように方向付けられた。工作物の動きが切削用インサートに対して作用することによって、工作物が機械加工されるだけでなく、さらに、円形の切削用インサートがその切削刃の新しい部分を次々と用いるように回転された。従って、理想的な条件下では、切削刃のいずれの部分も、工作物に対し長時間にわたって露呈されることがなかった。さらに、より低い温度において切削刃を作動させることによって、切削力を高め、機械加工作業の効率を向上させることができた。

10

【0003】

このようなタイプの回転インサートは、驚くべき速度と著しく長い工具寿命を呈し得る。しかしながら、この同じ回転インサートは、切削条件がわずかに変わると、或いは、この切削用インサートが回転するのに用いられるカートリッジ軸受部が劣化し始めると、同じくらい著しく故障し得る。

20

【0004】

米国特許第4,178,818号には、円形の切削端を有する回転切削工具によって回転体を切削する方法が述べられている。この切削用インサートは、ハウジング内部に軸受部によって取り付けられたスピンドルに保持されている。このスピンドルを介して風力タービンに潤滑剤が導入されることによって、切削用インサートが回転される。しかしながら、このような切削用インサートの回転を付勢する潤滑剤の流れによって生じるトルクよりも、切削用インサートを回転させ得る切削力から生じるトルクの方がはるかに大きい。切削用インサートは、主に工作物との相互作用によって回転される。風力タービンは、切削用インサートと工作物とが接触せず摩擦回転しない切削中断中であっても、この円形の切削用インサートが回転を続けられるようにするためのものである。従って、この切削用インサートの設計では、回転する工作物から接線方向の力を引き出すことによって、切削用インサートを回転させている。

30

【先行技術文献】

【特許文献】

【0005】

【特許文献1】米国特許第4,178,818号明細書

【発明の概要】

40

【発明が解決しようとする課題】

【0006】

金属加工作業中に切削用インサートをその軸を中心に回転させることのできる方法及びアセンブリが必要とされている。このような方法及びアセンブリでは、切削用インサートの回転速度及び回転方向は、工作物の回転によって決定されるのではなく、この切削用インサートに作用する独立した力によって決定される。

【課題を解決するための手段】

【0007】

本発明の一実施形態は、内部を通して延びる中心軸を有する切削用インサートを含むアセンブリに関し、この切削用インサートは、頂面と、底面と、該頂面と該底面との間にあ

50

る少なくとも１つの側部と、該少なくとも１つの側部と前記頂面との交差部にある切削刃とを有する本体から成る。また、このアセンブリは、前記切削用インサートが取り付けられたツールホルダも含み、このツールホルダは、前記切削用インサートを前記中心軸を中心に所定の回転速度で回転させるように構成されている。

【０００８】

本発明の別の実施形態は、頂面と、底面と、該頂面と該底面との間にある少なくとも１つの側部と、該少なくとも１つの側部と前記頂面との交差部にある切削刃と、前記頂面及び前記底面を通して延びる中心軸とを備えた本体を有する切削用インサートを用いる方法であって、前記中心軸と回転する工作物の長手方向軸とが角度を成すように前記切削用インサートを位置合わせするステップと、前記切削用インサートを前記切削用インサートの前記中心軸を中心に回転させるステップと、前記切削用インサートを前記工作物に対して付勢して機械加工作業を開始するステップとから成る機械加工方法に関する。

10

【０００９】

本発明の別の実施形態は、内部を通して延びる中心軸を有する本体であって、頂面と、底面と、該頂面と該底面との間にある少なくとも１つの側部と、該少なくとも１つの側部と前記頂面との交差部にある切削刃と、前記頂面から延出し、前記中心軸から半径方向に等距離で離間されて配置され、前記切削刃から内側に離間された、少なくとも１つの突起と、を有する本体から成る、切削用インサートに関し、前記少なくとも１つの突起は、前記切削用インサートが旋盤作業において用いられる際に前記中心軸を中心に回転されて回転する工作物に対して接触させられる場合、チップ・ブレイカとして機能する。

20

【図面の簡単な説明】

【００１０】

【図１】回転する工作物上で作動する回転可能なインサートを備えたツールホルダの斜視図である。

【図１Ａ】回転するスピンドルに取り付けられたツールホルダと、旋盤上に配置された工作物とを示す、略図である。

【図２】ツールホルダと、切削用インサートをツールホルダに保持するのに関連する部品との、分解斜視図である。

【図２Ａ】図２の一部の拡大図である。

【図３】本発明によるインサートの頂面図である。

30

【図４】図３に示されたインサートの側面図である。

【図５】周辺切欠きを有すると共にねじでツールホルダに保持された切削用インサートの斜視図である。

【図６】本発明の一実施形態による楕円形をしたインサートの斜視図である。

【図７】本発明の一実施形態による八角形をしたインサートの斜視図である。

【図８】切削用インサートとして機能するように成形された一体型端部を有するツールホルダの斜視図である。

【図９】ツールホルダと、このツールホルダ内部に嵌合可能な截頭円錐形基部を有する切削用インサートとの、分解斜視図である。

【図１０】インサートが取り付けられ潤滑剤ボアが内部を通して延びるツールホルダの断面斜視図である。

40

【図１１】チップ・ブレイカ及び截頭円錐形基部を備えた切削用インサートの断面斜視図である。

【図１２】内部を通して延びる潤滑剤ボア及び截頭円錐形基部を備えた切削用インサートの断面斜視図である。

【図１３】インサートが取り付けられ潤滑剤ボアが内部を部分的に通って延びるツールホルダの断面斜視図である。

【図１４】旋削作業における回転インサートの向きを、回転する工作物の端面から示す、略図である。

【図１５】図１４に示された構造の平面図である。

50

【図 16】回転する工作物及びねじ切り作業における回転インサートの向きを、平面から示す略図である。

【図 17】図 16 に示された構造の端面図である。

【発明を実施するための形態】

【0011】

図 1 は、矢印 20 で示された方向に中心線 15 を中心に回転する工作物 10 を示しており、例えば、この工作物 10 は旋盤上に取り付けられている。ツールホルダ 50 には、切削用インサート 100 が取り付けられている。この切削用インサート 100 は、中心軸 105 を有する。この切削用インサート 100 は、回転しないようにツールホルダ 50 に保持され、これにより、ツールホルダ 50 の回転は、切削用インサート 100 の回転に直接的に変換される。一例として、これらの切削用インサート 100 及びツールホルダ 50 は、矢印 110 で示された方向に回転する。

10

【0012】

アセンブリの一部は、中心軸 105 が通って延びるこの切削用インサート 100 から構成される。この切削用インサートは、図 2 ~ 図 4 に示されているように、頂面 117 と底面 119 とこれらの間にある少なくとも 1 つの側部 120 とを備えた本体 115 を有する。この少なくとも 1 つの側部 120 と頂面 117 との交差部において、切削刃 125 が画定される。切削用インサート 100 は、ツールホルダ 50 に取り付けられ、このツールホルダ 50 は、切削用インサート 100 をその中心軸 105 を中心に、10 回 / 分 ~ 装置の限界、好ましくは 60 ~ 20,000 回 / 分、より好ましくは 250 ~ 10,000 回 / 分の範囲内における所定の回転速度で回転させるように構成されている。この所定の回転速度は、工作物 10 の回転速度よりも速くても遅くてもよいし、工作物 10 の回転速度と同じであってもよい。また、この切削用インサート 100 の回転速度は、金属加工作業中に変更可能であってもよい。さらに、この切削用インサート 100 の回転速度は、工作物 10 の回転速度の関数であってもよく、工作物 10 の回転速度に正比例していてもよい。また、この切削用インサート 100 の回転速度は、工作物 10 の回転速度とは完全に独立していてもよい。

20

【0013】

一時的に図 1 に戻ると、ツールホルダ 50 は、スピンドル 75 の内部に保持されていてもよく、次に、このスピンドル 75 は、所望の方向に且つ所望の所定の回転速度でスピンドル 75 を回転させることのできる工作機械に取り付けられる。ツールホルダ 50 は、回転工具技術に精通した者に周知の技法であれば、いずれの技法を用いてスピンドル内部に保持されてもよい。しかしながら、図 1 に示されているように、このスピンドル 75 は、内側ボア 76 を有し、この内側ボア 76 が、ツールホルダ 50 を受容すると共に、スピンドル 75 の本体に螺合により保持されてツールホルダ 50 をスピンドル内部へと付勢するロッキング・ナット 80 を利用してツールホルダ 50 をスピンドル 75 の内部に保持する。ツールホルダをスピンドル内部に保持するこの機構は、回転工具技術に精通した者に周知の機構であれば、多数の異なる機構（コレットやロック・スクリューを含む）のうちのいずれであってもよい。

30

【0014】

図 1A は、スピンドル 75 の内部に保持されたツールホルダ 50 を示している。スピンドル 75 は、スピンドル・ドライバ 77 によって駆動される。このスピンドル・ドライバ 77 からの閉ループ・フィードバックを用いて、コントローラ 78 が、スピンドル 75 の回転速度、すなわちツールホルダ 50 の回転速度を監視して制御する。

40

【0015】

工作物 10 は、チャック 12 によって、工作物 10 を所定の速度で回転させる旋盤 14 に固定されていてもよい。このような構造によって、工作物 10 を所定の速度で回転させることができると共に、切削用インサート 100 を別個に所定の速度で回転させて切削用インサート 100 の回転をこの荷重速度に維持することができる。さらに、この切削用インサート 100 の回転を工作物 10 の回転と同期させることもできる。旋盤 14 又はその

50

他の工作機械における工作物 10 の回転速度を監視して制御する閉ループ・フィードバック・システムを備えるのが、標準的な実施技法である。

【0016】

本発明によるスピンドル 75 を支持することのできる既存の工作機械には、3つのグループがある。工作機械のこれらのグループはそれぞれ、閉ループ・フィードバック・コントローラを備えることによって、スピンドルの回転速度を厳密に監視して制御することができる。第1のグループは、軸が4つ以上あるマシニング・センタであり、ツールホルダは、スピンドルに保持されスピンドルによって回転される。工作物は、B又はC回転軸によって回転され、ツールホルダは、この回転軸のZ軸方向中央に配置される。ツールホルダは、工作物の直径を回転させるためにY軸方向に送られるか、工作物と対向するためにX軸方向に送られる。

10

【0017】

工作機械の第2のグループとしては、旋盤/フライス切削複合機械が挙げられる。一般的に旋削/フライス切削複合機械と呼ばれるこのような機械では、ツールホルダはスピンドルによって回転されるが、工作物は主軸台におけるスピンドルによって回転される。ツールホルダは次に工作物のX軸方向中央に配置され、対向動作はY軸方向に行われる。工作物の直径は、ツールホルダをZ軸方向に送ることによって回転される。

【0018】

可能な工作機械の第3のグループとしては、スピンドルと後方嵌合されてインサートを回転させる従来の2軸旋盤が挙げられる。このスピンドルは、主軸台の中心線及びX軸にほぼ垂直に取り付けられる。対向動作はX軸方向移動によって行われる一方、工作物の直径の回転はZ軸方向移動によって行われる。

20

【0019】

この後方嵌合されたスピンドルは、様々な手段によって駆動することができる。電気サーボ駆動は、コンピュータ数値制御システムに組み込みやすく且つスピンドルの回転速度をプログラミングしやすいという利点を有する一方で、油圧式駆動は、よりコストが安いという利点を有すると共に、工作機械筐体内の悪環境(潤滑剤、切り屑、熱など)において非常に粗雑な構造をもたらす。

【0020】

図2~図4に目を向けると、切削用インサート 100 は、回転しないようにツールホルダ 50 に保持される。詳細には、切削用インサート 100 の底面 119 は、そこから延出する1つ以上の突起 130 を有し、これらの突起 130 は、ツールホルダ 50 の面 57 にある1つ以上の凹部 55 と嵌合可能である。切削用インサート 100 をツールホルダ 50 の面 57 に対して付勢することにより、インサートの突起 130 は、ツールホルダの凹部 55 と係合して、切削用インサート 100 とツールホルダ 50 とを積極結合させ、これにより、切削用インサート 100 は、ツールホルダ 50 に保持されて回転することとなる。

30

【0021】

切削用インサート 100 は、さらに、底面 119 にあるこれらの突起 130 と同一であってもよい1つ以上の突起 135 を頂面 117 に有することにより、反転可能であって、どちらの位置においてもツールホルダ 50 によって積極的に駆動され得る。

40

【0022】

図5に目を向けると、切削用インサート 200 は、その底面 219 とツールホルダ 50 の面 57 との間の摩擦力だけで、このツールホルダ 50 の面 57 に保持されてもよい。切削用インサート 200 は、その内部を通り中心軸 205 に沿って延びるボア(図示せず)よりも大きなヘッド 232 を有する取り付けねじ 230 を利用し、ツールホルダ 50 に対して摩擦により付勢されてもよい。この取り付けねじ 230 は、ツールホルダ 50 に螺合により保持される。この方式では、切削用インサート 200 がツールホルダ 50 に対して付勢されることによって、切削用インサート 200 とツールホルダ 50 とが摩擦結合され、ツールホルダ 50 の回転が切削用インサート 200 に伝達される。

【0023】

50

本発明による切削用インサートは、金属加工作業で一般的に利用されている材料であれば、いずれの材料からできていてもよく、例としては、スチール、超硬合金、サーメット、セラミック、P C B N（多結晶窒化ホウ素）、P C D（多結晶ダイヤモンド）、及び、ダイヤモンドが挙げられる。これらの材料にはそれぞれ、性能を高めるためにコーティングを施してもよいし施さなくてもよい。この切削用インサートに用いられる材料及び／又はコーティングは、工作物の材料及び切削条件に応じて選択される。

【 0 0 2 4 】

背景技術において前述したように、これまでは、自由に回転するインサートがツールホルダに取り付けられ、工作物の回転がインサート上に接線方向の力を付与していた。このため、工作物が回転されると、インサートは保持されたツールホルダに対して回転し、これにより、機械加工作業中において、切削用インサートの新しい部分が次々と用いられた。

10

【 0 0 2 5 】

本発明によれば、切削用インサート 1 0 0 が保持されたツールホルダ 5 0 は、工作物 1 0 の回転とは完全に独立して回転される。回転する工作物に対して配置された自由に回転する切削用インサートの回転方向は、この切削用インサートの向き並びに工作物の回転速度及び回転方向によって決定されるが、本発明による構造は、これらの可変要素に従属していない。それとは反対に、本発明による構造は、切削用インサート 1 0 0 を、中心軸 1 0 5 を中心にして時計回り又は反時計回りに且つ所望のあらゆる所定の速度で回転させることができる。図 1 では、切削用インサート 1 0 0 の回転方向は、反時計回り方向に回転するものとして矢印 1 1 0 で示されている。切削用インサート 1 0 0 の回転がこの矢印 1 1 0 で示された回転と反対になるように、ツールホルダ 5 0 の回転方向を変更することは十分に可能である。また、回転しないようにツールホルダ 5 0 を保持することも可能である。

20

【 0 0 2 6 】

切削用インサート 1 0 0 の回転方向を決定することによって、切削作業中における切削用インサートにわたる温度分布を管理することができる。例えば、切削用インサート 1 0 0 が矢印 1 1 0 で示された反時計回り方向に回転している場合、切削刃 1 2 5 は、工作物を離れると、切削用インサート 1 0 0 に最大の力及び最高の温度が生じるときである肩領域 1 4 5 に再度入るときまで冷却される。一方、切削用インサート 1 0 0 が（矢印 1 1 0 で示された方向と反対の）時計回り方向に回転している場合には、切削刃 1 2 5 は、肩領域 1 4 5 の前にまず小径部 1 4 3 に沿って工作物と接触し始め、切削作業の最も困難な部分である肩領域 1 4 5 に入るときまで少なくとも部分的に加熱される。従って、これから分かるように、切削作業のエネルギーは、工作物 1 0 に対する切削用インサート 1 0 0 の回転方向に応じて変化する。

30

【 0 0 2 7 】

切削用インサート 1 0 の所定の回転速度を継続することにより、この切削用インサートにわたる熱分布がより均一となり、その結果、この切削用インサートにわたり熱を均一に分散させて、インサート本体内部における応力の一因となる温度変化を最小限に抑えることができる。

40

【 0 0 2 8 】

これまでは、円形をした切削用インサート 1 0 0 及び切削用インサート 2 0 0 に関して述べてきた。このような切削用インサートは、ツールホルダ 5 0 が工作物 1 0 の中心軸 1 5 に対して平行に動かされる限り、断面が円形の機械加工部分をもたらす。しかしながら、断面が非円形の切削用インサートを利用することも十分に可能である。

【 0 0 2 9 】

図 6 に目を向けると、切削用インサート 3 0 0 は、頂面 3 1 7 と、底面 3 1 9 と、頂面 3 1 7 と交差して切削刃 3 2 5 を定める少なくとも 1 つの側部 3 2 0 とを備えた、本体 3 1 5 を有する。この頂面 3 1 7 は、非円形であり、楕円形をしていてもよい。切削用インサート 1 0 0（図 1）が回転しないようにツールホルダ 5 0 に保持されているのと同じよ

50

うに、切削用インサート 3 0 0 も回転しないようにツールホルダ 5 0 (図 1) に保持されてもよい。このような楕円形の切削用インサート 3 0 0 を収容するには、ツールホルダ 5 0 の前端部の形状をわずかに変更しなくてはならないと考えられる。しかしながら、切削刃 3 2 5 にかかる切削負荷に応じて、切削用インサート 3 0 0 は、その底面 3 1 9 全体に沿って支持される必要がある場合もある場合もある。いずれにせよ、作業中、楕円形の切削用インサート 3 0 0 の回転を工作物 1 0 の回転と同期させることによって、機械加工される工作物自体の断面を非円形としてもよい。一例として、工作物 1 0 が 1 回転する毎に、切削用インサート 3 0 0 がその中心軸 3 0 5 を中心に完全に 1 回転するようにすると、工作物 1 0 の機械加工部分の断面は楕円形となる。一方、この楕円形の切削用インサート 3 0 0 の回転速度を工作物 1 0 の回転速度の何倍かにすると、機械加工される工作物 1 0 の断面には、円形断面の複数の波形ができる。このような構造は、ねじ山の角度が急なボールねじを製造するのに用いることができる。

10

【 0 0 3 0 】

図 7 は、同じく非円形の切削用インサート 4 0 0 を示している。しかしながら、この設計では、切削用インサート 4 0 0 は、ほぼ八角形の頂面 4 1 7 を備えた本体 4 1 5 を有する。頂面 4 1 7 と側部 4 2 0 とは交差して、ファセット 4 3 0 を有する切削刃 4 2 5 を定める。切削用インサート 4 0 0 のその中心軸 4 0 5 を中心とする回転速度を、工作物 1 0 の回転速度に対して制御することによって、例えば、装飾仕上げが施された工作物を生成してもよい。このような形状は、屑の制御にも有用であり得る。

【 0 0 3 1 】

20

特定の金属加工作業の条件に応じて、工作物 1 0 から切除された材料から成る切り屑をより小さくする機構を備えた切削用インサートを設計することが望ましい場合もある。詳細には、再度図 5 に目を向けると、切削用インサート 2 0 0 は、その周辺部周囲にある切削刃 2 2 5 を断続する少なくとも 1 つの切欠き 2 4 0 を有して、工作物を断続切削してもよい。そうすることによって、この切欠き 2 4 0 は、でき始める切り屑をいずれも分断するか又は分断を促すように機能する。切削刃 2 2 5 の周辺部周囲に複数の切欠き 2 4 0 を設けることも、十分に可能である。しかし、当然のことながら、このような切欠き 2 4 0 の導入によって屑の制御にもたらされる利点は、荒削り作業の場合にのみ当てはまり、工作物 1 0 に比較的滑らかな表面仕上げを施す必要がある場合には、連続的な切削刃 2 2 5 を優先して、このような切欠き 2 4 0 は設けなくてもよい。

30

【 0 0 3 2 】

他の屑制御機構を導入することによって、工作物 1 0 から切除された材料から成る切り屑の大きさを制御することも可能である。再度図 2 ~ 図 4 に目を向けると、切削用インサート 1 0 0 の頂面 1 1 7 上の突起 1 3 5 も、切削用インサート 1 0 0 の切削深さが、切削作業中にできる屑をこれらの突起 1 3 5 のうちの 1 つ以上に当てるのに十分な深さである限り、チップ・ブレーカとして機能し得る。また、突起 1 3 5 の半径方向長さを、切削刃 1 2 5 に近づくように延長することもできる。これらの突起 1 3 5 は、ツールホルダの面 5 7 に隣接して配置される場合には、切削用インサート 1 0 0 を回転しないようにツールホルダ 5 0 に保持するように位置決めされるが、このインサートの切削深さが浅いときには、金属加工作業中に屑ができるように、半径方向外側に延長することが望ましい場合もある。このような半径方向に延出する突起 1 3 5 のうちの 1 つ以上に屑が当たることにより、これらの突起 1 3 5 は、ツールホルダの面 5 7 に隣接している場合に正回転ロック機構として機能するだけでなく、ツールホルダの面 5 7 に面していない場合にはチップ・ブレーカとしても機能する。

40

【 0 0 3 3 】

通常、切削用インサートは、回転工具技術に精通した者に周知の機構であれば、様々な機構を用いて、回転しないようにツールホルダ 5 0 に保持されてもよい。このような一実施形態が、図 2 A に示されている。コレット 8 5 が、ツールホルダ 5 0 の内部を延びるボア 8 7 に取り付けられ、切削用インサート 1 0 0 は、このコレット 8 5 を介してツールホルダ 5 0 に保持され得る。詳細には、図 2 A に示されたこの実施形態に関し、切削用イン

50

サートの本体 1 1 5 は、その内部を通り中心軸 1 0 5 に沿って延びるボア 1 3 7 を有する。このボア 1 3 7 は、内径 D 1 (図 2 A) の内壁 1 4 0 (図 3) を有する。コレット 8 5 は、中心軸 1 0 5 と位置合わせされ、回転しないようにツールホルダ 5 0 のボア 8 7 に保持されると共にこのボア 8 7 から突出する。このコレット 8 5 は、内側ねじ切りボア 8 9 と、最大外径 D 2 (図 2 A) がインサートのボアの最大内径 D 1 よりも小さい外壁 8 6 とを有していてもよい。このコレットの内側ねじ切りボア 8 9 には、ボルト 9 0 が螺合により固定可能である。従って、コレット 8 5 がツールホルダ 5 0 のボア 8 7 に取り付けられた状態において、切削用インサート 1 0 0 がコレット 8 5 の上に配置され、ボルト 9 0 が切削用インサート 1 0 0 のボア 1 3 7 を通して配置される。このボルトは、次に、コレット 8 5 のねじ切りボア 8 9 と螺合により係合し、これにより、切削用インサート 1 0 0 がコレットの外壁 8 6 上に取り付けられた状態において、インサートのボア 1 3 7 がコレットの外壁 8 6 上に嵌合する。次に、このボルト 9 0 が締め付けられることによって、コレット 8 5 は拡張し、その外壁 8 6 を切削用インサートのボアの内壁 1 4 0 に対して保持する。その結果、切削用インサート 1 0 0 は、回転しないようにツールホルダ 5 0 に保持される。

10

【 0 0 3 4 】

図 2 及び図 2 A に示されたコレット 8 5 は、一定の外径 D 2 を有して円形を画定している。当然のことながら、このコレットの形状は円形に限定されず、別の非円形のコレットを収容するように切削用インサート 1 0 0 の内壁 1 4 0 を変更しなくてはならないということを理解した上であれば、様々な非円形のコレットのいずれを用いてもよい。しかしながら、このような収容に関する詳細は、回転工具技術に精通した者には周知のことである。一例として、このコレットは、楕円形の外面を有して、楕円形の切削用インサートと嵌合してもよい。

20

【 0 0 3 5 】

コレット 8 5 は、図 2 A では取り外し可能にツールホルダ 5 0 に保持されているが、ツールホルダ 5 0 の内部に永久的に取り付けられるか又はツールホルダ 5 0 の一体部品であることも可能である。

【 0 0 3 6 】

図 8 に示されているように、ツールホルダ / 切削用インサート 5 0 0 は、1 つの一体部品である。このツールホルダ / 切削用インサート 5 0 0 は、前述したツールホルダ 5 0 と同じ特徴を全て備えているが、切削用インサートがツールホルダ 5 0 の端部から分離しているのではなくこの端部に回転しないように保持されており、交差して切削刃 5 2 5 を形成する頂面 5 1 7 と側部 5 2 0 とを備えた切削端部 5 0 2 を有する。このような状況下では、ツールホルダ / 切削用インサート 5 0 0 の切削端部 5 0 2 を繰り返し研ぐことによって、予期せぬ損傷がない限り工具寿命が非常に長い一体型のツールホルダ / 切削用インサート 5 0 0 が提供される。

30

【 0 0 3 7 】

これまで述べてきた取り外し可能な切削用インサートはほぼ円盤形をしていたが、インサートの頂面及び少なくとも 1 つの側部が本明細書中で述べた特徴を備える限り、異なる形状をしたインサートを用いることもできる。

40

【 0 0 3 8 】

詳細には、図 9 は、頂面 6 1 7 と、底面 6 1 9 と、頂面 6 1 7 と交差して切削刃 6 2 5 を画定する側部 6 2 0 とを備えた、柱状の切削用インサート 6 0 0 を示している。この切削用インサート 6 0 0 は、截頭円錐形の支柱 6 3 0 を有し、この支柱 6 3 0 がツールホルダ 9 0 0 内部の嵌合ボア 6 5 0 に嵌合することによって、支柱 6 3 0 と嵌合ボア 6 5 0 とが摩擦嵌合される。このような方式では、切削用インサート 6 0 0 は、回転しないようにツールホルダ 9 0 0 の内部に保持される。この構造は、機械加工作業中に切削用インサート 6 0 0 に生じる力が切削刃 6 2 5 に作用することにより、コンポーネントをツールホルダの中心軸 9 5 2 に沿った状態にする圧縮力がもたらされる場合に、特に適している。

【 0 0 3 9 】

50

背景技術において、回転しないインサートの工具故障モードは、インサートの切削刃における１つの特定箇所に温度及び力が集中することによって生じるクレータ摩耗及び塑性変形であるとした。本発明によるこの設計は、従来技術の金属切削条件のこのような故障モードを最小限に抑える一方で、熱を切削用インサートからツールホルダへ非常に効果的に伝達することによりツールホルダを過剰温度で損傷させてしまう可能性がある。従って、このツールホルダには、冷却機構を導入することが望ましい場合もある。

【００４０】

図１０に目を向けると、変形されたツールホルダ７５０は、その長さに沿って延びるボア７５５を有し、このボア７５５を通して、潤滑剤が供給され得る。取り付けられる切削用インサート７００は、このボア７５５に保持され、切削用インサート７００自体は、ツールホルダ７５０内部のこのボア７５５と同一直線上にあり得るボア７０５を有する。切削作業中にボア７５５を介して導入された潤滑剤は、切削用インサート７００のこのボア７０５を通して進み、切削領域付近において流出する。このように、潤滑剤は、切削領域を冷却すると共に、さらに、ツールホルダ７５０及び切削用インサート７００を冷却するのに利用され得る。

10

【００４１】

切削用インサート７００の細部が、図１１に示されている。切削用インサート７００は頂面７１７及び側部７２０を有し、これらは交差して切削刃７２５を画定する。切削用インサート７００の長さに沿って延びるボア７０５は、ツールホルダ７５０のボア７５５（図１０）と流体連結している。チップ・ブレイカ７４０が、インサートの頂面７１７の幅にわたって延びており、図３及び図４の突起１３０及び１３５と同様の方式で、金属加工作業中における切り屑の生成を促すのに用いられる。

20

【００４２】

図１０は、直径が一定のボア７０５を示している。実際の切削領域上に潤滑流体をより適切に拡散させるため、図１２に示されているように、同様の切削用インサート８００において、そのボア８０５の流出部８１０は、ボアが頂面８１７に近づくにつれて外側に傾斜する内壁８１２を備えていてもよい。このようなほぼ円錐形をした内壁８１２は、より幅の広い散布領域を介して潤滑流体を効果的に拡散するように機能することによって、切削領域をより効果的に冷却する。この方式では、切削作業によって生じてツールホルダに伝達された熱が効果的に除去され得ると同時に、潤滑流体が切削領域を冷却するように機能する。

30

【００４３】

ツールホルダを通して延びる潤滑剤用のボアを設けることに加えて、ツールホルダを構成する耐熱性材料を選択することも可能である。一例として、このツールホルダ材料は、インコネルであってもよいし、十分な構造剛性をもたらすと共に耐熱性のある材料であれば、他のいずれの材料であってもよい。

【００４４】

乾式切削作業が必要とされて潤滑剤が工作物に導入されない場合は、図１３に示されているように、ツールホルダ８５０のボア８５５を、ツールホルダ８５０の長さの一部だけに沿って延びるようにすることもできる。このボア８５５に導入される潤滑剤は、加熱されたら、他の潤滑流体で循環させなくてはならない。このような循環は、切削用インサート８００を高い位置に維持し、ボア８５５を通して潤滑流体を散布することによって行うことができ、この潤滑流体は、次に、重力によってツールホルダ８５０の反対側の端部に戻る。別の方法では、例えば、切削用インサート８００がアセンブリの最も低い部分である場合、潤滑流体は、蒸発してボア８５５の反対側の端部に進み、そこで冷却されて液化され得る。

40

【００４５】

図１３には示されていないが、ツールホルダ８５０の長さ全体にわたってボア８５５を延長し、さらに、切削用インサート８００の一部にわたってボアを取り込むことも十分に可能であり、これによって、ボア８５５に導入される潤滑流体はいずれも、このインサー

50

トのボアにも導入され、ツールホルダ 850 と切削用インサート 800 との両方が冷却される。ツールホルダ 850 を部分的に通って延びるボア 855 を備えた構造と同様に、切削用インサートを部分的に通って延びると共にツールホルダのボアと連通するボア 855 を備えたこのような構造も、ツールホルダを動かすことによってその内部の潤滑流体を攪拌することができ、これにより、ツールホルダ 850 及び切削用インサート 800 にわたってより均一に熱が分散され、熱放散が高まる。また、図 13 の切削用インサート 800 と同様のインサートを用いて、図 10 のツールホルダ 750 を通って延びるボアを「塞ぐ」こともできる。

【0046】

図 14 に目を向けると、切削用インサート 100 は、頂面 117 と、この頂面 117 と交差して切削刃 125 を定める側部 120 とを有し、切削刃 125 における頂面 117 と工作物 10 の軸 15 から延びる放射状の線 R との交差部において形成されるすくい角 RA が $-10^{\circ} \sim +30^{\circ}$ 、好ましくは $-5^{\circ} \sim +15^{\circ}$ となるように、工作物 10 に対して方向付けされ得る。多くの場合、切削刃から内側に延びるランドがあり、このランドの角度によって切削用インサートのすくい角 RA が正、0、又は負となる。このような状況下では、すくい角 RA は、ランドの角度（すくい面の角度）と切削用インサートの角度方向とを組み合わせたものである。図 14 に示されているように、工作物 10 は、軸 15 を中心に矢印 20 の方向に回転している。

【0047】

図 15 に目を向けると、切削用インサート 100 は、切削刃 125 における頂面 117 と工作物 10 の軸 15 とが交差して、 90° より小さい、好ましくは $0^{\circ} \sim 30^{\circ}$ の軸角 AA を形成するように、送り方向 F に対して方向付けされてもよい。以下の表に見られる実施例は、本発明によるアセンブリを利用した結果を示している。

【0048】

0.5 インチの IC を備えた円形インサートを、本発明の図 9 の構造と同様の方式でツールホルダに保持し、森精機(Mori Seiki)の MT253 工作機械に取り付けた。この実施例は、乾燥状態において行った。切削用インサートは、コーティングされた超硬合金 KC8050 であった。この KC8050 という銘柄は、ケンナメタル(Kennametal)社が生み出した独占銘柄である。工作物は、1040 炭素鋼でできた開始時の直径およそ 6 インチのログであった。

【0049】

【表 1】

	実施例 1	実施例 2	実施例 3
表面速度***	252 m/分	374 m/分	270 m/分
送り速度/回転	1.0 mm/回転	4.0 mm/回転	1.0 mm/回転
送り速度/分	1338 mm/分	3820 mm/分	688 mm/分
切削深さ	1.0 mm	0.75 mm	1.25 mm
回転係数*	4 x	4 x	4 x
切除率	525 cm ³ /分	1122 cm ³ /分	337 cm ³ /分
インサート寿命** (体積) (時間)	2625 cm ³ 5 分	7854 cm ³ 7 分	10125 cm ³ 30 分

* 工作物の毎分回転数にこの値を掛けたのがインサートの毎分回転数

** 逃げ面摩耗が 0.015 インチ以上になった時間

*** 絶えずこの表面速度を保った。そのためには、工作物の直径が小さくなるにつれて工作物の回転速度を上げる必要があった。

【0050】

これまで述べてきたのは、回転しないようにスピンドル内部に保持されたツールホルダであって、スピンドルの回転がツールホルダの回転に変わり、このツールホルダの回転が切削用インサートの回転に変わる。この構造では、スピンドルを回転させることが必要と

される。一方、保持されたスピンドルと、補助的な駆動機構、例えば、このスピンドルに取り付けられ、このスピンドル内部のツールホルダを回転させることのできるモータ、とを利用することも、十分に可能である。

【 0 0 5 1 】

また、本発明の装置を利用することによって、工作物の重ね幅にわたって材料を切除する前述した旋盤作業ではなく、ねじ山を作るように工作物を機械加工することも可能である。図 1 6 及び図 1 7 は、ねじ山を作るように工作物が機械加工される構造を示している。このようにねじ山を作るには、インサートの送り速度と工作物の回転とを厳密に同期させることが必要とされる。ツールホルダ 5 0 に保持された切削用インサート 1 0 0 は、その中心軸 1 0 5 が工作物 1 0 の中心線 1 5 と角 Z を成すように方向付けられる。さらに、切削用インサート 1 0 0 の中心軸 1 0 5 に対して垂直な線は、工作物の中心線 1 5 から延びる放射状の線 R と逃げ角 Y を成す。

10

【 0 0 5 2 】

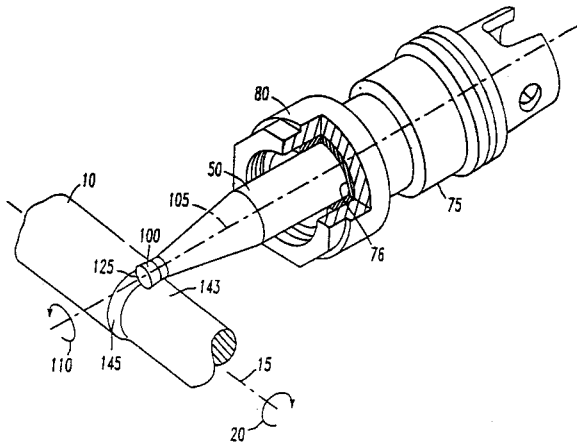
一例では、工作物 1 0 は、4 1 4 0 合金鋼でできている。逃げ角 Y は 7 ° であり、角 Z も 7 ° である。0 . 5 インチの I C を備えた円形インサートである切削用インサート 1 0 0 は、スピンドルの回転軸 B に対して垂直に方向付けられる。工作物 1 0 の回転速度は 1 0 0 回転 / 分であるのに対し、切削用インサート 1 0 0 の回転速度はその 2 倍、即ち 2 0 0 回転 / 分である。切削用インサート 1 0 0 の送り速度は、ねじ山の所望のピッチに等しく、3 インチ / 回転である。切削深さは、0 . 0 1 0 インチである。このような状況下では、金属の切除速度は、6 立方インチ / 分である。

20

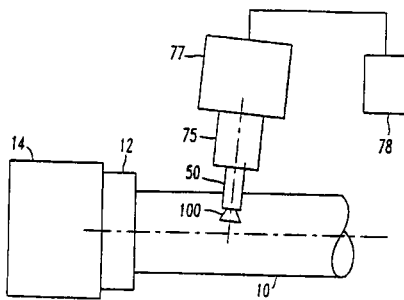
【 0 0 5 3 】

本発明の特定の実施形態に関して詳細に説明してきたが、この開示の全体的な教示を考慮した上でこれらの細部に対し様々な変更及び代替を行うことができる、ということは当業者には認められるであろう。本明細書中で説明したこの好適な実施形態は、単に例示することを意図したに過ぎず、本発明の範囲を制限することを意図したのではない。本発明の範囲は、添付の特許請求の範囲の全範囲及びそのあらゆる全ての等価物に及ぶ。

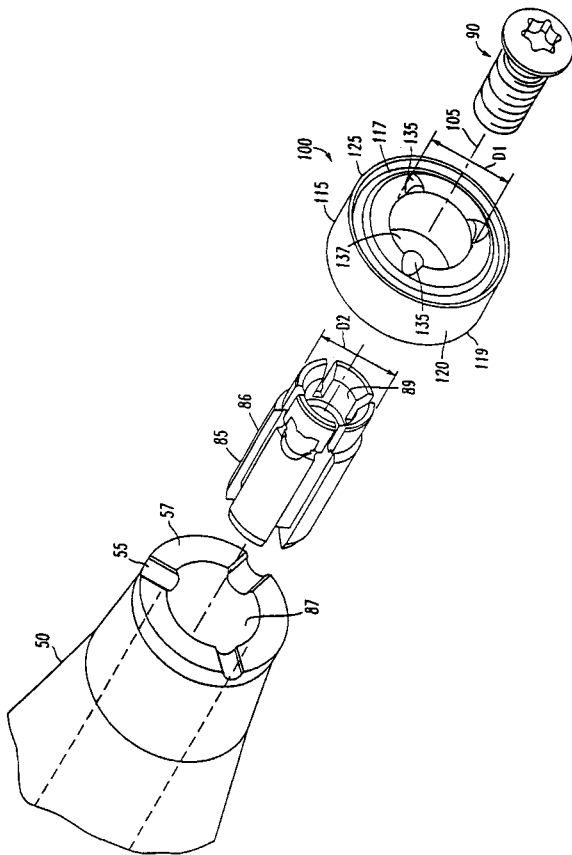
【図 1】



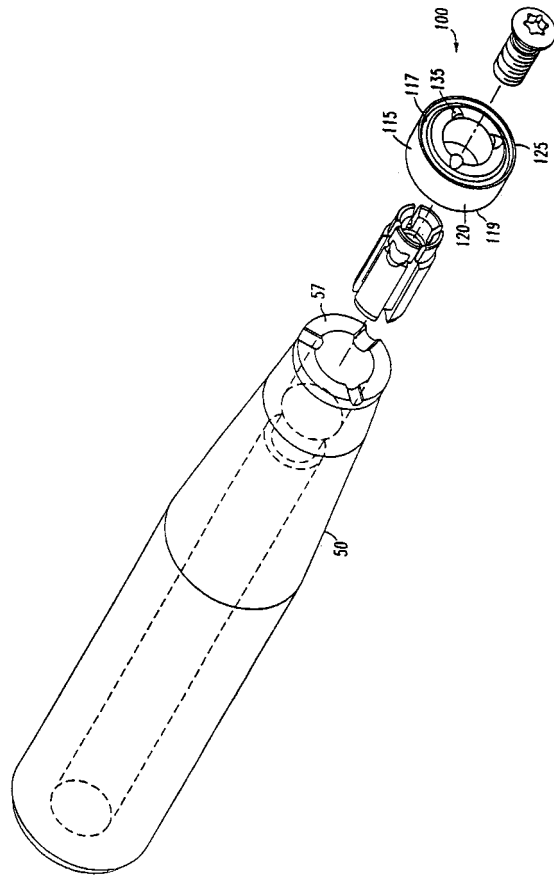
【図 1 A】



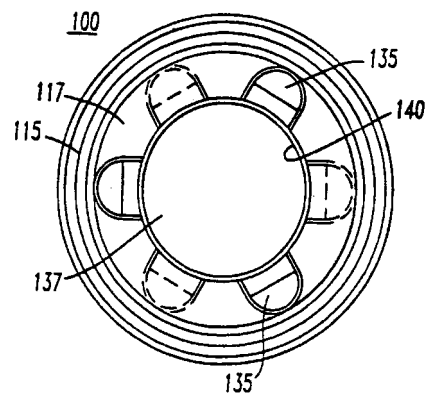
【図 2 A】



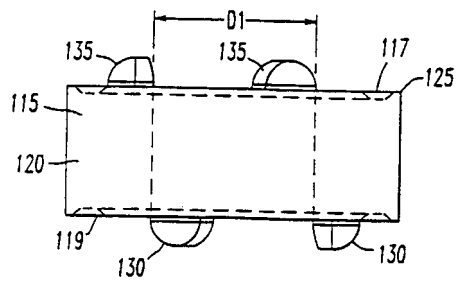
【図 2】



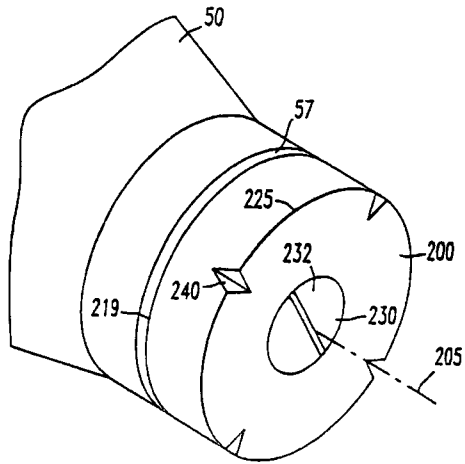
【図 3】



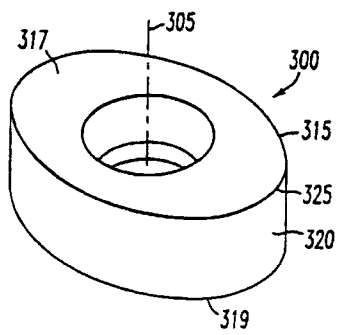
【図 4】



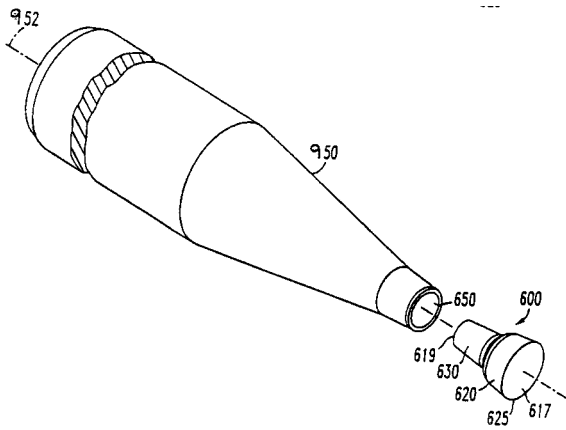
【 図 5 】



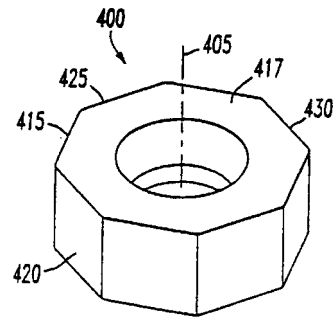
【 図 6 】



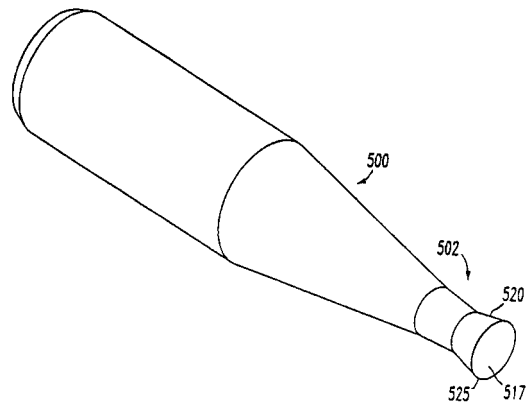
【 図 9 】



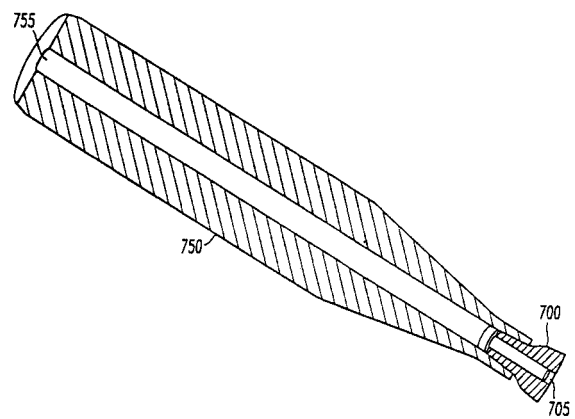
【 図 7 】



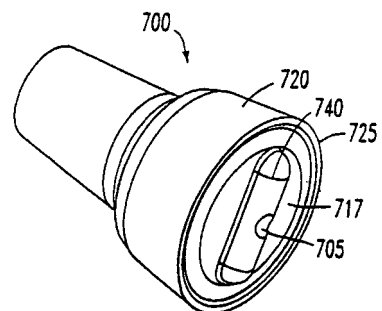
【 図 8 】



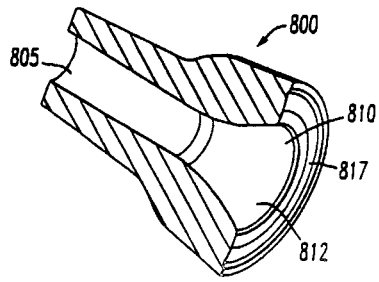
【 図 10 】



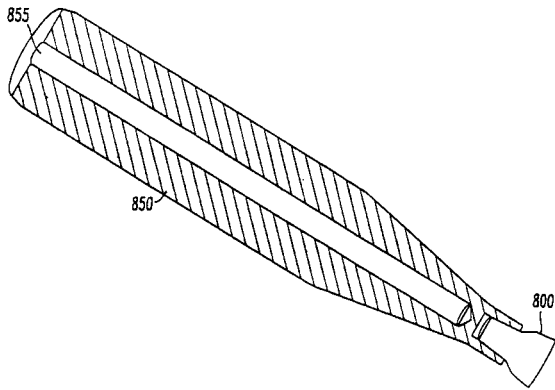
【 図 11 】



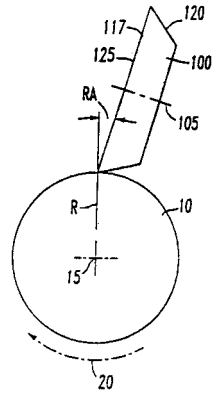
【図 1 2】



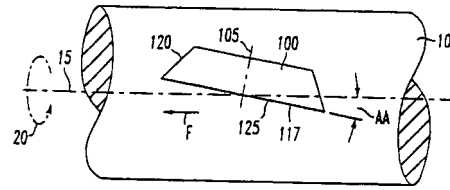
【図 1 3】



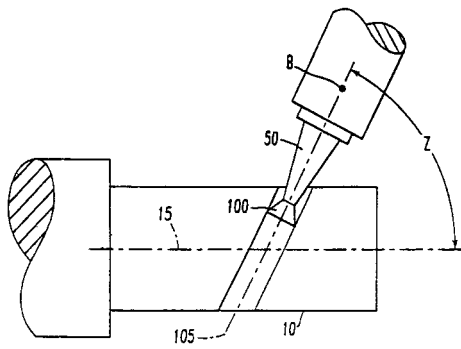
【図 1 4】



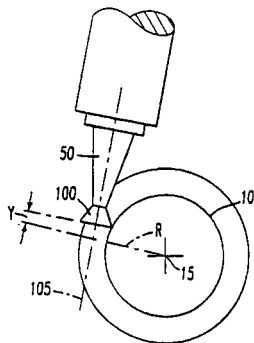
【図 1 5】



【図 1 6】



【図 1 7】



フロントページの続き

(72)発明者 ハイアット、グレゴリー、エー．

アメリカ合衆国 6 0 0 1 0 イリノイ州 バーリントン モウホーク ドライブ 1 1 2

(72)発明者 アンドラス、リン、アール．

アメリカ合衆国 1 5 6 5 8 ペンシルバニア州 リゴニアー ラヴェンダー レーン 1 1 3

(72)発明者 マッサ、テッド、アール．

アメリカ合衆国 1 5 6 5 0 ペンシルバニア州 ラトローブ オーチャード ドライブ 5 3

Fターム(参考) 3C046 AA12