

电主轴高速钻削不锈钢微小孔

广州航海学院船舶工程学院 (广东 510725) 唐振宇
广州市敏嘉制造技术有限公司 (广东 511453) 谢政平

随着科技的不断发展进步, 不锈钢材料被越来越广泛应用于航空、化工、建筑及食品等各行各业中。通常把含铬量 > 11.7% 或含镍量 > 8% 的合金钢称为不锈钢, 按化学成分可分为铬不锈钢和铬镍不锈钢。不锈钢属于难加工材料, 与碳钢相比, 其加工性能表现为塑性大、粘附性强、表面硬化严重、切削热大、尺寸精度和表面粗糙度难以保证等, 而不锈钢小孔尤其难加工。微小孔一般定义为直径为 0.5 ~ 3.0 mm, 长度数倍于孔径尺寸的小孔。不锈钢微小孔钻削属于半封闭式加工, 排屑困难, 加工硬化现象严重, 切削温度高, 钻头磨损严重。在钻床、数控铣床和加工中心上采用普通高速钢麻花钻钻削时, 容易出现钻头易折断、排屑不畅、切削热大等问题。因此不锈钢小孔钻削必须有适合其特点的加工要素, 以适应数控机床自动加工的要求, 提高加工效率和刀具寿命。

1. 高速电主轴不锈钢钻削试验

采用钻削电主轴进行项目试验是本研究的关键。电主轴的变速范围由变频交流电动机控制, 具有调速范围宽、响应快、速度高等优点。在钻削难加工不锈钢材料时, 可根据不同的材料性能、加工要求, 快速地选择合理的切削用量。根据转子动力学理论, 当主轴转动速度远大于主轴系统的固有角频率时, 能够提高主轴旋转的稳定性, 起到自动对心的作用, 可提高钻孔的入钻定位精度。钻削电主轴具有结构简单紧凑、振动小, 主轴跳动精度高等优点, 明显提高了钻孔的加工精度和表面质量 (如表面粗糙度和圆度)。电主轴是机床主轴由内装式电动机直接驱动、实现了机床的“零传动”的一种高速主轴。

(1) 不锈钢钻削试验 试验平台为德国 DMU60T 高速加工中心 (选用 SFM3542B—12/0.4TMP 的电主轴, 其额定功率为 400 W, 最高转速为 12 000 r/min, 转速可在 0 ~ 12 000 r/min 之间调速)、加速度传感器、YDM—Ⅲ99 测力仪、电荷放大器和计算机等组成, 如图 1 所示。钻削试验的工件为 3 mm 厚不锈钢板 1Cr18Ni9Ti, 试验中对该工件钻削 1.2 mm 通孔, 在试验平台上采用单因素法, 只改变钻头材料、进给量、主轴转速其中一个因素, 进行钻削力和转矩的试验, YDM—Ⅲ99 型整体式测力仪可以测量 X、Y 和 Z 向切削分力, 同时测力仪的力信号运用计算机里的测力仪集成软件处理后, 可以得到切削力、转矩等相关的试验数据, 以此探讨切削力、切削功率等规律。钻削试验参数如附表所示, 试验数据如图 2、图 3 所示。

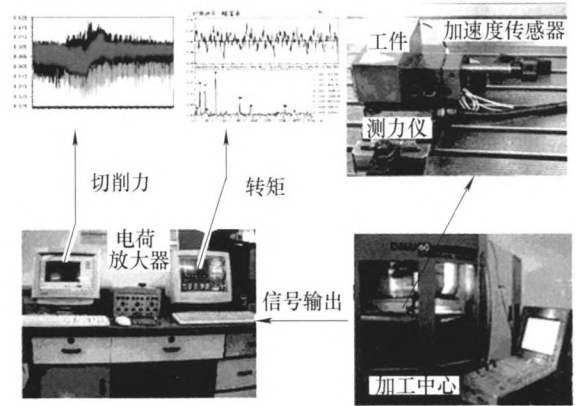
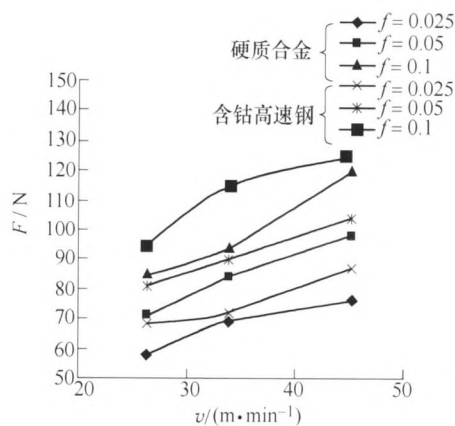
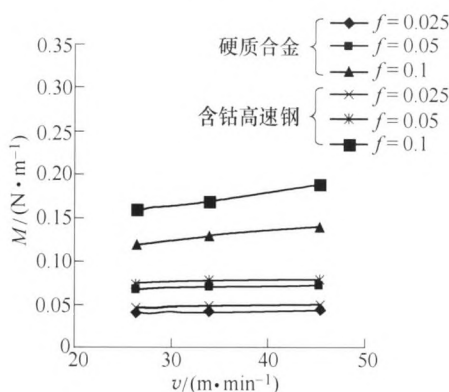


图1 不锈钢钻孔试验平台
钻削试验参数表

钻头材料	进给量 f / (mm · r ⁻¹)	主轴转速 n / (r · min ⁻¹)	对应的钻削速度 v / (m · min ⁻¹)
硬质合金、 含钴高速钢	0.025、 0.05、0.1	7 000、9 000、 12 000	26、34、45

图2 切削力 F 与钻削速度 v 的关系图3 转矩 M 与钻削速度 v 的关系

(2) 试验结果及分析 ①钻头材料的影响。在图2和图3中给出了采用直径为1.2 mm的硬质合金钻头和含钴高速钢钻头钻削不锈钢板,在不同进给量下 $F-v$ 和 $M-v$ 的关系。经分析可知,不锈钢1Cr18Ni9Ti钻削的切削力 F 和转矩 M 随着钻头材料的不同会出现相对应的变化,使用含钴高速钢钻头的 F 和 M 分别比硬质合金钻头大7%~25%和10%~40%。究其原因是,硬质合金钻头比含钴高速钢钻头具有更好的导热性和耐热性、更高的硬度和刚度。随着钻头材料硬度和刚度的提高,其切削力 F 和转矩 M 也会相应地减小。②进给量 f 的影响。由图2、图3可知,钻削不锈钢1Cr18Ni9Ti时, F 和 M 均随着 f 增大而增大。究其原因是,随着 f 的增大,切削刃的切削厚度成正比增大,切削面积也相应地增大,因此 F 和 M 增大。不论是采用硬质合金或是含钴不锈钢钻头, F 和 M 随着 f 增大而增大的趋势均是一致的。③钻削速度 v 的影响。由图2、图3给出的1Cr18Ni9Ti钻削试验 $F-v$ 和 $M-v$ 的关系分析, F 和 M 均随着 v 的增大而增大;当 $v > 34$ m/min、 $f >$

0.05 mm/r时, F 和 M 增大的趋势更加明显。究其原因,随着切削速度和进给量的提高,钻削过程中产生的钻屑跟钻头发生粘结,使得排屑不畅,引起 F 和 M 的急剧增大。钻削后工件如图4所示,可以看出,当 $v = 34$ m/min、 $f = 0.1$ mm/r时,就会产生严重的排屑不畅,使得钻孔穿孔时带有明显的飞边和毛刺。

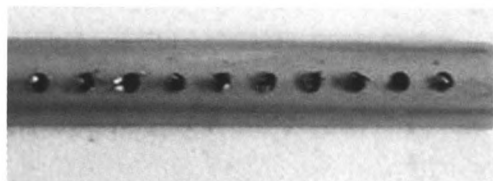


图4 钻孔后的工件

2. 不锈钢小孔钻削的工艺对策

根据试验结果,针对不锈钢小深孔钻削的难点,结合不锈钢小孔加工的特点,提出以下工艺对策。

(1) 钻头材料的选择 常用的刀具材料有硬质合金和高速钢两大类。因高速钢切削不锈钢时的切削速度不高,影响了加工效率的提高,但高速钢比硬质合金的成本低,耐冲击韧性强,所以目前大多数小孔钻削加工还采用高速钢刀具。硬质合金刀具材料主要有YG(钨钴)类、YT(钨钴钛)类和YW通用类。YG类和YT类硬质合金的导热性、耐磨性、耐热性及硬度方面都较好,适合不锈钢材料的切削。正因为硬质合金刀具在耐热性、硬度上都优于高速钢,其对不锈钢小孔加工的钻削力小,钻削温度较低,易切削。因此,为解决钻头直径小、易断的问题,提高小直径钻头的硬度和刚度,降低其钻孔加工的钻削力,可选用高性能硬质合金钻头。

(2) 合理的切削用量 小直径孔的加工如果仍采用传统的低速钻削方式,据切削加工理论分析,会出现单位时间内材料的切除率非常低,造成切削加工时间长,加工效率低等。切削速度对钻削温度和钻头寿命的影响最大,进给量次之,吃刀量影响最小。因此采用高速电主轴的钻削加工方式对不锈钢进行小孔加工,选择合理的切削用量非常重要。

(3) 适当的切削液 针对不锈钢钻削加工切削热的问题,实践中常采用合理的切削液来解决。本试验中选用添加了极压物质SP的极压乳化液与水按重量比1:20混合而成的切削液,该切削液润滑性能好,渗透能力强,特别适合不锈钢小孔钻削加工。

车削过程中影响断屑的因素及改进措施

鹤壁市机电信息工程学校 (河南 458030) 陈金堂

在车削零件过程中,如果不能及时断屑,切屑容易缠绕在工件表面上,使切屑乱飞,从而把工件表面拉毛,影响表面粗糙度和加工精度,甚至损坏刀具,更严重者会发生人身安全事故,其后果不堪设想。因此,操作者需时常停下车床来及时清理切屑。所以说,断屑在车削生产中是一个很重要的问题,应给予足够的关注与重视。

影响断屑的因素很多,主要有断屑槽、切削用量、刀具角度和加工工件材料4个方面。

1. 断屑槽的影响

(1) 断屑槽形状的影响 断屑槽的形状一般有直线圆弧形、直线型、圆弧形三种。

直线圆弧形断屑槽由一段直线和一段圆弧组成,直线部分构成车刀的前刀面,槽底圆弧半径影响切屑的变形和弯曲。半径小时,切屑半径小、变形大,易折断。反之,半径大时,不易折断。

直线型断屑槽由两段直线组成,两段直线的夹角具有圆弧作用,夹角小则切屑半径小,变形大,易断屑。反之,则不易断屑。

常用于加工不锈钢的切削液还有硫化油、硫化豆油、煤油加油酸或植物油、四氯化碳加矿物油、极压乳化液等。

(4) 采用步进钻孔加工工艺 针对深孔钻孔排屑困难和易断屑的加工问题,采用步进钻孔的方法即啄孔的方式来解决。步进钻削是一种非常有效的小深孔加工手段,由于钻头反复回退需消耗大量时间,加工效率偏低,试验也证明选择高速电主轴高切削速度切削下,可以适当增加切削进给量,提高加工效率。MW (收稿日期:20140321)

圆弧形断屑槽是指断屑槽的形状是圆弧,半径小时切屑半径小,变形大,易折断。反之,则不易折断。

(2) 断屑槽宽度的影响 断屑槽的宽度对断屑影响较大,当断屑槽宽度较小时,切屑上的弯曲应力大,容易折断。但是,为了使切屑折断,切屑槽的宽度应和吃刀量相适应,如果吃刀量较大,则断屑槽应稍宽,当断屑槽较窄时,不易在槽中弯曲,而形成带状切屑流出。切屑槽较宽时,切屑流出比较自由,变形较小,不易折断。所以,应根据切削深度来选择合适的切削槽宽度。

(3) 断屑槽斜角的影响 断屑槽斜角有外斜式、平行式、内斜式三种。

外斜式断屑槽形状前宽后窄,前深后浅,因在工件外圆切屑速度最高,切屑槽最窄,切屑最先弯曲,则弯曲半径小,变形大,切屑容易碰到车刀后面折断,所以,该切屑槽较理想。

平行式断屑槽是指切削刀刃和断屑槽平行,槽宽前后一样,槽深前后一样,该断屑槽断屑效果不如外斜式,需加大进给量才能达到断屑的效果。

内斜式断屑槽形状前窄后宽,前浅后深,在工件外圆处,切屑槽最宽,在刀尖处最窄,由于断屑槽后面又宽又深,切屑会流向车刀后面,碰到槽壁弯曲,沿着切屑槽形成螺旋状流向切屑槽深处,到一定长度后靠自身重量而折断或靠离心力摔断,所以,该断屑槽也是一种理想的断屑槽,但切削深度不易太大。

2. 切削用量的影响

在切削三要素中,影响最大的是进给量,其次是切削深度,最后是切削速度。