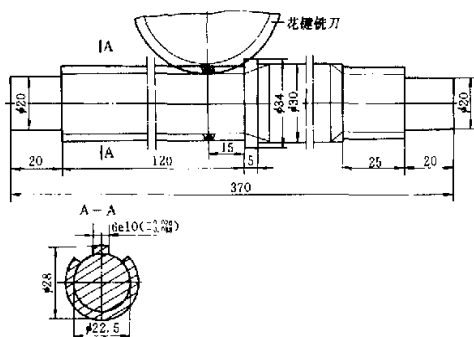


变速法铣削花键轴阶台

山东临沂技术学院 (276005) 王金泉

在齿轮变速传动中,花键轴是必需的零件之一。滑移齿轮在花键轴上滑动与不同的齿轮啮合,达到变速的目的。我校实习厂长期为某拖拉机厂生产变速箱花键轴类零件,由于生产批量大,均采用展成法在花键轴铣床上加工作。其中有一种轴类零件的简图如下(见附图)。



生产中我们使用的是 YB6012B 半自动花键轴铣床。由于生产批量大,铣花键时均采用较大的进给量。在加工左端 120mm 长花键时,是由左向右逆铣的,花键有效长度要求到 $\phi 34\text{mm} \times 5\text{mm}$ 阶台根部,以 $\phi 34\text{mm} \times 5\text{mm}$ 阶台定位变速滑移齿轮。

1. 出现的问题

在加工过程中出现如下问题:120mm 长花键其他部位尺寸均合适,只有距离 $\phi 34\text{mm} \times 5\text{mm}$ 阶台约 15mm 左右有 5~8mm 的一段花键尺寸严重超差,个别花键键宽达到 $6^{+0.050}_{-0.020}\text{mm}$,滑移齿轮移动到此处即卡住,根本无法滑移到位实现变速。

经检查,每件轴类零件均出现这个问题,可以排除材质不均匀出现硬点问题。观察加工过程,发现如下问题:开始铣削时,铣削过程很平稳,表面粗糙度值较低。当花键铣刀加工到 $\phi 35\text{mm} \times 5\text{mm}$ 阶台时,出现剧烈振动,花键表面粗糙度变差,而铣过 $\phi 34\text{mm} \times 5\text{mm}$ 阶台后,切削过程又变得较平稳,由此形成有 5~8mm 一段花键尺寸超差。

2. 原因分析

花键的尺寸为 6 (齿数) $\times \phi 28\text{mm}$ (大径) $\times \phi 25\text{mm}$ (小径) $\times 6\text{mm}$ (键宽)。开始铣削时,进给量为 $(28 - 22.5)\text{mm}/2 = 2.75\text{mm}$,进给量

较小,切削平稳。当铣削到 $\phi 34\text{mm} \times 5\text{mm}$ 阶台处时,背吃刀量则突变为 $(34 - 22.5)\text{mm} = 5.75\text{mm}$,进给量较大,背吃刀量突增一倍多,铣刀和工件产生剧烈振动,加工部位处于长轴中部,巨大的切削力使刀具和工件发生振动,产生“让刀”现象,造成花键局部粗糙,尺寸超差,并且花键超差部分长度和阶台宽度相一致。由此断定是花键轴尺寸突变,背吃刀量加倍而引起的尺寸误差。同时产生另外一个问题:花键铣刀由高速钢制成,进给量和背吃刀量过大时,刀具发热严重,磨损较快,平均加工 10 件轴就要换一次刀位,否则尺寸不稳,加工表面粗糙,刀具使用寿命过短。

3. 解决办法

由于生产任务较重,降低进给量显然不行。于是我们要求工人在加工花键键宽 $6^{+0.020}_{-0.068}\text{mm}$ 时,控制尺寸下差,但仍不解决问题,即使键宽加工到 $6^{+0.060}_{-0.080}\text{mm}$,5~8mm 段的花键尺寸仍在 $6\text{mm} \pm 0.010\text{mm}$ 范围内,滑移齿轮在花键轴上仍不能滑移到位。

对于花键超差部分,一是用锉刀手工修锉使尺寸变小,但工件批量大,手工修锉对批量修整无能为力;二是用花键轴铣床手动修整,但加工好的花键轴需要对刀修整,刀具和工件的调整极困难,稍不小心便修成废品,且占用机床,影响生产效率。

看来最终解决办法仍在进给速度上。翻阅机床资料,我们发现 YB6012B 花键轴铣床的主轴转速、进给量、加工齿数的调整均是通过调换机床内的交换齿轮实现的,而交换齿轮在加工过程中是不能更换的,变换进给速度不像普通铣床一样方便。生产效率和加工精度的矛盾难以调和。

经历多次的失败后,通过对机床的仔细研究,我们发现花键轴铣床有两种加工方法:粗铣和精铣方式。即同一组交换齿轮可以实现粗铣和精铣两种加工方式,两种方式的进给量恰好相差一倍。粗精铣的转换开关位于机床控制面板上。由此我们设想:能不能在加工过程中,转动粗精铣转换开关,实现由粗铣转向精铣,降低进给量,避免振动,从而提高加工质量。具体的实施过程如下:开始加工



销孔加工过程的改进

湖北襄樊学院机械系 (441003) 李 梅

图1所示是某厂加工销孔工序的简图。原来加工销孔时是以外壁定位,确定销孔壁厚,然后再加工销孔。定位是以定位板和定位钉为基准,工件上面用气缸加紧,尾部再用一个小气缸推动工件,直到工件外壁接触到定位丝杆为准。但在用小气缸推工件时,往往会遇到一些意外情况造成难以推到位:如工件定位有毛刺卡住;推杆与工件接触面积过小;工件爪头外壁不同造成气缸行程不够等等。后经过分析原因,除定位面毛刺影响外,其余跟气缸用力方式不对有很大关系。现在情况下,工件推

力如图2所示:气缸输出的力有一个向上的分力造成工件推力不够。同时,工件外壁不是一个圆,造成受力方向不确定。



图 2

后经过改进用大直径 $\phi 65\text{mm}$ 快换套作成简易小气缸,气缸直接装在定位板上,如A视图所示,靠推动定位板上的活动块带动工件移动,使得受力方向和推力方向一致,使得推力不被分解(见图3)。同时,又避免了受力点不确定的因素,试用以后,效果的确不错。

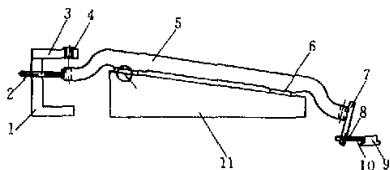


图 1

1. 钻模座 2. 定位丝杆 3. 钻模块 4. 快换套
5. 工件 6. 定位板 7. 推板 8. 连接杆
9. 气缸 10. 活塞杆 11. 斜板

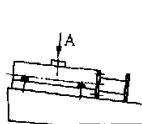
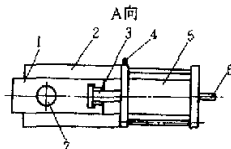


图 3

1. 活动垫块 2. 定位板 3. 活塞杆
4. 出气管 5. 气缸 6. 进气管 7. 定位钉

(收稿日期: 20030516)

左端花键时,转换开关位于粗铣侧,当铣刀刀齿刚铣到 $\phi 34\text{mm} \times 5\text{mm}$ 台阶处时,立刻把开关转换到精铣侧,一直铣完花键。

实验结果:加工过程一直很平稳,在加工 $\phi 34\text{mm} \times 5\text{mm}$ 台阶时仅有轻微振动。测量尺寸,粗铣段花键为 $6_{-0.030}^{+0.030}\text{mm}$,精铣段花键为 $6_{-0.060}^{+0.040}\text{mm}$,加工结果十分理想,尺寸、表面粗糙度完全合格。

4. 实验结果分析

实验分析总结如下:

(1)在刀具、工件转速不变的情况下,当切削深度加倍时,进给量减半,可有效地防止工件刀具振动,稳定尺寸,而精铣方式还可提高表面质量,并且精铣段键宽比粗铣段键宽小 0.010mm 。

(2)花键轴铣床的进给速度很慢,进给齿轮低速转动,可顺利地实现粗铣到精铣的转换,不会损伤齿轮。

(3)粗铣转换为精铣方式后,仅剩很小一段花键未铣,进给量减半后,单件加工时间增加不到

1min,对生产效率没有影响。

(4)通过观察发现,花键铣刀在加工台阶时发热最严重,磨损最快。而实现粗精铣转换后,减少了刀具磨损,平均加工20件轴换一次刀位,多时接近30件,刀具寿命提高一倍,有效地降低了成本。

5. 注意要点

(1)注意加工过程,及时转换粗精铣开关。

(2)加工完毕后,记住把转换开关转回粗铣侧,以备下件加工。不过偶尔遗忘也没关系,只是下一件的加工时间会加倍,对加工质量没有影响。

我厂加工的其他关键轴均未出现这种情况,包括此轴的右端花键。究其原因,是台阶尺寸差异不大,加工时振动较小,花键宽度尺寸是内大外小,但差别仅有 $0.020 \sim 0.030\text{mm}$,可以控制在公差范围内。

在轴上设计台阶的目的是为了定位滑移齿轮,设计较大尺寸的台阶当然稳固,但有时会带来加工过程中意想不到的问题。这是花键轴设计过程中应注意的问题。

(收稿日期: 20030513)