- Бурмистров Е.В., Маркушин Е.М., Тарасов А.В. Исследование динамики процесса сверления отверстий малых диаметров в деталях из жаропрочных и титановых сплавов.
 В сб.: Исследование обрабатываемости жаропрочных и титановых сплавов. Вып. 4.-Куйбышев; КуАИ. 1976.
- 3. А в д о н и н Г.Т. Измерение амплитуд вибраций и быстроменяющихся сил при обработке металлов резанием. В сб.: Исследование обрабатываемости жаропрочных и титановых сплавов. Вып. 2.-Куйбымев: КуАИ. 1974.
- 4. Не красова Л.Ф. О расчетах спиральных сверл на устойчивость. - В кн.: Расчеты на прочность, жесткость и колебания. М.: Машиностроение, 1965.
- К и р и л л о в К.Н. Сверла повышенной жесткости для обработки труднообрабатываемых материалов. - В сб.: Спиральные сверма. М.: НИИМАН. 1966.

УДК 621.91.01

И.Г.Жарков, В.М.Боровков

ВЛИЯНИЕ ИНТЕНСИВНОСТИ КОЛЕБАНИЙ ДЕТАЛИ НА СТОЙКОСТЬ ТОРЦЕВЫХ ФРЕЗ

Большинство исследований по изучению влияний вибраций на стойкость режущего инструмента относятся и процессам точения. Процесс фрезерования исследован недостаточно.

Возникающие в процессе фрезерования вынужденные колебания системы стола приводят к снижению прочностных жарактеристик режущего инструмента. Прочностные жарактеристики режущего инструмента и обрабатываемого материала (стали IIOГIЗЛ) изменяются неодинаково с ростом амплитуд колебаний, поэтому стойкость зубьев фрез должна в значительной мере определяться относительной интенсивностью снижения вынужденных колебаний.

Исследование стойкости зубъев торцевых фрез от интенсивности вынужденных колебаний детали проводилось в широком диапазоне изменения амплитуд колебаний, что достигалось изменением способа 3а-крепления самой детали на столе фрезерного станка и применением специальных зажимных клиньев из высокодемпфированного сплава (медь-

- никель). Суммарная амплитуда колебаний определялась геометрическим сложением максимальных амплитуд, замеренных в двух взаимно перпендикулярных направлениях.

фреза ф 250 мм закреплялась на шпинделе консольно-фрезерного станка. Число зубьев фрезы было четным и нечетным. Опыты проводились при следующих режимах резания:

$$v = 65 \text{ м/мин}, \quad S_{\tilde{x}} = 0,141 \text{ мм/зуб.}, \qquad t = 1 \text{ мм; геомет-}$$

рим: $v = -10^{\circ}, \qquad v = v = 30^{\circ}, \qquad z = 0,5 \text{ мм}.$

Запись амилитуд колебаний детали проводилась при износе инструмента $h_3 = 0.25$ мм. Графическая зависимость стойкости инструмента при $h_3 = 0.25$ мм от суммарной амплитуды колебаний представлена на рис. I.

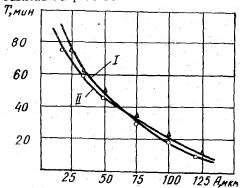


Рис. І. Графические зависимости стои- результатами Кондратъе-кости зубъев фрезы от амплитуд вибра-ций: Материал — IIOГIЗЛ. Фреза ТТ2ОК9, \sharp 250 мм. — Λ — I — Λ — I = 3 зуба; о — Волкова Λ .Н. [2]. Экспер V = 65 м/мин; S_Z =0,141 мм/зуб; t = I мм

При увеличении амплитуды колебаний A = 125 - 150 MKM CTOMкость вубьев составляет 5-10 мин., а еще большем увеличении амплитуды колебаний детали резание становится практически невозможным так как разрушение зубьев наступает практически почти мгновенно. Полученные данные хорошо согласуются с ва А.С. [1], Жаркова И.Г., Волкова А.Н. [2]. Экспериментальные замеры стойкости зубьев фрезы при нулевой амплитуде невозможны.

так как даже при весъма жестком закреплении детали и жесткости $\dot{b} > 5000$ кн/мм наблюдаются колебания с амплитудой A > 5 — 10 мкм.

Многочисленные исследования, проведенные при точении, дисковом и пазовом фрезеровании, резьбонарезании, сверлении и развертывании жаропрочных и титановых сплавов, показали, что процесс обработки всегда сопровождается вибрациями. Повышением жесткости системы СПИД, применением режущего инструмента с оптимальной геометрией, правильным выбором режимов резания, использованием виброгасителей различных типов и другими методами удается в большинстве случаев снизить уровень колебаний (но погасить их полностью не удается) и повысить стойкость инструмента.

Зависимость стойкости инструмента от амплитуды колебаний хо-рощо аппроксимируется уравнением степенного вида

$$T = 45 A^{0,331} e^{-0.0192A}$$

где стойкость Т выражена в минутах, амплитуда колебаний в микрометрах. Полученный характер влияния амплитуд колебаний на стойкость торцевых фрез объясняется следующим.

Вибрации, возникающие в процессе обработки, оказывают влияние на механизм стружкообразования и на качество обработанной поверхности, увеличивая глубину и степень наклепа. Наблюдающееся увеличение микротвердости поверхностного слоя с ростом амплитуды колебаний приводит к снижению стойкости фрез, так как на режущем лезвии появляются макро- и микротрещины и происходит выкрашивание режущих зубъев.

Литература

- І. К о н д р а т ь е в А.С. Действительная скорость резания и стойкость инструмента. В сб.: Обработка резанием труднообрабатываемых материалов. Ч. І. Л., 1970.
- 2. Жарков И.Г., Волков А.Н. Влияние вибраций на волнистость поверхности при фрезеровании пазов. Станки и инструмент, 1968, № 12.