

## Моделирование динамики и автоколебаний процесса резания при токарной обработке

Астахов Э.И., Тетерина О.С.

Белорусский национальный технический университет

Как известно из литературы при токарной обработке вследствие конечной жесткости системы СПИД (станок-приспособление-инструмент-деталь) и нелинейного характера силы сопротивления резанию, в этой системе возникают автоколебания, которые во многом определяют качество обрабатываемой поверхности. Известные методы анализа устойчивости автоколебаний в процессе токарной обработки довольно сложны, поэтому задачей данной работы является разработка более простой методики анализа устойчивости таких автоколебаний.

Динамическая модель процесса автоколебаний резца в системе СПИД по вертикальной оси  $Z$  представлена одномассовой с приведенной массой  $m_n$ , с приведенными коэффициентами сопротивления  $b_n$  и жесткости  $c_n$  под действием возмущающей силы  $F_z(v)$ , зависящей от скорости резания  $v = dz/dt = \dot{z}$ . Динамика автоколебаний такой динамической модели описывается дифференциальным уравнением второго порядка с правой частью

$$m_n \ddot{z} + b_n \dot{z} + c_n z = F_z(v) \quad (1)$$

По известной из литературы экспериментально-эмпирической зависимости для заданных параметров системы СПИД численно рассчитываются зависимости силы резания  $F_z(v)$  для конкретного диапазона скоростей  $\Delta v = v_{\max} - v_{\min}$ , крутизна  $H = dF/dv \approx \Delta F/\Delta v$  на рабочем участке  $\Delta v$  скоростей резания. После математических преобразований дифференциальное уравнение (1) получает вид

$$\ddot{z} + 2n_H \dot{z} + k^2 z = 0, \quad (2)$$

решение которого  $z(t)$  описывает гармонические колебания

$$z(t) = A_0 e^{-n_H t} \cdot \sin(kt + \alpha), \quad (3)$$

где  $A_0$  – условная начальная амплитуда;  $n_H$  – приведенный коэффициент демпфирования с учетом крутизны,  $n_H = b_n/m_n - H$ ;  $k$  – круговая частота

$$k = \sqrt{(c_n/m_n)^2 - n_H^2} \quad (4)$$

По величине коэффициента  $n_H$  делается анализ характера и устойчивости автоколебаний при резании. Если  $n_H > 0$ , то автоколебания устойчивые (в одном цикле при  $t < 2\pi/k$  затухающие), а при  $n_H < 0$ , автоколебания неустойчивы с возрастающей амплитудой  $A_z = A_0 \cdot e^{n_H t}$ .