

## ОПРЕДЕЛЕНИЕ ВИБРАЦИОННОГО УВОДА ПРИ РЕЗАНИИ

**Чернышёв Е.А., Николаев А.В.** (ДонНТУ, г. Донецк, ДНР)  
E-mail: [chernyshev81@mail.ru](mailto:chernyshev81@mail.ru)

**Abstract:** The paper studies how to find elastic deformation in turning.

**Keywords:** oscillations, turning, rigidity, deformation.

**Введение.** При обработке резанием всегда возникает упругое отжатие в системе СПИД. Одним из методов определения отжатия при резании металлов является статический метод [1]. Этот метод заключается в нахождении отжатия как отношения действующей на тело силы к коэффициенту жесткости. Однако этот метод не учитывает динамики процесса резания, поэтому дает значительную погрешность.

Целью данной статьи является определение упругого отжатия резца и заготовки как вибрационного увода, т.е. с учетом динамики процесса резания.

**Основное содержание работы.** Для решения поставленной задачи рассмотрим токарную обработку и силы, действующие на резец и заготовку (рис.1). При этом резец и заготовку представим приведенными к точке  $A$  массами  $m_1$  и  $m_2$ .

Составим уравнения динамики колебаний

$$\left. \begin{aligned} m_1 \ddot{z}_1 + b_1 \dot{z}_1 + c_1 z_1 &= P_z, \\ m_2 \ddot{z}_2 + b_2 \dot{z}_2 + c_2 z_2 &= -P_z, \\ m_1 \ddot{y}_1 + b_1 \dot{y}_1 + c_1 y_1 &= P_y, \\ m_2 \ddot{y}_2 + b_2 \dot{y}_2 + c_2 y_2 &= -P_y, \\ m_1 \ddot{x}_1 + b_1 \dot{x}_1 + c_1 x_1 &= -P_x, \\ m_2 \ddot{\phi}_2 + b_2 \dot{\phi}_2 + c_2 \phi_2 &= M, \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

где правая часть зависит от малых колебательных перемещений и их скоростей, причем  $M$  – крутящий момент, равный разности момента на двигателе и момента резания.

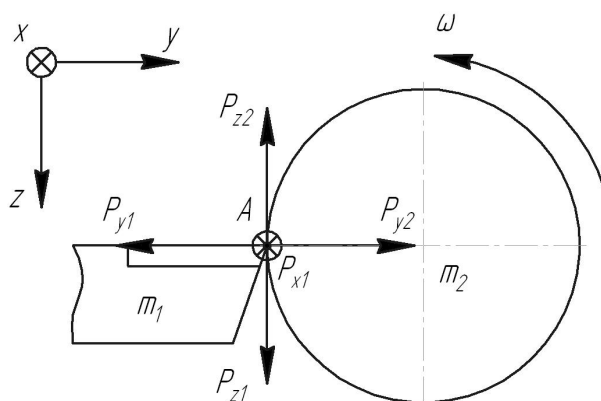


Рис. 1. Схема сил при токарной обработке внешней цилиндрической поверхности

Пренебрежем осевыми перемещениями заготовки, считая их малыми из-за большой жесткости шпинделя в том же направлении, обеспечиваемой упорными подшипниками.

В общем случае систему (1) можно решить следующим образом. Составляющие силы резания ( $P_1, P_2, \dots, P_n$ ) представим зависимыми от малых перемещений, которые для простоты обозначим ( $x_1, x_2, \dots, x_n$ ), и запишем систему (1) в виде

$$\left. \begin{aligned} m_1 \ddot{x}_1 + b_1 \dot{x}_1 + c_1 x_1 &= P_1(x_1, x_2, \dots, x_n), \\ m_2 \ddot{x}_2 + b_2 \dot{x}_2 + c_2 x_2 &= P_2(x_1, x_2, \dots, x_n), \\ \dots \\ m_n \ddot{x}_n + b_n \dot{x}_n + c_n x_n &= P_n(x_1, x_2, \dots, x_n). \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

Чтобы однозначно найти увод по всем координатам, линеаризуем правую часть системы (2). Пренебрежем инерционными и диссипативными членами, рассматривая только упругие. Это связано с тем, что координаты увода (особой точки) описываются условием экстремума потенциальной энергии, которая не зависит от скоростей и ускорений. В результате получим систему алгебраических уравнений

$$\left. \begin{aligned} c_1 x_1 &= P_1^0 + \frac{\partial P_1}{\partial x_1} x_1 + \frac{\partial P_1}{\partial x_2} x_2 + \dots + \frac{\partial P_1}{\partial x_n} x_n, \\ c_2 x_2 &= P_2^0 + \frac{\partial P_2}{\partial x_1} x_1 + \frac{\partial P_2}{\partial x_2} x_2 + \dots + \frac{\partial P_2}{\partial x_n} x_n, \\ \dots \\ c_n x_n &= P_n^0 + \frac{\partial P_n}{\partial x_1} x_1 + \frac{\partial P_n}{\partial x_2} x_2 + \dots + \frac{\partial P_n}{\partial x_n} x_n. \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

Представим систему (3) в матричном виде:

$$C \cdot X = P_0;$$

где  $C$  - матрица коэффициентов жесткости;  $P_0$  - вектор составляющих сил резания без учета колебаний:

$$C = \begin{bmatrix} c_1 x_1 - \frac{\partial P_1}{\partial x_1} & \frac{\partial P_1}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial P_1}{\partial x_n} \\ \frac{\partial P_2}{\partial x_1} & c_2 x_2 - \frac{\partial P_2}{\partial x_2} & \dots & \frac{\partial P_2}{\partial x_n} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ \frac{\partial P_n}{\partial x_1} & \frac{\partial P_n}{\partial x_2} & \dots & c_n x_n - \frac{\partial P_n}{\partial x_n} \end{bmatrix}, \quad X = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \dots \\ x_n \end{bmatrix}, \quad P_0 = \begin{bmatrix} P_1^0 \\ P_2^0 \\ \dots \\ P_n^0 \end{bmatrix},$$

и найдем матрицу перемещений  $X$ , характеризующую упругое отжатие в процессе резания:

$$X = C^{-1} \cdot P_0.$$

**Вывод.** Применение описанного метода позволяет учесть динамику процесса резания при определении отжатия, возникающего при обработке.

**Список литературы: 1.** Маталин А.А. Технология машиностроения: Учебник для машиностроительных вузов по специальности «Технология машиностроения, металлорежущие станки и инструменты». – Л.: Машиностроение, Ленингр. отд-ние, 1985. – 496 с. **2.** Справочник технолога-машиностроителя. В 2-х т. Т.2 / Под ред. А.Г. Косиловой и Р.К. Мещерякова. - 4-е изд., перераб. и доп. – М.: Машиностроение, 1985. - 496 с. **3.** Беллман Р. Введение в теорию матриц. – М.: Наука, 1969. – 368 с.