$$..+\left(\frac{8 A \sin\left(\frac{k a}{2}\right)}{k^2 a b}\right) \sin(k x).$$

#### Литература

1. *Молочко В.И*. О влиянии структуры цикла вибрационного резания на шероховатость обработанной поверхности// Весці НАН Беларусі. Серыя фізіка-тэхнічных навук. — № 1. - C.45 - 52.

УДК621.941.2

## УСЛОВИЯ СТРУЖКОДРОБЛЕНИЯ ПРИ ВИБРАЦИОННОМ РЕЗАНИИ

#### Н.А. Брикова

Научный руководитель — **В.И. Молочко** Белорусский национальный технический университет

В настоящее время на производстве существует проблема борьбы со сливной стружкой, образующейся при обработке резанием пластичных конструкционных материалов. В ее решении может помочь вибрационное резание, суть которого заключается в том, что резцу помимо постоянной подачи сообщается дополнительное возвратно-поступательное (колебательное) движение.

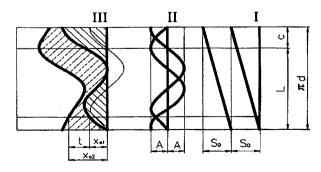
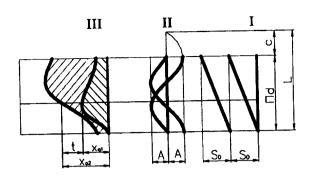


Рис.1. ( $L \le \pi d$ )



 $Puc.2.(L > \pi d)$ 

Для установления возможности и условий перерезания стружки рассмотрим путь резца по поверхности детали на протяжении первых двух оборотов (рис.1 и 2).

В результате постоянной подачи резцового суппорта и вращения заготовки резец перемещается по винтовой линии с шагом, равным величине подачи  $S_{\rm O}$ . На графиках I показана развернутая цилиндрическая поверхность с длиной окружности  $\pi d$ , на которой след подачи изобразится в виде отрезков прямой линии. На графиках II показано перемещение резца под действием кривошипно-ползунного или кулачкового механизма (эксцентрика). Этот путь представляет собой синусоиду или близкую к ней кривую с длиной волны L и амплитудой колебания A, равной длине кривошипа или эксцентриситету эксцентрика. Здесь возможны два варианта [1]. Первый, когда  $L < \pi d$  (рис.1); в этом случае можно записать

$$\pi d = mL + c,$$

где m — целое число длин волн;

c – оставшаяся часть волны (при  $m=1, \pi d=L+c$ ). Второй, когда  $L>\pi d$  (рис.2); в этом случае

$$\pi d = L - c,$$

где c — часть волны, на которую она превышает  $\pi d$ . На графиках III изображено суммарное перемещение резца по цилиндрической поверхности детали, полученное в результате сложения двух преды-

дущих перемещений для первого (рис.1) и второго (рис.2) вариантов соотношений между  $\pi d$  и L.

Как видно из графиков III, расстояние между траекториями движения резца на первом и втором оборотах заготовки t — величина переменная, на которую влияют величина сдвига фаз c/L, зависящая от соотношения длины волны L и длины окружности детали  $\pi d$ , амплитуда A и исходная постоянная подача на оборот  $S_0$ . Для обеспечения перерезания стружки необходимо, чтобы траектории движения инструмента на первом и втором оборотах, по крайней мере, касались друг друга. Гарантированное перерезание элемента стружки наступит при пересечении этих траекторий.

Определим величину t расчетным путем.

Очевидно, что 
$$\frac{\phi_9}{\phi_\partial} = \frac{60\,f}{n} = \nu$$
 , откуда угол поворота задающего

эксцентрика 
$$\phi_{\ni} = \phi_{\partial} \frac{60 f}{n} = \phi_{\partial} \cdot \nu$$
, где  $\phi_{\partial}$  — угол поворота детали.

Для математического определения координаты любой точки графика суммарного перемещения служит уравнение

$$x = \frac{\varphi_{\partial}}{2\pi} S_{o} + A \cdot \sin \varphi_{3} = \frac{\varphi_{\partial}}{2\pi} S_{o} + A \cdot \sin (\varphi_{\partial} v),$$

первый член которого учитывает перемещение суппорта с постоянной подачей на оборот  $S_0$ , а второй — колебательное движение инструмента.

Для вывода условия перерезания стружки выразим положение некоторой произвольно выбранной точки а на первом и втором оборотах детали, то есть когда  $\phi_{a_1}-\phi_{a_2}=2\pi$ .

$$x_{a_1} = \frac{\varphi_{a_1}}{2\pi} S_o + A \cdot \sin(\varphi_{a_1} \cdot \nu),$$

$$x_{a_2} = \frac{\varphi_{a_2}}{2\pi} S_o + A \cdot \sin(\varphi_{a_2} \cdot \nu).$$

Тогда разность координат этих точек  $t_a$  будет равна

$$t = x_{a_1} - x_{a_2} = \frac{S_o}{2\pi} \cdot (\varphi_{a_1} - \varphi_{a_2}) + A \cdot \left[ \sin(\varphi_{a_1} \cdot v) - \sin(\varphi_{a_2} \cdot v) \right] =$$

$$= \frac{S_o}{2\pi} (\varphi_{a_1} - \varphi_{a_2}) \cdot 2A [\cos(0.5 \cdot v \cdot (\varphi_{a_1} - \varphi_{a_2})) \cdot \sin(0.5 \cdot v \cdot (\varphi_{a_1} - \varphi_{a_2}))] =$$

$$= S_o + 2A \cdot \left[\cos\left(0.5 \cdot v \cdot \left(\varphi_{a_1} - \varphi_{a_2}\right)\right) \cdot \sin\left(v \cdot \pi\right)\right].$$

Минимальное значение функции  $t_a$  будет иметь место в том случае, когда  $\cos(0.5 \cdot v \cdot (\phi_{a_1} + \phi_{a_2})) = -1$ .

Следовательно, 
$$t_{\min} = S_o - 2A \cdot \sin(\nu \pi)$$
. (1)

Для перерезания стружки теоретически достаточно обеспечить касание траекторий на соседних оборотах детали, что достигается при  $t_{\min} = 0$ . Тогда с учетом (1) условие перерезания стружки будет иметь вид:

$$S_o - 2A \cdot \sin(\nu \cdot \pi) = 0. \tag{2}$$

Из соотношения (2) следует, что при заданном значении числа колебаний v за один оборот детали, амплитуда колебаний, при которой будет обеспечено стружкодробление, будет равна

$$A = 0.5 \cdot S_o \cdot \operatorname{cosec}(v \cdot \pi).$$

Таким образом, амплитуда колебаний зависит от подачи  $S_0$  и числа колебаний  $\nu$  за один оборот детали. Очевидно, что минимальная амплитуда будет иметь место при  $cosec(\nu \cdot \pi)=1$ .

Откуда 
$$\nu \cdot \pi = \frac{\pi}{2} + \kappa \pi \implies \nu = \kappa + \frac{1}{2}$$
,

где  $\kappa$  – любое целое число (0; 1; 2; 3 и т.д.).

Следовательно, наилучшие условия для стружкодробления будут иметь место, если соотношение  $v = \frac{60\,f}{n}$  будет равно 0,5; 1,5; 2,5; 3,5 и т.д.

При v = 0.5 имеет место вариант, когда  $L > \pi d$  ( $L = 2\pi d$ ).

### Литература

1. Лавров Н.К. Завивание и дробление стружки в процессе резания. – М.: Машиностроение, 1971. – 88 с.

УДК 378:371.3

# ГРУППОВОЕ ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ СТУДЕНТОВ, И ЕГО ЭФФЕКТИВНОСТЬ В ПРОЦЕССЕ ПРОИЗВОДСТВЕННОГО ОБУЧЕНИЯ

О.Ю. Буко, О.В. Дичковская

Научный руководитель — **А.А. Плевко** Белорусский национальный технический университет

Успешное решение проблем гуманитаризации и гуманизации высшего технического образования предполагает ориентацию на инновационную субъект-субъектную парадигму построения учебно-воспитательного процесса.

Современные педагогические технологии предполагают органишию творческого сотрудничества в системах преподавательстудент и студент-студент.

Применение на занятиях фронтальной, индивидуальной и групновой форм работы позволяет решать более эффективно учебномоспитательные задачи. Под групповой работой мы понимаем межсубъектное и межгрупповое взаимодействие студентов в малых