

С. Сейфуллиннің 125 жылдығына арналған «Сейфуллин окулары – 15: Жастар, ғылым, технологиялар: жаңа идеялар мен перспективалар» атты халықаралық ғылыми-теориялық конференциясының материалдары = Материалы Международной научно-теоретической конференции «Сейфуллинские чтения – 15: Молодежь, наука, технологии - новые идеи и перспективы», приуроченной к 125 летию С. Сейфуллина. - 2019. - Т.І, Ч.1 - С.205-208

ИССЛЕДОВАНИЕ ВИБРАТОРА НАПРАВЛЕННЫХ КОЛЕБАНИЙ

Санкибаев Т. Е., Горбунов Б. Н.

В настоящее время в народном хозяйстве нашли широкое применение вибраторы направленных колебаний, сферой их использования является машиностроение, транспорт, строительство. Согласно проведённых исследований [1,2] перспективным направлением вибрации является сельскохозяйственная техника, почвообрабатывающие машины.

Механическая система (рис.1) состоит из несущей рамы и на нем жестко закреплен вибратор. Вибратор состоит из трех шестерен с одинаковыми радиусами и к шестерням прикреплены массы: для первой шестерни $m_1=2m$, для второй и третьей шестерни $m_2=m_3=m$, находящихся от оси вращения на одинаковых расстояниях $O_1C_1= O_2C_2= O_3C_3=r$. Масса рамы механизма равна m_4 . Шестерни имеют одинаковые угловые скорости ω_1 , углы вращения шестерён равны (рис.1):

$$\left. \begin{aligned} \varphi_1 &= \varphi = \omega t, \\ \varphi_2 &= \varphi_3 = -(\omega t + \pi). \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

На механизм действуют силы: $m_1\vec{g}$, $m_2\vec{g}$, $m_3\vec{g}$ – силы тяжести дебаланса, $m_4\vec{g}$ – силы тяжести рамы с шестернями. \vec{F}_1 и \vec{F}_2 – проекции силы трения на оси Ox и Oy , \vec{N} – равнодействующая нормальной реакции земли, \vec{P} – сила тяги.

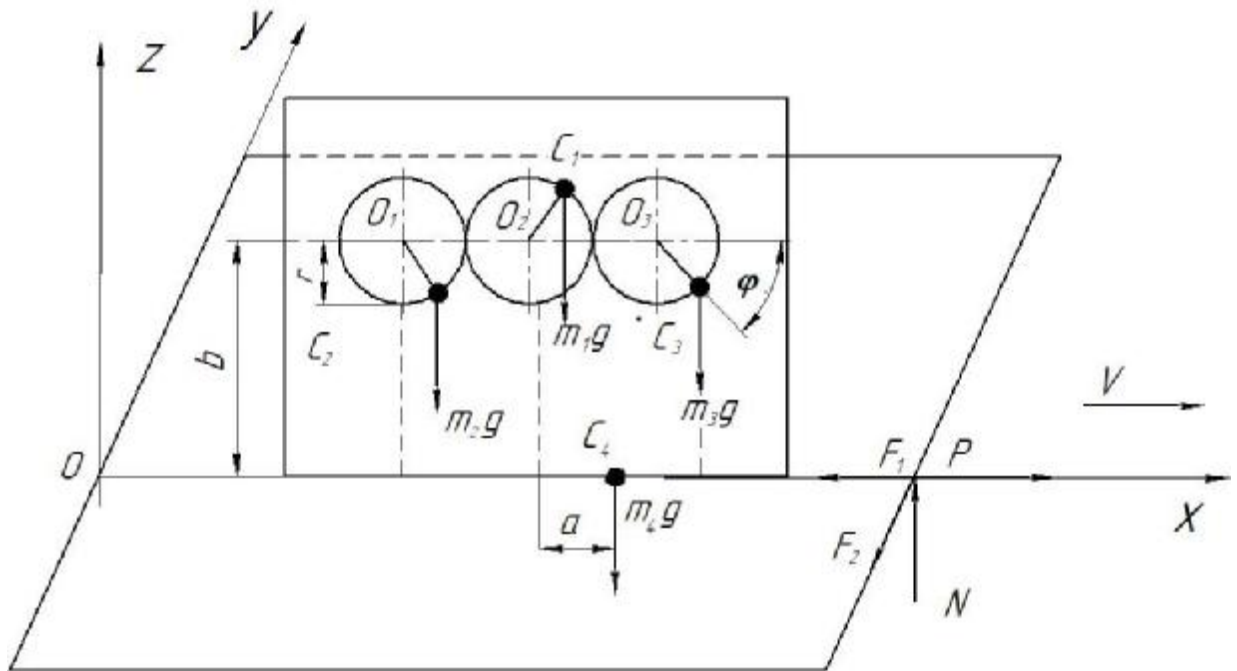


Рисунок 1- Схема вибратора

Рассмотрим, когда вибратор расположен вертикально на раме, в плоскости Oxz . Плоскость Oxz является плоскостью симметрии основания. Тогда координаты дисбалансов $C_1(x_1, y_1, z_1)$, $C_2(x_2, y_2, z_2)$, $C_3(x_3, y_3, z_3)$ и центры тяжести основы с шестернями - $C_4(x_4, y_4, z_4)$, определяются согласно следующих выражений (рис.1):

$$\begin{aligned}
 x_1 &= x_4 - a + r \sin j, & x_2 &= x_4 - a - 2r + r \sin j, \\
 x_3 &= x_4 - a + 2r + r \sin j, \\
 z_1 &= z_4 + b + r \cos j, \\
 z_2 &= z_4 + b + r \cos j, \\
 z_3 &= z_4 + b + r \cos j, \\
 y_1 &= y_2 = y_3 = y_4 = 0.
 \end{aligned} \tag{2}$$

здесь a, b, r – постоянные величины.

Для данного механизма теорема движения центра масс механической системы имеет такой вид:

$$M \overline{W}_c = \vec{P} + \vec{N} + \vec{F}_1 + \vec{F}_2 + m_1 \vec{g} + m_2 \vec{g} + m_3 \vec{g} + m_4 \vec{g}, \tag{3}$$

здесь $M = m_1 + m_2 + m_3 + m_4$ - масса механической системы, \overline{W}_c ускорения центра масс системы.

Проекция этого векторного уравнения на оси координат $Oxyz$ равны:

$$\left. \begin{aligned} M \ddot{x}_c &= \vec{P} + \vec{F}_1, \\ M \ddot{y}_c &= -\vec{F}_2, \\ M \ddot{z}_c &= \vec{N} - m_1 \vec{g} - m_2 \vec{g} - m_3 \vec{g} - \\ & m_4 \vec{g}. \end{aligned} \right\} \quad (4)$$

здесь

$$\left. \begin{aligned} M \ddot{x}_c &= M \ddot{x}_4 - r\omega^2 4 m \sin j, \\ M \ddot{y}_c &= M \ddot{y}_4, \\ M \ddot{z}_c &= M \ddot{z}_4. \end{aligned} \right\} \quad (5)$$

Следовательно система уравнений 4 имеет вид:

$$\left. \begin{aligned} M \ddot{x}_4 - r\omega^2 4 m \sin j &= \vec{P} + \vec{F}_1, \\ M \ddot{y}_4 &= 0 = -\vec{F}_2, \\ M \ddot{z}_4 &= \vec{N} - 4m\vec{g} - m_4\vec{g}. \end{aligned} \right\} \quad (6)$$

Так как центр тяжести $\ddot{z}_4=0$; то $\vec{N} - 4m\vec{g} - m_4\vec{g} = 0$.

Следовательно, проекция силы трения на ось Ox :

$$\vec{F}_1 = f\vec{N} = f\vec{g}(4m - m_4). \quad (7)$$

Тогда первое уравнение формулы (5) примет такой вид:

$$M \ddot{x}_4 - r\omega^2 4 m \sin j = \vec{P} - f\vec{g}(4m - m_4).$$

Следовательно закон движения основы механизма

$$\ddot{x}_4 = \frac{1}{M} [\vec{P} - f\vec{g}(4m - m_4) + r\omega^2 4 m \sin \omega t]. \quad (8)$$

Если $P = \text{const}$, тогда

$$\ddot{x}_4 = \frac{1}{M} [\vec{P} - f\vec{g}(4m - m_4) + r\omega^2 4 m \sin \omega t] = T - \text{const} \quad (9)$$

Следовательно

$$\begin{aligned} \dot{x}_4 &= Tt + c_1 - 4 m r \cos \omega t, \\ x_4 &= T \frac{t^2}{2} + c_1 + c_2 - 4 m r \sin \omega t, \end{aligned}$$

где c_1, c_2 - интегральные постоянные определяются из начальных условий $t=0$; $x_{40}=0$; $\dot{x}_4 = V_0$.

$$x_4 = T \frac{t^2}{2} + V_0 t - 4 m r \sin \omega t. \quad (10)$$

Если рассматриваемая система имеет установившееся движение, $M\ddot{x}_c = 0$ в уравнении (5) т.е. центр масс системы движения равномерно $V = V_0$, тогда из формулы (6) первое уравнение примет вид:

$$\begin{aligned} M \ddot{x}_4 - r\omega^2 4 m \cos \omega t &= 0, \\ \ddot{x}_4 &= \frac{1}{M} r\omega^2 4 m \sin \omega t, \end{aligned}$$

$$\dot{x}_4 = \frac{1}{M} \omega^2 4 m \cos \omega t + c_1,$$

$$x_4 = -\frac{4m}{M} \sin \omega t + c_1 t + c_2, \text{ т.к. } t=0, V_{40} = V_0.$$

Тогда

$$x_4 = V_0 t - \frac{4m}{M} \sin \omega t. \quad (11)$$

На основании теоретических исследований установлено что движущая несущая рама колеблется с циклической частотой ω по направлению движения, создаваемой силой тяги P , амплитуда колебаний равна $\frac{4m}{M}$. Вышеуказанные характеристики позволяют использовать вибратор направленных колебаний при обработке почвы с целью уменьшения тягового сопротивления почвообрабатывающих агрегатов.

Список литературы

1. Горячкин В.П. Собрание сочинений. Т.2. М.: Колос, 1968. 480 с.
2. Константинов М.М., Дроздов С.Н., Туманов А.У., Кукаев Х.С., Найманов И.Д. Почвообрабатывающие орудия с источником направленных колебаний // Материалы ФГБОУ ВПО Оренбургский ГАУ, 87-89 с.
3. Бухгольц, Н. Н. Основы курса теоретической механики. В 2-х ч. Ч. 2. Динамика системы материальных точек: учеб. Пособие Текст. / Н.Н. Бухгольц. 7-е изд., стер. — СПб.: Лань, 2009. -336 с.: ил.
4. Angeles, J. Fundamentals of Robotic Mechanical Systems: Theory, Methods, and Algorithms Springer (Mechanical Engineering Series) Текст. / J. Angeles, 2006. 549 с.