

Нагрузки в элементах валочно-трелевочной машины в процессе пакетирования дерева

Александров В.А.¹

Санкт-Петербургская лесотехническая академия

Разработаны математические модели для определения характера и уровня динамических нагрузок в упругих связях валочно-трелевочных машин при пакетировании деревьев.

Ключевые слова: динамические нагрузки, манипулятор, проектирование.

Ранее, в работах [1, 2], нами получены аналитические зависимости, позволяющие определить динамическое воздействие на манипулятор и базу при ударе дерева о грунт и мгновенной разгрузке. В последнем случае воздействие на технологическое оборудование и машину передается по двум направлениям:

1. От мгновенной разгрузки захватно-срезающего устройства машина совершает "подскок". При этом воздействие передается через манипулятор на базу.
2. Освобожденное дерево наносит ударное воздействие через приемное устройство (коник) машины и затем манипулятору.

В данной статье остановимся на определении динамических нагрузок в элементах машины от ударного воздействия дерева на коник. В качестве расчетного примем режим работы - пакетируемое дерево в момент удара вершины о грунт находится в захватно-срезающем устройстве, затем при остановленном манипуляторе освобождается и падает с некоторой высоты в коник.

Рассматриваемую задачу будем решать в два этапа:

- на первом этапе определяем ударный импульс и перемещение под его воздействием подпрессоренной базы;
- на втором этапе определяем динамические нагрузки в упругих связях технологического оборудования и машины.

1. Для определения импульса ударной силы при встрече дерева с опорой коника используем теорему изменения количества движения и момента количества движения, т.е.

$$I \cdot (\omega_2 - \omega_1) = -S \cdot a, \quad (1)$$

где

I - момент инерции тела (дерева) относительно оси поворота;
 a - расстояние опоры от оси поворота;

¹ Автор - профессор, зав.кафедрой проектирования лесных машин
 © В.А. Александров, 1996

ω_1, ω_2 - угловые скорости дерева в начале (до удара) и в конце падения (после удара).

Учитывая, что угловая скорость ω_1 может быть найдена по формуле (2) (см. рис. 1)

$$\omega_1 = \sqrt{\frac{2Mgh_c \cdot (\cos\phi_0 - \cos\phi_k)}{I}} \quad (2)$$

и принимая $\omega_2 = 0$, получим выражение для ударного импульса

$$S = \frac{I \sqrt{2Mgh_c / I \cdot (\cos\phi_0 - \cos\phi_k)}}{a}. \quad (3)$$

Дифференциальное уравнение для координаты ϕ , отсчитываемой от положения равновесия, будет

$$m \ddot{\phi} + c_n \dot{\phi} = 0. \quad (4)$$

Здесь m - приведенная масса подпрессоренной базы валочно-трелевочной машины; c_n - приведенная жесткость подвески базы.

В момент после ударного импульса $\phi_0 = 0$. Скорость массы (груза) получает мгновенное приращение, определяемое из теоремы об изменении количества движения:

$$m \dot{\phi}_0 l - 0 = S.$$

Начальные условия и общее решение уравнения (4) соответственно имеют вид:

$$\begin{aligned} \phi_0 = 0; & \quad \dot{\phi}_0 = \frac{S}{ml}; \\ \phi = C_1 \sin kt + C_2 \cos kt. & \end{aligned} \quad (5)$$

Отсюда

$$C_1 = \frac{S}{mlk}, \quad \text{и} \quad C_2 = 0.$$

Подставляя значения постоянных и ударного импульса, окончательно получим

$$\phi = \frac{I \sqrt{\frac{2Mgh_c(\cos\phi_0 - \cos\phi_k)}{I}}}{amkl} \sin kt. \quad (6)$$

Учитывая, что $Z_0 \approx l\phi$, имеем

$$Z_0 = \frac{l \sqrt{\frac{2Mgh_c(\cos\phi_0 - \cos\phi_k)}{I}}}{amk} \sin kt. \quad (7)$$

2. Для определения динамических нагрузок в упругих связях лесосечной машины необходимо рассмотреть движение масс механической системы.

На рис.1 представлена двухмассовая расчетная схема механической системы, включающая приведенные массы подпрессоренной базы и опорно-поворотной

конструкции манипулятора m_0 и манипулятора с захватно-резающим устройством m_2 , соединенные упругими невесомыми связями C_0 и C_{12}^{MR} .

Составляя уравнения движения масс в форме уравнения Лагранжа второго рода и осуществив ряд преобразований, получим

$$Z_{on} = \frac{Z_{on}^p \left(1 - \frac{k^2}{p_2^2}\right)}{\left(1 + \frac{c_{12}^{MR}}{c_0} - \frac{k^2}{p_0^2}\right)\left(1 - \frac{k^2}{p_2^2}\right) - \frac{c_{12}^{MR}}{c_0}},$$

$$Z_2 = \frac{Z_{on}^p}{\left(1 + \frac{c_{12}^{MR}}{c_0} - \frac{k^2}{p_0^2}\right)\left(1 - \frac{k^2}{p_2^2}\right) - \frac{c_{12}^{MR}}{c_0}}. \quad (8)$$

Здесь $Z_{on}^p = Z_0 \cdot \frac{r_0}{1}; \quad p_0 = \sqrt{\frac{c_0}{m_0}}; \quad p_2 = \sqrt{\frac{c_{12}^{MR}}{m_2}}$.

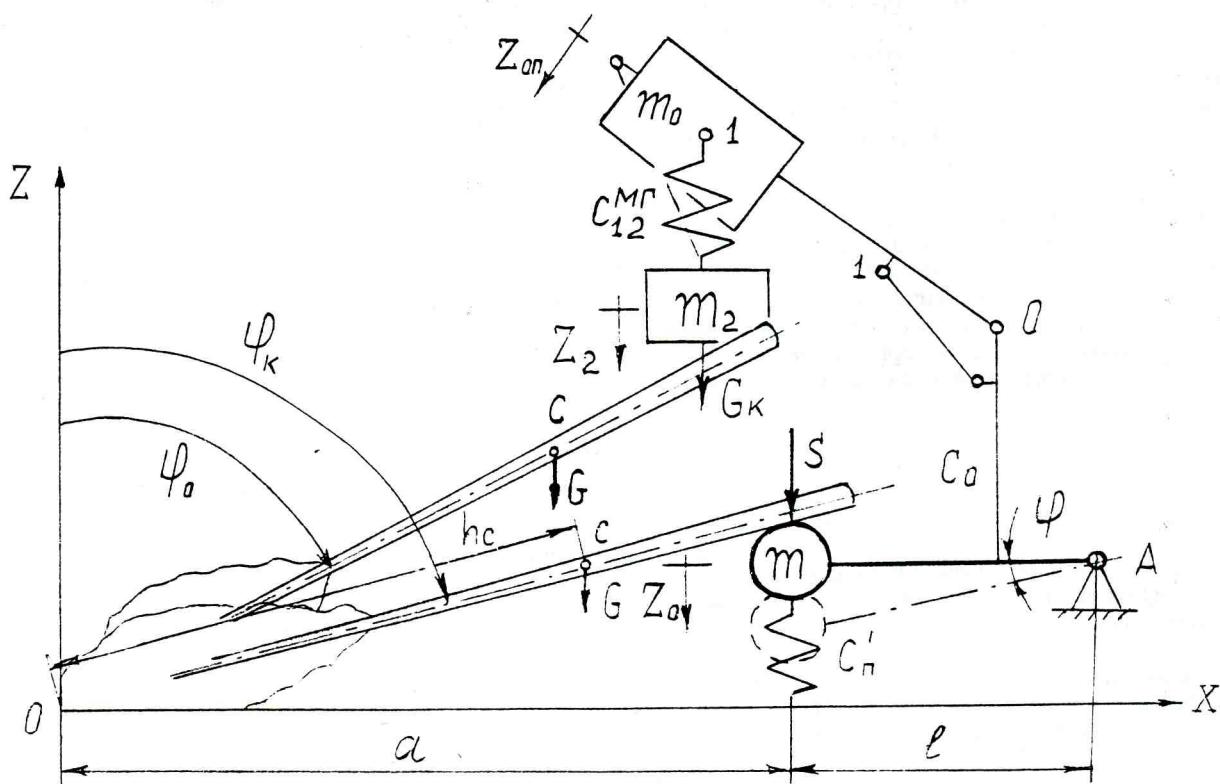


Рис. 1. Расчетная схема

После нахождения Z_{on} и Z_2 можно определить нагрузку на базу и манипулятор. Кроме того, как отмечалось выше, с освобождением дерева из захватов машина совершает "подскок" в обратном направлении. Поэтому для определения результирующих нагрузок в элементах валочно-трелевочной машины необходимо проанализировать и воздействие со стороны манипулятора на базу.

При этом амплитуды колебаний масс могут быть найдены [2]:

$$\begin{aligned} Z_0 &= A_1 \sin(p_1 t + \alpha_1) + A_2 \sin(p_2 t + \alpha_2), \\ Z_2 &= \mu_1 A_1 \sin(p_1 t + \alpha_1) + \mu_2 A_2 \sin(p_2 t + \alpha_2), \end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned} \mu_1 &= \frac{c_{12}^{MR}}{c_{12}^{MR} - m_2 p_1^2}; \quad \mu_2 = \frac{c_{12}^{MR}}{c_{12}^{MR} - m_2 p_2^2}; \quad A_1 = \frac{\dot{Z}_{20}}{p_1} \cdot \frac{1}{(\mu_1 - \mu_2)}; \\ A_2 &= \frac{\dot{Z}_{20}}{p_2} \cdot \frac{1}{(\mu_2 - \mu_1)}; \quad \dot{Z}_{20} = \sqrt{2\Delta m g Z_{20} / m_2}, \end{aligned}$$

где Δm - масса дерева, приходящаяся на манипулятор; $Z_{20} = P_z / c_{12}^{MR}$ - начальная деформация манипулятора от дерева.

Для построения графика результирующего воздействия необходимо также знать время падения дерева с момента освобождения из захватов до удара о коник. Для этих целей можно воспользоваться зависимостью вида [3]

$$t \approx 0.243 \sqrt{H} \cdot \ln \frac{\Phi_k}{\Phi_0}$$

или [4]

$$t = \sqrt{\frac{hc}{2g\lambda}} \cdot \ln \frac{\operatorname{tg}(\varphi/4)}{\operatorname{tg}(\varphi_0/4)},$$

где $\lambda = mh_c^2 / I_0$.

Пример (применительно к ВТМ ЛП-17 А).

Рассмотрим пример при следующих исходных данных: объем дерева $V = 1.0 \text{ м}^3$; высота $H = 28 \text{ м}$; расстояние от комля до центра тяжести $h_t = 11.2 \text{ м}$; $h_c = 16.8 \text{ м}$; $\varphi_0 = 77^\circ$; $\varphi_k = 83^\circ$; $a = 27.8 \text{ м}$; $I = 1.73 \cdot 10^5 \text{ кг}\cdot\text{м}^2$; масса дерева $M = 1060 \text{ кг}$; $m = 3400 \text{ кг}$; $c_{12}^{MR} = 1160 \text{ кН/м}$; $m_2 = 836 \text{ кг}$; $c_n' = 1400 \text{ кН/м}$; $l = 1.75 \text{ м}$; $r_0 = 3 \text{ м}$; $c_0 = 554 \text{ кН/м}$.

1. Определяем по формуле (7) максимальное перемещение массы m от воздействия ударного импульса

$$Z_0 = \frac{1.73 \cdot 10^5 \sqrt{\frac{2 \cdot 1060 \cdot 9.8 \cdot 16.8 (\cos 77^\circ - \cos 83^\circ)}{1.73 \cdot 10^5}}}{27.8 \cdot 3400 \cdot \sqrt{\frac{1400 \cdot 10^3}{3400}}} = 0.041 \text{ м.}$$

2. По формулам (8) находим максимальное перемещение масс m_0 и m_2 от воздействия ударного импульса через базу машины

$$Z_{on} = \frac{0.04 \cdot 3.0 / 1.75 \cdot (1 - 20.3^2 / 37^2)}{(1 + 1160 / 554 - 20.3^2 / 16^2) \cdot (1 - 20.3^2 / 37^2) - 1160 / 554} = -0.0463 \text{ м},$$

$$Z_2 = \frac{0.04 \cdot 3.0 / 1.75}{(1 + 1160 / 554 - 20.3^2 / 16^2) \cdot (1 - 20.3^2 / 37^2) - 1160 / 554} = -0.0653 \text{ м.}$$

Здесь $k = \sqrt{\frac{c_n}{m}} \approx 20.3 \text{ 1/c}$; $p_0 = \sqrt{\frac{c_0}{m_0}} \approx 16 \text{ 1/c}$;

$$p_2 = \sqrt{\frac{c_{12}^{MR}}{m_2}} \approx 37 \text{ 1/c.}$$

3. Максимальные нагрузки в упругих связях c_{12}^{MR} и c_0 соответственно составят:

$$Q_{\text{до б}}^{C_{12}^{MR}} = 1160 (-0.0653 + 0.0463) = 22.04 \text{ кН},$$

$$Q_{\text{до б}}^{C_0} = 554 (-0.0463 + 0.040 \cdot 3.0 / 1.75) = 12.57 \text{ кН.}$$

Перемещения масс соответственно будут:

$$Z_{on} = -0.0463 \sin 20.3t \text{ и } Z_2 = -0.0653 \sin 20.3t.$$

4. Определяем перемещения масс m_0 и m_2 в режиме "подскока".

В нашем случае: $P_z \approx 0.3G$;

$$Z_{20} = 0.3 \cdot 10 / 1160 \approx 0.0026 \text{ м}; \quad \Delta m = 318 \text{ кг};$$

$$\dot{Z}_{20} = \sqrt{\frac{2 \cdot 318 \cdot 10 \cdot 0.0026}{836}} \approx 0.14 \text{ м/с.}$$

5. Находим частоты колебаний

$$p_{1,2}^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{(554 + 1160) \cdot 10^3}{2144} + \frac{1160 \cdot 10^3}{836} \right) \pm$$

$$\pm \sqrt{\frac{1}{4} \left(\frac{10^3 (554 + 1160)}{2144} + \frac{1160 \cdot 10^3}{836} \right)^2 - \frac{554 \cdot 1160 \cdot 10^6}{2144 \cdot 836}} = 1093.5 \pm 693.$$

$$p_1 = 42.3 \text{ 1/c}; \quad p_2 = 20.01 \text{ 1/c.}$$

$$\text{Тогда } \mu_1 = \frac{1160 \cdot 10^3}{1160 \cdot 10^3 - 836 \cdot 42.3^2} = -3.5;$$

$$\mu_2 = \frac{1160 \cdot 10^3}{1160 \cdot 10^3 - 836 \cdot 20.01^2} = 1.4;$$

$$A_1 = \frac{0.14}{42.3} \cdot \frac{1}{(-3.5 - 1.4)} = -0.00068 \text{ м};$$

$$A_2 = \frac{0.14}{20.01} \cdot \frac{1}{(1.4 + 3.5)} = 0.00143 \text{ м.}$$

Таким образом,

$$Z_0 = -0.068 \sin(42.3t + \alpha_1) + 0.143 \sin(20.01t + \alpha_2),$$

$$Z_2 = (-3.5)(-0.068) \sin(42.3t + \alpha_1) + 1.4 \cdot 0.143 \sin(20.01t + \alpha_2).$$

6. Определяем время падения дерева

$$t = 0.243\sqrt{28} \ln 83/77 \approx 0.096 \text{ с.}$$

По результатам вычислений на рис.2 приведен график перемещений масс механической системы. Из графика видно, что перемещение масс под влиянием мгновенной разгрузки манипулятора по сравнению с перемещениями от ударного воздействия несущественно.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

1. При валке дерева непосредственно в коник в упругих связях валочно-трелевочной машины наблюдаются динамические нагрузки, превышающие нагрузки при выполнении технологических операций.

2. Математическая модель системы валочно-трелевочная машина - предмет труда позволяет с допустимой погрешностью (до 10%) определить динамические нагрузки в упругих связях на этапе проектирования.

ЛИТЕРАТУРА

1. Александров В.А. Динамические нагрузки в лесосечных машинах. Л.: ЛГУ, 1984. 152 с.
2. Александров В.А. Моделирование технологических процессов лесных машин. М.: Экология, 1995. 256 с.
3. Баринов К.Н., Александров В.А. Проектирование лесопромышленного оборудования. Л.: ЛГУ, 1988. 240 с.
4. Андронов В.В. Динамические модели падающего дерева. М.: МГУЛ, 1993. 44 с.

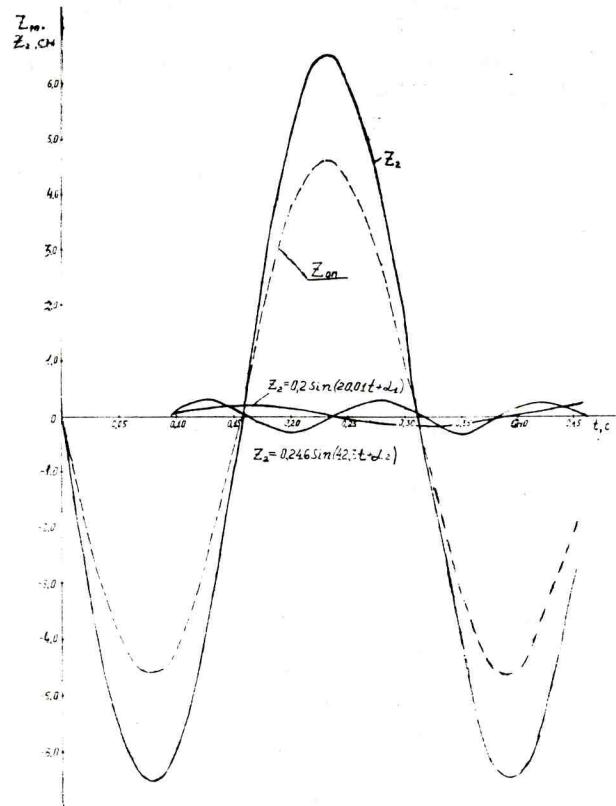


Рис.2. График перемещения масс механической системы, связанных с пакетированием дерева с грунта; определяющее нагружение происходит от ударного воздействия дерева на коник