

# Исследование внецентренного соударения двух тел, совершающих плоское движение, на основе элементарной теории удара

Ю.А.Зеленков

*Рыбинская государственная авиационная технологическая академия*

Решение задачи об ударе двух тел в рамках теории сплошных сред предполагает определение меняющихся в процессе развития удара полей контактных напряжений и деформаций, общей длительности соударения, сопутствующих пластических течений и волновых процессов. Более грубая элементарная теория удара позволяет определить только импульсы сил, действующих на соударяющиеся тела, и послеударное динамическое состояние рассматриваемой системы. В рамках этой теории, которая основана на понятии коэффициента восстановления, удар считается мгновенным. Элементарная теория удара обеспечивает достаточную точность и широко используется в тех технических задачах, в которых исследуется движение твердых тел без учета их упруго-напряженного состояния.

В работе [1] рассмотрена задача косого удара тела о неподвижную плоскость с учетом действия сил трения. В данной работе обобщаются результаты работы [1] на случай внецентренного соударения двух тел, совершающих плоское движение.

Момент такого соударения показан на рис. 1. Считаем, что существует плоскость, в которой расположены векторы скоростей центров масс тел (т.е. точек  $C$  и  $C_0$ ), а также точка касания тел в момент удара  $P$ . Будем считать также, что векторы угловых скоростей тел перпендикулярны этой плоскости.

Разложим ударный импульс, действующий на тело 1, на две составляющие:  $\bar{I}_t$  - составляющая ударного импульса, направленная вдоль общей касательной к поверхностям тел в точке контакта,  $\bar{I}$  - составляющая ударного импульса, направленная вдоль нормали к общей касательной. Обозначим  $\bar{I}'_t$ ,  $\bar{I}'$  - аналогичные составляющие ударного импульса, действующего на тело 2. При этом для модулей импульсов имеет место  $I = I'$  и  $I_t = I'_t$ .

Введем также обозначения  $a$ ,  $a_0$  - углы поворота и  $w$ ,  $w_0$  - угловые скорости вращения тела 2 и тела 1 соответственно. Углы  $a$ ,  $a_0$  отсчитываются против хода часовой стрелки, положительные направления угловых скоростей показаны на рис.1.

Уравнение импульсивного движения на интервале постоянства знака скорости изменения ударной деформации и постоянства знака или равенства нулю скорости проскальзывания тел относительно друг друга имеют вид

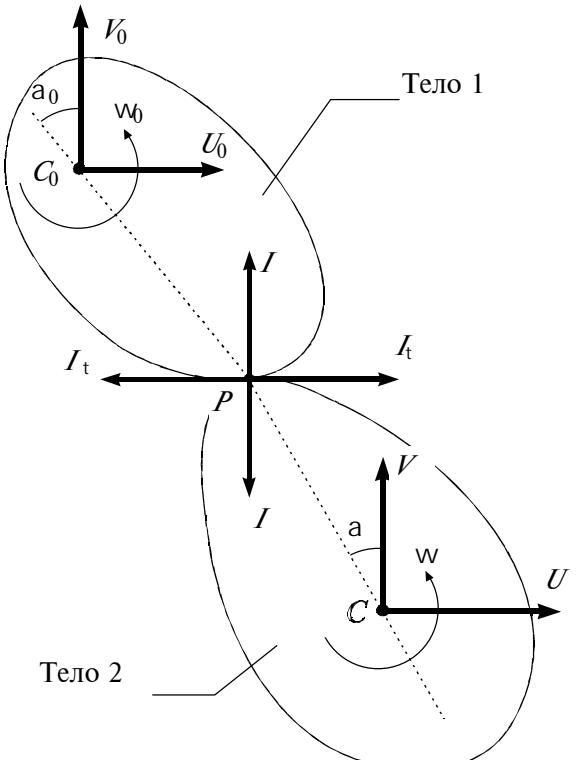


Рис. 1.

$$\begin{aligned} m_0 D V_0 &= I, & m_0 D U_0 &= I_t, & m_0 r_0^2 D W_0 &= r_0(I \sin \alpha_0 + I_t \cos \alpha_0), \\ m D V &= -I, & m D U &= -I_t, & m r^2 D w &= r(I \sin \alpha + I_t \cos \alpha), \end{aligned} \quad (1)$$

где  $m_0$ ,  $r_0$  - масса и радиус инерции относительно центральной оси тела 1,  $m$ ,  $r$  - масса и радиус инерции относительно центральной оси тела 2;  $V_0$ ,  $U_0$  - проекции скорости центра масс тела 1 на направления общей касательной к поверхностям тел в точке контакта и нормали к общей касательной соответственно;  $V$ ,  $U$  - аналогичные проекции скорости центра масс тела 2. Знак D означает, что вычисляется алгебраическое изменение величин скоростей на рассматриваемом интервале. Величины  $r_0 = |PC_0|$  и  $r = |PC|$  являются расстояниями от центров масс тел до точки контакта при ударе.

Обозначим проекции скорости точки  $P$  тела 1 на направления общей касательной и нормали к ней переменными  $v_0$ ,  $v$ , а соответствующие проекции скорости точки  $P$  тела 2 - переменными  $u_0$ ,  $u$ . Тогда

$$\begin{aligned} v_0 &= V_0 + w_0 r_0 \sin \alpha_0, & u_0 &= U_0 + w_0 r_0 \cos \alpha_0, \\ v &= V - w r \sin \alpha, & u &= U - w r \cos \alpha \end{aligned}$$

Подставляя эти значения в уравнение (1), получаем

$$\begin{aligned} m_0 r_0^2 D v_0 &= I(r_0^2 + r_0^2 \sin^2 \alpha_0) + I_t r_0^2 \sin \alpha_0 \cos \alpha_0, \\ m_0 r_0^2 D u_0 &= I r_0^2 \sin \alpha_0 \cos \alpha_0 + I_t(r_0^2 + r_0^2 \cos^2 \alpha_0), \\ m r^2 D v &= -I(r^2 + r^2 \sin^2 \alpha) - I_t r^2 \sin \alpha \cos \alpha, \\ m r^2 D u &= -I r^2 \sin \alpha \cos \alpha - I_t(r^2 + r^2 \cos^2 \alpha) \end{aligned} \quad (2)$$

Обозначим  $t_-$  - момент соприкосновения тел,  $t_*$  - момент наибольшего сближения и  $t_+$  - момент отрыва тел друг от друга. Может существовать три варианта внецентренного удара [1]:

- скользящий удар - скорость относительного проскальзывания внутри интервала удара не изменяется по направлению, т.е.  $\text{Sign}(u_0 - u) = \text{const}$ .
- нескользящий удар первого рода - относительное проскальзывание имеет место только внутри интервала  $(t_-, t^*)$ , причем момент окончания скольжения  $t^*$  принадлежит интервалу  $(t_*, t_+)$  восстановления нормальной составляющей скорости, на заключительной стадии удара при  $t \in (t^*, t_+)$  имеет место равенство  $u = u_0$ .
- нескользящий удар второго рода - момент окончания проскальзывания  $t^*$  принадлежит интервалу увеличения ударной деформации  $(t_-, t_*)$ , а при  $t \in (t^*, t_+)$  выполняется  $u = u_0$ .

Рассмотрим каждый из трех типов удара, разбивая при этом промежуток времени соударения на участки, границами которых являются моменты времени  $t_-$ ,  $t_*$ ,  $t^*$ ,  $t_+$ . В частности, для скользящего удара достаточно рассмотреть две фазы, на концах которых имеют место равенства

$$\begin{aligned} t = t_-: \quad v_0 &= v_{0-}; \quad u_0 = u_{0-}; \quad w_0 = w_{0-}; \quad v = v_-; \quad u = u_-; \quad w = w_-; \\ t = t_*: \quad v_0 &= v_*; \quad u_0 = u_{0*}; \quad w_0 = w_{0*}; \quad v = v_*; \quad u = u_*; \quad w = w_*; \\ t = t_+: \quad v_0 &= v_{0+}; \quad u_0 = u_{0+}; \quad w_0 = w_{0+}; \quad v = v_+; \quad u = u_+; \quad w = w_+ \end{aligned} \quad (3)$$

При подстановке граничных условий (3) в систему (2) получим восемь алгебраических уравнений, связывающих скорости на различных этапах удара. Недостающие для определения всех неизвестных уравнения получим из рассмотрения связи между касательным фрикционным импульсом  $\bar{I}_t$  и нормальным реактивным импульсом  $\bar{I}$

$$I_{t\pm} = -fI_{\pm} \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-), \quad (4)$$

а также условия восстановления ударного импульса в соответствии с гипотезой Ньютона.

$$I_+ = kI_-, \quad (5)$$

где  $I$ ,  $I_{t-}$  - нормальный и касательный импульсы на интервале увеличения ударной деформации,  $I_+$ ,  $I_{t+}$  - нормальный и касательный импульсы на интервале восстановления скорости,  $f$  - коэффициент ударного трения,  $k$  - коэффициент восстановления ударного импульса ( $0 \leq k \leq 1$ ).

Подставляя условия (3) в равенства (2) и с учетом соотношений (4) и (5) окончательно получим систему 8 уравнений относительно 8 неизвестных  $v_*$ ,  $u_{0*}$ ,  $u_*$ ,  $v_{0+}$ ,  $u_{0+}$ ,  $v_+$ ,  $u_+$ ,  $I_-$ :

$$\begin{aligned} m_0 r_0^2 [v_* - v_{0-}] &= I_- [P_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C_0], \\ m_0 r_0^2 [u_{0*} - u_{0-}] &= I_- [C_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D_0], \\ m r^2 [v_* - v_-] &= -I_- [P - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C], \\ m r^2 [u_* - u_-] &= -I_- [C - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D], \\ m_0 r_0^2 [v_{0+} - v_*] &= k I_- [P_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C_0], \\ m_0 r_0^2 [u_{0+} - u_{0*}] &= k I_- [C_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D_0], \\ m r^2 [v_+ - v_*] &= -k I_- [P - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C], \\ m r^2 [u_+ - u_*] &= -k I_- [C - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D], \end{aligned} \quad (6)$$

где

$$\begin{aligned} P_0 &= r_0^2 + r_0^2 \sin^2 a_0, & C_0 &= r_0^2 \sin a_0 \cos a_0, & D_0 &= r_0^2 + r_0^2 \cos^2 a_0, \\ P &= r^2 + r^2 \sin^2 a, & C &= r^2 \sin a \cos a, & D &= r^2 + r^2 \cos^2 a. \end{aligned}$$

В случае нескользящего удара первого рода необходимо рассмотреть три фазы удара, на концах которых имеют место равенства

$$\begin{aligned} t = t_-: \quad v_0 &= v_{0-}; \quad u_0 = u_{0-}; \quad w_0 = w_{0-}; \quad v = v_-; \quad u = u_-; \quad w = w_-; \\ t = t_*: \quad v_0 &= v_*; \quad u_0 = u_{0*}; \quad w_0 = w_{0*}; \quad v = v_*; \quad u = u_*; \quad w = w_*; \\ t = t^*: \quad v_0 &= v_0^*; \quad u_0 = u^*; \quad w_0 = w_0^*; \quad v = v^*; \quad u = u^*; \quad w = w^*; \\ t = t_+: \quad v_0 &= v_{0+}; \quad u_0 = u_+; \quad w_0 = w_{0+}; \quad v = v_+; \quad u = u_+; \quad w = w_+. \end{aligned} \quad (7)$$

причем касательные и нормальные импульсы на этих этапах связаны следующими соотношениями:

$$I_{t-} = -fI_- \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-), \quad I_{t+}^{(1)} = -fI_+^{(1)} \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-), \quad |I_{t+}^{(2)}| \leq fI_+^{(2)} \quad (8)$$

где  $I$ ,  $I_{t-}$  - нормальный и касательный ударные импульсы на интервале  $(t_-, t_*)$ ;  $I_+^{(1)}$ ,  $I_{t+}^{(1)}$  - импульсы на интервале  $(t_*, t^*)$  и  $I_+^{(2)}$ ,  $I_{t+}^{(2)}$  - импульсы на интервале  $(t^*, t_+)$ .

Гипотеза Ньютона о восстановлении ударного импульса в случае нескользящего удара 1 рода имеет вид:

$$I_+^{(1)} + I_+^{(2)} = kI_-. \quad (9)$$

Подстановка условий (7) в выражения (2) совместно с соотношениями для ударных импульсов (8), (9) приведет к системе уравнений относительно неизвестных  $v_*$ ,  $u_{0*}$ ,  $u_*$ ,  $v_0^*$ ,  $u^*$ ,  $v^*$ ,  $v_{0+}$ ,  $v_+$ ,  $u_+$ ,  $I_+^{(1)}$ ,  $I_+^{(2)}$ ,  $I_{t+}^{(2)}$ ,  $I_-$ :

$$\begin{aligned}
m_0 r_0^2 [v_* - v_{0-}] &= I_- [P_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C_0], \\
m_0 r_0^2 [u_{0*} - u_{0-}] &= I_- [C_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D_0], \\
m r^2 [v_* - v_-] &= -I_- [P - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C], \\
m r^2 [u_* - u_-] &= -I_- [C - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D], \\
m_0 r_0^2 [v_0^* - v_*] &= I_+^{(1)} [P_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C_0], \\
m_0 r_0^2 [u^* - u_{0*}] &= I_+^{(1)} [C_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D_0], \\
m r^2 [v^* - v_*] &= -I_+^{(1)} [P - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C], \\
m r^2 [u^* - u_*] &= -I_+^{(1)} [C - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D], \\
m_0 r_0^2 [v_{0+} - v_0^*] &= I_+^{(2)} P_0 + I_{t+}^{(2)} C_0, \\
m_0 r_0^2 [u_+ - u^*] &= I_+^{(2)} C_0 + I_{t+}^{(2)} D_0, \\
m r^2 [v_+ - v^*] &= -I_+^{(2)} P - I_{t+}^{(2)} C, \\
m r^2 [u_+ - u^*] &= -I_+^{(2)} C - I_{t+}^{(2)} D, \\
I_+^{(1)} + I_+^{(2)} &= k I_-
\end{aligned} \tag{10}$$

Аналогично, трем этапам несользящего удара второго рода соответствуют условия:

$$\begin{aligned}
t = t_-: \quad v_0 = v_{0-}; \quad u_0 = u_{0-}; \quad w_0 = w_{0-}; \quad v = v_-; \quad u = u_-; \quad w = w_-; \\
t = t^*: \quad v_0 = v_0^*; \quad u_0 = u^*; \quad w_0 = w_0^*; \quad v = v^*; \quad u = u^*; \quad w = w^*; \\
t = t_*: \quad v_0 = v_*; \quad u_0 = u_*; \quad w_0 = w_{0*}; \quad v = v_*; \quad u = u_*; \quad w = w_*; \\
t = t_+: \quad v_0 = v_{0+}; \quad u_0 = u_+; \quad w_0 = w_{0+}; \quad v = v_+; \quad u = u_+; \quad w = w_+
\end{aligned} \tag{11}$$

В этом случае необходимо рассматривать подынтервалы  $(t_-, t^*)$ ,  $(t^*, t_*)$ ,  $(t_*, t_+)$ , на первом из которых связь между ударными импульсами имеет вид

$$I_{t-}^{(1)} = -f I_-^{(1)} \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-), \tag{12}$$

а на последующих

$$|I_{t-}^{(2)}| \leq f I_-^{(2)}, |I_{t+}| \leq f I_+ \tag{13}$$

Здесь  $I_-^{(1)}, I_{t-}^{(1)}$  - ударные импульсы на интервале  $(t_-, t^*)$ ;  $I_-^{(2)}, I_{t-}^{(2)}$  - ударные импульсы на интервале  $(t^*, t_*)$ ;  $I_+, I_{t+}$  - ударные импульсы на интервале  $(t_*, t_+)$ . Уравнение восстановления ударного импульса в этом случае имеет вид:

$$I_+ = k(I_-^{(1)} + I_-^{(2)}) \tag{14}$$

Из выражений (2), (11),(12),(14) получим уравнения относительно неизвестных  $v_*$ ,  $u_*$ ,  $v_0^*$ ,  $u^*$ ,  $v^*$ ,  $v_{0+}$ ,  $v_+$ ,  $u_+$ ,  $I_-^{(1)}$ ,  $I_-^{(2)}$ ,  $I_{t-}^{(2)}$ ,  $I_+$ ,  $I_{t+}$ :

$$\begin{aligned}
m_0 r_0^2 [v_0^* - v_{0-}] &= I_-^{(1)} [P_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C_0], \\
m_0 r_0^2 [u^* - u_{0-}] &= I_-^{(1)} [C_0 - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D_0], \\
m \tau^2 [v^* - v_-] &= -I_-^{(1)} [P - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) C], \\
m \tau^2 [u^* - u_-] &= -I_-^{(1)} [C - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) D], \\
m_0 r_0^2 [v_* - v_0^*] &= I_-^{(2)} P_0 + I_{t-}^{(2)} C_0, \\
m_0 r_0^2 [u_* - u^*] &= I_-^{(2)} C_0 + I_{t-}^{(2)} D_0, \\
m \tau^2 [v_* - v^*] &= -I_-^{(2)} P - I_{t-}^{(2)} C, \\
m \tau^2 [u_* - u^*] &= -I_-^{(2)} C - I_{t-}^{(2)} D, \\
m_0 r_0^2 [v_{0+} - v_*] &= I_+ P_0 + I_{t+} C_0, \\
m_0 r_0^2 [u_+ - u_*] &= I_+ C_0 + I_{t+} D_0, \\
m \tau^2 [v_+ - v_*] &= -I_+ P - I_{t+} C, \\
m \tau^2 [u_+ - u_*] &= -I_+ C - I_{t+} D, \\
I_+ &= k(I_-^{(1)} + I_-^{(2)})
\end{aligned} \tag{15}$$

Определим условия существования каждого типа удара. Из определения скользящего удара следует, что для него должно выполняться условие  $\operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) = \operatorname{sign}(u_{0+} - u_+)$ . Подставляя в это выражение определенные из уравнений (6) значения скоростей получим соотношение

$$\begin{aligned}
&\operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) \cdot \operatorname{sign}(1 - (1 + k)g) = \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-), \\
&\text{где } g = \frac{v_{0-} - v_-}{u_{0-} - u_-} \times \frac{Z_2}{Z_1}, \\
&Z_1 = m \tau^2 P_0 + m_0 r_0^2 P - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) [m \tau^2 C_0 + m_0 r_0^2 C], \\
&Z_2 = m \tau^2 C_0 + m_0 r_0^2 C - f \operatorname{sign}(u_{0-} - u_-) [m \tau^2 D_0 + m_0 r_0^2 D].
\end{aligned}$$

Отсюда следует, что условие существования скользящего удара имеет вид  $g < 1 / (1 + k)$ .

Кроме того, в данном случае должны выполняться условия наличия соударения  $I_- > 0$  и  $I_+ > 0$ . Найдя из системы (6) выражение для ударного импульса на первой фазе удара  $I_- = -m \tau^2 m_0 r_0^2 \frac{v_{0-} - v_-}{Z_1}$  и подставив его в соответствующее неравенство, получим с учетом выражения (5), что оба указанных неравенства приводят к условию

$$\frac{v_{0-} - v_-}{Z_1} < 0 \tag{16}$$

Для существования нескользящего удара первого рода кроме условий наличия соударения  $I_+^{(1)} > 0$ ,  $I_+^{(2)} > 0$ ,  $I_- > 0$  должны выполняться два условия:  $\operatorname{sign}(v_0^* - v^*) \neq \operatorname{sign}(v_{0-} - v_-)$ , которое вытекает из определения этого типа удара, и  $|I_{+t}^{(2)}| \leq f I_+^{(2)}$ , выражающее соотношение между фрикционным и нормальным

импульсом на этапе, когда скольжение прекратилось. Рассмотрим вначале второе условие. Определив из уравнений (10) значения импульсов

$$I_+^{(2)} = m_0 r_0^2 \pi^2 \frac{u_{0-} - u_-}{Z_2} [1 - (1 + k)g],$$

$$I_{+t}^{(2)} = -m_0 r_0^2 \pi^2 Q \frac{u_{0-} - u_-}{Z_2} [1 - (1 + k)g],$$

$$\text{где } Q = \frac{\pi^2 C_0 + m_0 r_0^2 C}{\pi^2 D_0 + m_0 r_0^2 D}.$$

найдем, что оно эквивалентно условию

$$|Q| \leq f \quad (17)$$

или

$$\left| \pi^2 r_0^2 \sin a_0 \cos a_0 + m_0 r_0^2 r^2 \sin a \cos a \right| \leq$$

$$\leq f \left[ \pi^2 (r_0^2 + r_0^2 \cos^2 a_0) + m_0 r_0^2 (r^2 + r^2 \cos^2 a) \right].$$

Используя выражения

$$I_+^{(1)} = -\pi^2 m_0 r_0^2 \frac{u_{0-} - u_-}{Z_2} (1 - g), \quad I_- = -\pi^2 m_0 r_0^2 \frac{v_{0-} - v_-}{Z_1},$$

а также выражения для скоростей  $v_0^*$ ,  $v^*$ , полученные из системы уравнений (10), приходим к выводу, что система неравенств, представляющих первое условие существования несользящего удара первого рода и условия наличия соударения, эквивалентна системе, состоящей из неравенства (16), а также неравенства  $1 / (1 + k) \leq g < 1$ .

Для существования несользящего удара второго рода должны выполняться три условия:  $\text{sign}(v_0^* - v^*) = \text{sign}(v_{0-} - v_-)$ ,  $|I_{t-}^{(2)}| \leq f I_-^{(2)}$  и  $|I_{t+}| \leq f I_+^{(2)}$ . Найдя из системы (15) выражения для импульсов на всех этапах удара,

$$I_-^{(1)} = -\pi^2 m_0 r_0^2 \frac{u_{0-} - u_-}{Z_2},$$

$$I_-^{(2)} = \pi^2 m_0 r_0^2 \frac{u_{0-} - u_-}{Z_2} (1 - g) \frac{Z_1}{Z_3}, \quad I_{t-}^{(2)} = -Q I_-^{(2)},$$

$$I_+ = \pi^2 m_0 r_0^2 \frac{u_{0-} - u_-}{Z_2} \left( (1 - g) \frac{Z_1}{Z_3} - 1 \right) k, \quad I_{t+} = -Q I_+,$$

$$\text{где } Z_3 = \pi^2 P_0 + m_0 r_0^2 P - Q [\pi^2 C_0 + m_0 r_0^2 C],$$

получим, что второе и третье из рассматриваемых условий существования также приводятся к выражению (17). Таким образом, (17) - это необходимое условие существования несользящего удара.

Первое условие существования несользящего удара второго рода можно привести к неравенству  $1 - 1/g > 0$ , которое имеет решения  $g < 0$  и  $g > 1$ . Условия наличия соударения в этом случае имеют вид

$$I_-^{(1)} > 0, \quad I_-^{(2)} > 0, \quad I_+ > 0. \quad (18)$$

При  $g < 0$  неравенства (18) эквивалентны системе неравенств  $(v_{0-} - v_-)/Z_1 > 0$ ,  $Z_1/Z_3 < 0$ , а при  $g > 1$  системе  $(v_{0-} - v_-)/Z_1 < 0$ ,  $Z_1/Z_3 > 0$ .

Таким образом, окончательные выражения для вычисления скоростей центров масс и угловых скоростей тел после внецентренного удара имеют вид:

при одновременном выполнении условий  $g < \frac{1}{1+k}$  и (16) имеет место скользящий удар:

$$\begin{aligned} V_{0+} &= V_{0-} - (1+k) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu, \quad U_{0+} = U_{0-} + f \operatorname{sign}(du)(1+k) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu, \\ V_+ &= V_- + (1+k) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu, \quad U_+ = U_- - f \operatorname{sign}(du)(1+k) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu, \\ w_{0+} &= w_{0-} - (1+k) \frac{m r^2 r_0 R_0}{Z_1} d\nu, \quad w_+ = w_- - (1+k) \frac{m_0 r^2 r R}{Z_1} d\nu \end{aligned}$$

при одновременном выполнении условий  $\frac{1}{1+k} \leq g \leq 1$ , (16), (17) имеет место нескользящий удар первого рода

$$\begin{aligned} V_{0+} &= V_{0-} - (1+k) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu, \\ U_{0+} &= U_{0-} + Q(1+k) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu + (f \operatorname{sign}(du) - Q) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_2} du, \\ w_{0+} &= w_{0-} - (1+k) \frac{m r^2 r_0 N_0}{Z_1} d\nu + \frac{m r^2 r_0 (N_0 - R_0)}{Z_2} du, \\ V_+ &= V_- + (1+k) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu, \\ U_+ &= U_- - Q(1+k) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_1} d\nu - (f \operatorname{sign}(du) - Q) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_2} du, \\ w_+ &= w_- - (1+k) \frac{m_0 r_0^2 r N}{Z_1} d\nu + \frac{m_0 r_0^2 r (N - R)}{Z_2} du \end{aligned}$$

при одновременном выполнении условий  $g > 1$ ,  $Z_1/Z_3 > 0$ , (16), (17) или условий

$g < 0$ ,  $\frac{v_{0-} - v_-}{Z_1} > 0$ ,  $Z_1/Z_3 < 0$ , (17) имеет место нескользящий удар второго рода

$$\begin{aligned} V_{0+} &= V_{0-} - (1+k) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_3} d\nu - (f \operatorname{sign}(du) - Q)(1+k) \frac{m r^2 r_0^2 Z_4}{Z_2 Z_3} du, \\ U_{0+} &= U_{0-} + Q(1+k) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_3} d\nu + \\ &\quad + (f \operatorname{sign}(du) - Q) \frac{m r^2 r_0^2}{Z_2} \left[ 1 + Q(1+k) \frac{Z_4}{Z_3} \right] du \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 w_{0+} &= w_{0-} - (1+k) \frac{m r^2 r_0 N_0}{Z_3} d\nu + \frac{m r^2 r_0}{Z_2} \left[ (1+k) \frac{N_0 Z_1}{Z_3} - (N_0 + kR_0) \right] du, \\
 V_+ &= V_- + (1+k) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_3} d\nu + (f \operatorname{sign}(du) - Q)(1+k) \frac{m_0 r^2 r_0^2 Z_4}{Z_2 Z_3} du, \\
 U_+ &= U_- - Q(1+k) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_3} d\nu - \\
 &\quad - (f \operatorname{sign}(du) - Q) \frac{m_0 r^2 r_0^2}{Z_2} \left[ 1 + Q(1+k) \frac{Z_4}{Z_3} \right] du, \\
 w_+ &= w_- - (1+k) \frac{m_0 r_0^2 r N}{Z_3} d\nu + \frac{m_0 r_0^2 r}{Z_2} \left[ (1+k) \frac{N Z_1}{Z_3} - (N + kR) \right] du,
 \end{aligned}$$

где

$$\begin{aligned}
 Z_4 &= m r^2 C_0 + m_0 r_0^2 C, \quad R_0 = \sin a_0 - f \operatorname{sign}(du) \cos a_0, \\
 R &= \sin a - f \operatorname{sign}(du) \cos a, \quad N_0 = \sin a_0 - Q \cos a_0, \quad N = \sin a - Q \cos a, \\
 d\nu &= (V_{0-} - V_-) + (w_{0-} r_0 \sin a_0 + w_- r \sin a), \\
 du &= (U_{0-} - U_-) + (w_{0-} r_0 \cos a_0 + w_- r \cos a).
 \end{aligned}$$

## Литература

- Нагаев Р.Ф. Механические процессы с повторными затухающими соударениями. М.: Наука, 1985.-200 с.