Динамика роликонесущего экипажа с учетом инерции роликов и трения

К.В. Герасимов

Научные руководители: д.ф.-м.н. И.И. Косенко к.ф.-м.н. А.А. Зобова

Кафедра теоретической механики и мехатроники Механико-математический факультет МГУ им. М.В. Ломоносова

Октябрь 2018

Омни-колеса и экипажи









Обзор

- Формальский, Мартыненко
- Татаринов, Зобова
- Борисов, Килин, Мамаев
- Иностранцы
- Возможно, модели со всеми роликами (например, на Modelica) – но имеющие упрощения

Безынерционная модель

Количество твердых тел 1+N

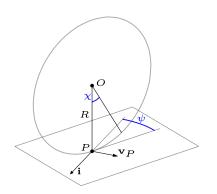


Рис.: Безынерционная модель колеса

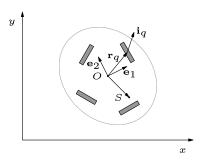


Рис.: Безынерционная модель экипажа

Постановка задачи

ightharpoonup Экипаж состоит из платформы, N колес и n роликов, количество твердых тел:

$$1 + N(n+1)$$

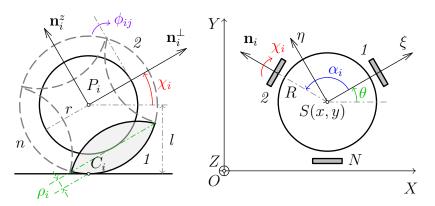


Рис.: Колесо

Рис.: Экипаж

Постановка задачи

Координаты, псевдоскорости, связи

• Обобщенные координаты: $q=(x,y, heta,\chi_i,\phi_k,\phi_s)$, где $i,k=1\dots$ N, s – ролики вне

Псевдоскорости:

контакта.

$$\nu = (\nu_1, \nu_2, \nu_3, \nu_s), \mathbf{v}_S = R\nu_1 \mathbf{e}_\xi + R\nu_2 \mathbf{e}_\eta, \nu_3 = \Lambda \dot{\theta}, \nu_s = \dot{\phi}_s$$

Связи:

$$\dot{x} = R\nu_1 \cos \theta - R\nu_2 \sin \theta, \quad \dot{y} = R\nu_1 \sin \theta + R\nu_2 \cos \theta,$$

$$\dot{\theta} = \frac{\nu_3}{\Lambda}, \quad \dot{\chi}_i = \frac{R}{I} (\nu_1 \sin \alpha_i - \nu_2 \cos \alpha_i - \frac{\nu_3}{\Lambda}),$$

$$\dot{\phi}_k = \frac{R}{I \cos \chi_k - r} (\nu_1 \cos \alpha_k + \nu_2 \sin \alpha_k), \quad \dot{\phi}_s = \nu_s$$

Уравнения Я.В. Татаринова

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L^*}{\partial \nu_{\alpha}} + \{P_{\alpha}, L^*\} = \{P_{\alpha}, \nu_{\mu}P_{\mu}\},$$

$$\nu_{\mu}P_{\mu} = \dot{q}_{i}p_{i}, \quad p_{i} = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_{i}}$$
(0.1)

 Лагранжиан и "импульсы" отличаются аддитивными членами:

$$L^* = \mathring{L}^* + BL^*_{\Delta}(\nu, \chi)$$

$$P_{\alpha} = \mathring{P}_{\alpha}(\theta, p_x, p_y, p_\chi) + P_{\Delta}(p_{\phi_i}, \chi)$$

Структура уравнений

Новые слагаемые (\mathcal{P}_{α} и \mathcal{M}_{i}^{*} зависят от χ)

$$\mathcal{M}^{*}\dot{\boldsymbol{\nu}} = \frac{MR^{2}}{\Lambda} \begin{pmatrix} \nu_{2}\nu_{3} \\ -\nu_{1}\nu_{3} \\ 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{pmatrix} + \frac{R}{2I}\boldsymbol{\nu}^{T} \begin{pmatrix} -\sin\alpha_{i}\mathcal{M}_{i}^{*} \\ \cos\alpha_{i}\mathcal{M}_{i}^{*} \\ \Lambda^{-1}\mathcal{M}_{i}^{*} \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{pmatrix} \boldsymbol{\nu}$$

$$- BR^{2}\boldsymbol{\nu}^{T} \begin{pmatrix} \mathcal{P}_{1} \\ \mathcal{P}_{2} \\ \mathcal{P}_{3} \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{pmatrix} \boldsymbol{\nu} - B \begin{pmatrix} * \\ * \\ \cos\chi_{12}\frac{\nu_{3}}{\Lambda}\dot{\chi}_{1}^{*} \\ \vdots \\ \cos\chi_{N_{D}}\frac{\nu_{3}}{\lambda}\dot{\chi}_{N_{D}}^{*} \end{pmatrix}$$

Структура уравнений

Свойства

- 1. Интеграл энергии $\frac{1}{2} \nu^{\mathrm{T}} \mathcal{M}^*(\chi_i) \nu = h = \mathrm{const}$ (связи автономны, идеальны, силы консервативны)
- 2. $\nu_1 = \nu_2 = \nu_3 = 0 \implies \nu_s = \text{const}$
- 3. $B = 0 \implies$ уравнения как в безынерционной модели.
- 4. Интеграл $m_{33}^* \nu_3 = {
 m const}$ разрушается при $B \neq 0$. $\dot{\nu_3} {\sim} B$.
- 5. Первые интегралы:

$$\nu_s + \frac{1}{\Lambda} \sin \chi_{ij} \nu_3 = const.$$

Вращение $\nu_1(0)=0, \nu_2(0)=0, \nu 3(0) \neq 0$ неравномерно.

6. Замена псевдоскоростей $m{
u} o \lambda m{
u}, \lambda
eq 0$ эквивалентна замене времени $t o \lambda t$.



Смена ролика

(1) Уравнения вырождаются на стыках роликов:

разрыв 20го рода в правой части из-за выражений $(l\cos\chi_i - r)$ в знаменателе.

Пусть переход на следующий ролик будет раньше стыка.

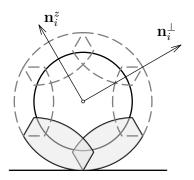


Рис.: Ролики перекрываются

Смена ролика

(2) Ролики входят и выходят из состояния контакта при $t=t^*$.

Происходит мгновенное снятие связи с одного ролика и наложение связи на другой.

Пусть:

- $ightharpoonup \Delta t << 1$, $\Delta \mathbf{q} \sim \dot{\mathbf{q}} \Delta t << 1$, $\Delta \dot{\mathbf{q}} < \infty$,
- ightharpoonup в точках контакта: m f R = f N + f F,
- lacktriangle к моменту окончания удара $t^* + \Delta t$ уравнения связей выполнены ($\dot{f q}^+ = {f V}({f q})
 u^+$)
- ightharpoonup верно основное уравнение удара $\, {\sf M}(\dot{\sf q}^+ \dot{\sf q}^-) = {\sf Q} \,$
- ightharpoonup связи идеальны $\mathbf{Q}^T \delta \mathbf{q}^+ = 0$

Независимое нахождение обобщенных скоростей

$$\dot{\mathbf{q}}^+ = \dot{\mathbf{q}}^- \! - \Delta \dot{\mathbf{q}} = \mathbf{V} \boldsymbol{\nu}^+ \in \widetilde{V}$$

$$0 = (\Delta \dot{\mathbf{q}}, MV)$$

$$= (V\nu^{+} - \dot{\mathbf{q}}^{-}, MV)$$

$$= (MV\nu^{+} - M\dot{\mathbf{q}}^{-}, V)$$

$$= V^{T}MV\nu^{+} - V^{T}M\dot{\mathbf{q}}^{-}$$

$$oldsymbol{
u}^+ = \left(oldsymbol{\mathsf{V}}^\mathsf{T} oldsymbol{\mathsf{M}} oldsymbol{\mathsf{V}}^- oldsymbol{\mathsf{M}} \dot{oldsymbol{\mathsf{q}}}^-
ight.$$

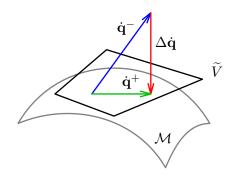
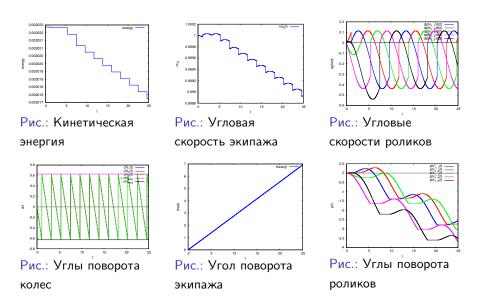


Рис.: $\dot{\mathbf{q}}^+$ – проекция $\dot{\mathbf{q}}^-$ на \widetilde{V} , ортогональная в метрике \mathbf{M}

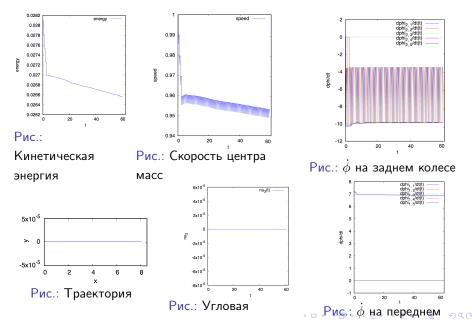
Значения параметров и здесь же показать варианты начальных условий – рисунки

- ▶ радиус колеса r = 0.05,
- ▶ масса колеса $M_{\rm K} = 0.15$,
- ▶ масса ролика $m_{\rm poл} = 0.05$,
- ▶ радиус платформы R = 0.15,
- ▶ масса платформы $M_{пл} = 1$.

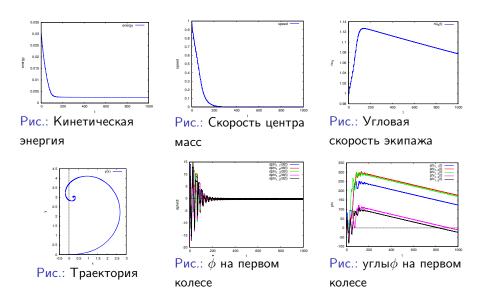
Вращение вокруг своей оси $(\nu_{1,2}(0)=0,\nu_3=1)$.



Движение по прямой $(\nu_1(0)=1, \nu_{2,3}=0)$.



Движение с закруткой $(\nu_1(0)=1,\nu_2(0)=0,\nu_3(0)=1)$.



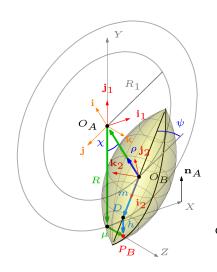
Модели контакта

- Трение
 - Вязкое
 - ▶ Регуляризованное сухое
- Модульная структура
 - ▶ Нужен формализм

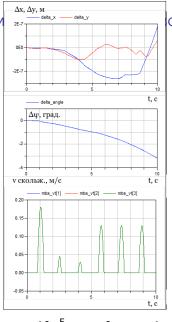
Подход

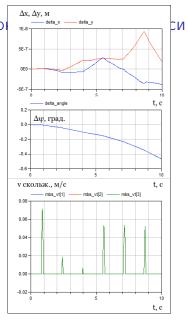
- Избыточные координаты (не лагранжевы)
 - для каждого твердого тела 6 ОДУ Ньютона для ц.м. и 7 ОДУ Эйлера (4 кин.ур. для кватерниона и 3 дин.ур. для ω)
 - всего 208 ОДУ плюс дополнительные дифференциальные уравнения, задаваемые связями
- Система уравнений
 - Уравнения Ньютона-Эйлера для каждого тела
 - Уравнения связей
 - ▶ Модель контактных сил
- Формализм языка Modelica

Отслеживание контакта



$$\begin{split} \mathbf{r}_{P_B} &= \mathbf{r}_{O_B} + R_1 \boldsymbol{\rho} - R \mathbf{j}_1 + \mu \mathbf{k}_1, \\ \mathbf{r}_{P_B} &= \mathbf{r}_{O_B} + \overrightarrow{O_B D} + \overrightarrow{DP_B} \\ \overrightarrow{O_B D} &= -m \mathbf{i}_2, \quad \overrightarrow{DP_B} = -h \mathbf{j}_1, \\ m &= R_1 \sin \chi / \cos \chi / \cos \psi \\ h &= R - R_1 / \cos \chi \\ \cos \chi &= \boldsymbol{\rho} \cdot \mathbf{n}_A, \quad \sin \chi = (\mathbf{n}_A \times \boldsymbol{\rho}) \cdot \mathbf{k}_1. \end{split}$$

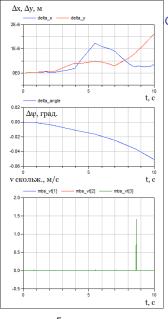


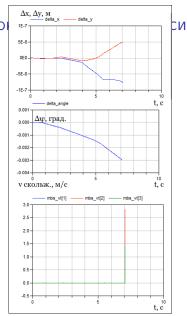


$$\eta = 10^{-5}, v_0 = 0, \omega_0 = 1$$
 $\eta = 10^{-6}, v_0 = 0, \omega_0 = 1$

$$\eta = 10^{-6}$$
, $v_0 = 0$, $\omega_0 = 1$

4□ ト 4回 ト 4 直 ト 4 直 ト 直 り 9 ○ ○

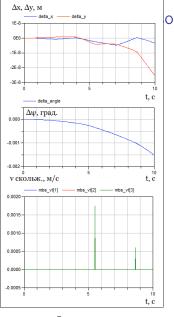


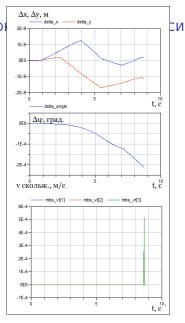


$$\eta = 10^{-5}, v_0 = 0, \omega_0 = 1$$
 $\eta = 10^{-6}, v_0 = 0, \omega_0 = 1$

$$\eta = 10^{-6}$$
, $v_0 = 0$, $\omega_0 = 1$

4□ ト 4回 ト 4 三 ト 4 三 り 9 0 ○

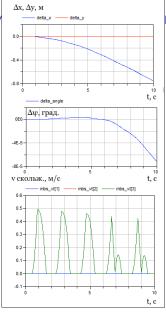


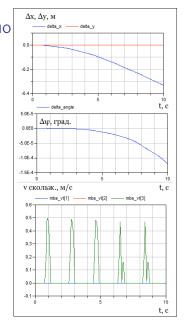


$$\eta=10^{-5},$$
 $v_0=0, \omega_0=1$

$$\eta = 10^{-5}$$
, $v_0 = 0$, $\omega_0 = 1$ $\eta = 10^{-6}$, $v_0 = 0$, $\omega_0 = 1$

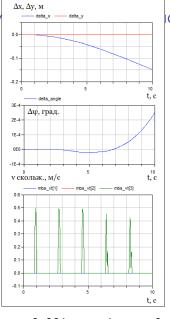
4□ ト 4回 ト 4 直 ト 4 直 ト 直 り 9 ○ ○

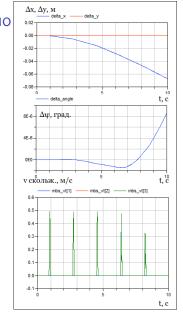




$$\eta = 0,001, v_0 = 1, \omega_0 = 0$$
 $\eta = 0,0001, v_0 = 1, \omega_0 = 0$

4□ > 4□ > 4□ > 4□ > 4□ > □
● 900





$$\eta = 0,001, v_0 = 1, \omega_0 = 0$$
 $\eta = 0,0001, v_0 = 1, \omega_0 = 0$

Подход

- Построены модели омни-экипажа: неголономная с идеальными связями и голономная с неидеальными. Обе модели учитывают инерцию роликов.
- В модели 1 уравнения движения на гладких участках получены аналитически и представляют собой уравнения 33 порядка для экипажа с 3 колесами и 5 роликами на каждом колесе. Расчет изменения обобщенных скоростей проведен с помощью теории удара.
- Аналитически показано, что при равенстве осевого момента инерции ролика нулю, уравнения движения совпадают с уравнениями движения безынерционной модели.
- Показано, что линейный первый интеграл, безынерционной модели, разрушается при ВО. Скорость изменения
 Значения этого интеграла пропорциональная осерому