Системы твердых тел Уравнения в избыточных координатах

Юдинцев В. В.

Кафедра теоретической механики



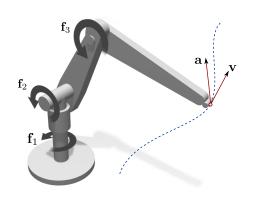
Системы твёрдых тел

- Системы раскрытия солнечных батарей, антенн, радиаторов, ...
- Системы отделения ступеней отработавших блоков ракет.
- Роботы-манипуляторы.
- Наземные экспериментальные установки.





Две задачи динамики систем тел



 Прямая задача – определение ускорений движения тел системы по действующим силам

 $\mathbf{f} o \mathbf{a}$

• Обратная задача – определение сил, вызывающих заданное ускорение тел системы $\mathbf{a} \to \mathbf{f}$

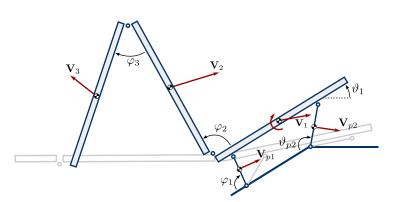
История

- 1905 год: модель систем трех тел, соединенных шарнирами
- 60-е годы разработка новых алгоритмов формирования уравнений движения систем тел

KA Pecypc-Π

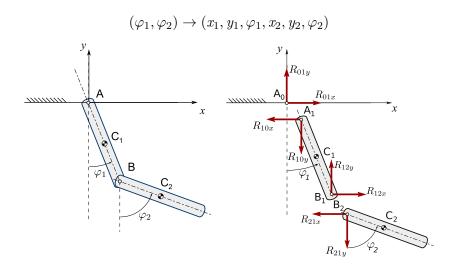


Панель солнечной батареи КА

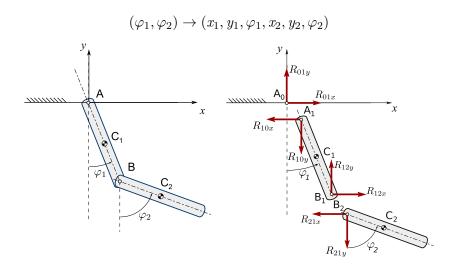




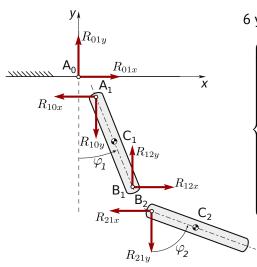
Уравнения в абсолютных координатах



Уравнения в абсолютных координатах



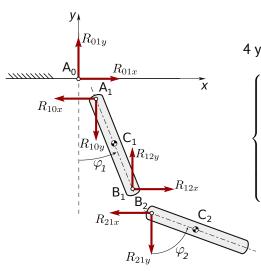
Уравнения движения



6 уравнений движения:

$$\begin{cases}
m_1\ddot{x}_1 = F_{1x} - R_{10x} + R_{12x}, \\
m_1\ddot{y}_1 = F_{1y} - R_{10y} + R_{12y}, \\
J_{1z}\ddot{\varphi}_1 = M_{1z} + l_1(R_{10x}\cos\varphi_1 + \\
+ R_{10y}\sin\varphi_1 + \\
+ R_{12x}\cos\varphi_1 + R_{12y}\sin\varphi_1), \\
m_2\ddot{x}_2 = F_{2x} - R_{21x}, \\
m_2\ddot{y}_2 = F_{2y} - R_{21y}, \\
J_{2z}\ddot{\varphi}_2 = M_{2z} + R_{12x}l_2\cos\varphi_2 + \\
+ R_{12y}l_2\sin\varphi_2
\end{cases}$$
(1)

Уравнения связи



4 уравнения связи:

$$\begin{cases} x_{A_1} = x_{A_0} = x_1 - l_1 \sin \varphi_1 = 0 \\ y_{A_1} = y_{A_0} = y_1 + l_1 \cos \varphi_1 = 0 \\ \hline x_{B_1} = x_{B_2} = x_1 + l_1 \sin \varphi_1 = \\ = x_2 - l_2 \sin \varphi_2 \\ \hline y_{B_1} = y_{B_2} = y_1 - l_1 \cos \varphi_1 = \\ = y_2 - l_2 \cos \varphi_2 \end{cases}$$
(2)

$$\begin{cases} m_{1}\ddot{x}_{1} = F_{1x} - R_{10x} + R_{12x}, \\ m_{1}\ddot{y}_{1} = F_{1y} - R_{10y} + R_{12y}, \\ J_{1z}\ddot{\varphi}_{1} = M_{1z} + l_{1}(R_{10x}\cos\varphi_{1} + R_{10y}\sin\varphi_{1} + + R_{12x}\cos\varphi_{1} + R_{12y}\sin\varphi_{1}), \\ m_{2}\ddot{x}_{2} = F_{2x} - R_{21x}, \\ m_{2}\ddot{y}_{2} = F_{2y} - R_{21y}, \\ J_{2z}\ddot{\varphi}_{2} = M_{2z} + R_{12x}l_{2}\cos\varphi_{2} + R_{12y}l_{2}\sin\varphi_{2} \\ x_{1} - l_{1}\sin\varphi_{1} = 0 \\ y_{1} + l_{1}\cos\varphi_{1} = 0 \\ y_{1} + l_{1}\sin\varphi_{1} = x_{2} - l_{2}\sin\varphi_{2} \\ y_{1} - l_{1}\cos\varphi_{1} = y_{2} - l_{2}\cos\varphi_{2} \end{cases}$$

$$(3)$$

$$\begin{cases} x_1 - l_1 \sin \varphi_1 = 0 \\ y_1 + l_1 \cos \varphi_1 = 0 \\ x_1 + l_1 \sin \varphi_1 = x_2 - l_2 \sin \varphi_2 \end{cases} \rightarrow \frac{d^2 \dots}{dt^2} \rightarrow \begin{cases} y_1 - l_1 \cos \varphi_1 = y_2 - l_2 \cos \varphi_2 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \ddot{x}_1 - \ddot{\varphi}_1 l_1 \cos \varphi_1 = \dot{\varphi}_1^2 l_1 \sin \varphi_1 \\ \ddot{y}_1 - \ddot{\varphi}_1 l_1 \sin \varphi_1 = \dot{\varphi}_1^2 l_1 \cos \varphi_1 \\ \ddot{x}_1 + \ddot{\varphi}_1 \cos \varphi_1 - \ddot{x}_2 + \ddot{\varphi}_2 l_2 \cos \varphi_2 = \dot{\varphi}_1^2 l_1 \sin \varphi_1 + \dot{\varphi}_2^2 l_2 \sin \varphi_2 \\ \ddot{y}_1 + \ddot{\varphi}_1 l_1 \sin \varphi_1 - \ddot{y}_2 - \ddot{\varphi}_2 l_2 \sin \varphi_2 = \dot{\varphi}_2^2 l_2 \cos \varphi_2 - \dot{\varphi}_1^2 l_1 \cos \varphi_1 \end{cases}$$

$$\begin{cases} m_1\ddot{x}_1 = F_{1x} - R_{10x} + R_{12x}, \\ m_1\ddot{y}_1 = F_{1y} - R_{10y} + R_{12y}, \\ J_{1z}\ddot{\varphi}_1 = M_{1z} + l_1(R_{10x}\cos\varphi_1 + R_{10y}\sin\varphi_1 + + R_{12x}\cos\varphi_1 + R_{12y}\sin\varphi_1), \\ m_2\ddot{x}_2 = F_{2x} - R_{21x}, \\ m_2\ddot{y}_2 = F_{2y} - R_{21y}, \\ J_{2z}\ddot{\varphi}_2 = M_{2z} + R_{12x}l_2\cos\varphi_2 + R_{12y}l_2\sin\varphi_2 \\ \ddot{x}_1 - \ddot{\varphi}_1l_1\cos\varphi_1 = \dot{\varphi}_1^2l_1\sin\varphi_1 \\ \ddot{y}_1 - \ddot{\varphi}_1l_1\sin\varphi_1 = \dot{\varphi}_1^2l_1\cos\varphi_1 \\ \ddot{x}_1 + \ddot{\varphi}_1\cos\varphi_1 - \ddot{x}_2 + \ddot{\varphi}_2l_2\cos\varphi_2 = \dot{\varphi}_1^2l_1\sin\varphi_1 + \dot{\varphi}_2^2l_2\sin\varphi_2 \\ \ddot{y}_1 + \ddot{\varphi}_1l_1\sin\varphi_1 - \ddot{y}_2 - \ddot{\varphi}_2l_2\sin\varphi_2 = \dot{\varphi}_2^2l_2\cos\varphi_2 - \dot{\varphi}_1^2l_1\cos\varphi_1 \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{w}_i &= \begin{bmatrix} \ddot{x}_i \\ \ddot{y}_i \\ \ddot{y}_i \end{bmatrix}, \ \mathbf{w} &= \begin{bmatrix} \mathbf{w}_1 \\ \mathbf{w}_2 \end{bmatrix}, \ \boldsymbol{\lambda} &= \begin{bmatrix} R_{10x} \\ R_{10y} \\ R_{12x} \\ R_{12y} \end{bmatrix} \\ \mathbf{m} &= \begin{bmatrix} \mathbf{m}_1 & 0 & 0 \\ 0 & \mathbf{m}_i & 0 \\ 0 & 0 & J_{iz} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} m_i \mathbf{E}_{2 \times 2} & \mathbf{0} \\ \mathbf{0} & J_{iz} \end{bmatrix}, \\ \mathbf{Q} &= \begin{bmatrix} 1 & 0 & -l_1 \cos \varphi_1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -l_1 \sin \varphi_1 & 0 & 0 & 0 \\ 1 & 0 & l_1 \cos \varphi_1 & -1 & 0 & l_2 \cos \varphi_2 \\ 0 & 1 & l_1 \sin \varphi_1 & 0 & -1 & -l_2 \sin \varphi_2 \end{bmatrix}, \\ \mathbf{P}_i &= \begin{bmatrix} F_{ix} \\ F_{iy} \\ M_{iz} \end{bmatrix}, \ \mathbf{P} &= \begin{bmatrix} \mathbf{P}_1 \\ \mathbf{P}_2 \end{bmatrix}. \end{aligned}$$

Матричные уравнения

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathbf{m}\mathbf{w} + \mathbf{Q}^T \pmb{\lambda} = \mathbf{P} \\ \mathbf{Q}\mathbf{w} = \mathbf{b} \end{array} \right. \Leftrightarrow \left[\begin{matrix} \mathbf{m} & \mathbf{Q}^T \\ \mathbf{Q} & \mathbf{0} \end{matrix} \right] \left[\begin{matrix} \mathbf{w} \\ \pmb{\lambda} \end{matrix} \right] = \left[\begin{matrix} \mathbf{P} \\ \mathbf{b} \end{matrix} \right]$$

Решение

$$\mathbf{w} = \mathbf{m}^{-1}(\mathbf{P} - \mathbf{Q}^T \boldsymbol{\lambda}),$$
 $\mathbf{Q}\mathbf{m}^{-1}(\mathbf{P} - \mathbf{Q}^T \boldsymbol{\lambda}) = \mathbf{b},$ $\mathbf{Q}\mathbf{m}^{-1}\mathbf{Q}^T \boldsymbol{\lambda} = \mathbf{Q}\mathbf{m}^{-1}\mathbf{P} - \mathbf{b} - \mathsf{CЛУ}$ относительно $\boldsymbol{\lambda}$ $\boldsymbol{\lambda} = (\mathbf{Q}\mathbf{m}^{-1}\mathbf{Q}^T)^{-1}(\mathbf{Q}\mathbf{m}^{-1}\mathbf{P} - \mathbf{b}),$ $\mathbf{w} = \mathbf{m}^{-1}[\mathbf{P} - \mathbf{Q}^T(\mathbf{Q}\mathbf{m}^{-1}\mathbf{Q}^T)^{-1}(\mathbf{Q}\mathbf{m}^{-1}\mathbf{P} - \mathbf{b})]$



```
% Глобальные переменные
global m1 L1 J1 g;
% Масса стержня
m1 = 1;
% Длина стержня
L1 = 0.5;
% Момент инерции

J1 = (m1*L1^2)/12;
% Ускорение свободного падения
g = 9.81;
```

Начальные условия

Координаты центра масс и угол поворота стержня

```
1 x10 = L1;
y10 = 0;
3 f10 = pi*0.5;
```

Скорость центра масс и угловая скорость стержня

```
vx10 = 0;
vy10 = 0;
w10 = 0;
```

Вектор начальных условий

```
q0 = [x10 y10 f10 vx10 vy10 w10];
```

Запуск процесса интегрирования

Запуск процесса интегрирования

```
[t,res] = ode113(@dqdt,[0 5],q0);
```

- Используется многошаговый метод численного решения дифференциальных уравнений ode113, ореинтированный на решение нежестких д.у. со сложной правой частью.
- Функции ode113 передается
 - adqdt ссылка на функцию правой части ДУ;
 - $\lceil 0 \ 5 \rceil$ интервал интегрирования (от $t_0 = 0$ до $t_k = 5$ с);
 - q0 вектор начальных условий.

Объявление файл-функции правой части

```
function dq = dqdt(t,q)
```

Входные переменные

- t текущее время
- q столбец обобщенных координат и скоростей в том-же порядке, что и в матрице исходных данных в файле main.m

Выходные переменные

• dq - производная столбца q

Запуск процесса интегрирования

Открываем доступ к объявленным ранее глобальным переменным

```
ı global m1 L1 J1 g;
```

Для сокращения записи переобозначим элементы вектора q

Формируем матрицу масс системы

```
A=[
m1 0 0 -1 0;
0 m1 0 0 -1;
0 0 J1 L1*cos(f1) L1*sin(f1);
1 0 -L1*cos(f1) 0 0;
0 1 -L1*sin(f1) 0
];
```

Формирование матриц СЛАУ

Формируем матрицу-столбец правой части

```
B = [0;

-m1*g;

0;

-L1*wz1*wz1*sin(f1);

L1*wz1*wz1*cos(f1)];
```

Решение системы линейных уравнений

Решение СЛУ: определение ускорений и реакций связей

```
\mathbf{x} = \mathbf{A} \setminus \mathbf{B};
```

Первые три элемента результата содержат компоненты линейного ускорения и угловое ускорение стержня

```
ax1=x(1);
ay1=x(2);
ez1=x(3);
```

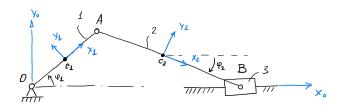
Последние два элемента содержат реакции R_{01x}, R_{01y}

Запуск процесса интегрирования

- Столбец результата представляет собой производную столбца q.
- Первые три элемента столбца q есть координаты и угол поворота стержня, поэтому первые три элемента dq должны содержать проекции линейной скорости стержня и его угловой скорости вокруг оси z.
- Там где у столбца q расположены скорости, у столбца dq должны быть помещены ускорения, вычисленные на предыдущем этапе.

```
dq = [vx1;vy1;wz1;ax1;ay1;ez1];
```

Задание



- Записать и проинтегрировать уравнения движения с уравнениями связей кривошипно-ползунного механизма, движущегося в вертикальной плоскости в поле силы тяжести.
- Звенья ОА и АВ рассматривать как однородные стержни.
- Массой ползуна пренебречь
- ullet К звену ОА приложен постоянный момент M_O = 6 $H\cdot$ м
- OA = 1 M, AB = 3 M, m_{OA} = 1 Kr, m_{AB} = 3 Kr.
- Построить график изменения координат точки В. Убедиться, что $y_B(t) \approx 0$

Литература

- Й. Виттенбург Динамика систем твердых тел. М.: Мир, 1980.
- Лилов Л. К. Моделирование систем связанных тел. М.: "Наука", 1993.
- 3 R. Featherstone Rigid Body Dynamics Algorithm,