

МИНОБРНАУКИ РОССИИ

Федеральное государственное бюджетное образовательное
учреждение высшего образования
«Юго-Западный государственный университет»
(ЮЗГУ)

Кафедра механики, мехатроники и робототехники



УТВЕРЖДАЮ

Проректор по учебной работе

О.Г. Локтионова

16.01 2017 г.

МОДЕЛИРОВАНИЕ МЕХАТРОННЫХ СИСТЕМ

методические указания по выполнению лабораторных работ
для студентов направления
15.03.06 Мехатроника и робототехника

Курск 2017

УДК 681.323

Составитель: Лушников Б.В.

Рецензент:

Кандидат технических наук, доцент Юго-Западного государственного университета *С.И. Савин*

Моделирование мехатронных систем: методические указания по выполнению лабораторных работ для студентов направления 15.03.06 Мехатроника и робототехника / Юго-Зап. гос. ун-т; сост.: Б.В. Лушников. - Курск, 2017. 103 с.

Изложены теоретические предпосылки, задания и примеры выполнения лабораторных работ по дисциплине «Моделирование мехатронных систем».

Методические указания предназначены для студентов направления 15.03.06 «Мехатроника и робототехника» всех форм обучения.

Текст печатается в авторской редакции

Подписано в печать . Формат 60x84 1/16.

Усл.печ.л. Уч.-изд.л. Тираж 30 экз. Заказ. Бесплатно.

Юго-Западный государственный университет.

305040 Курск, ул. 50 лет Октября, 94.

1. Лабораторная работа №1

КОМПЬЮТЕРНОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ДВИЖЕНИЯ ОДНОЗВЕННОГО И ДВУХЗВЕННОГО ФИЗИЧЕСКИХ МАЯТНИКОВ С ПОМОЩЬЮ ПАКЕТА РАСШИРЕНИЯ SIMMECHANICS СРЕДЫ МАТЕМАТИЧЕСКОГО ИМИТАЦИОННОГО БЛОЧНОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ SIMULINK/MATLAB

Цель работы:

Ознакомиться с пакетом расширения *SimMechanics* программы *Simulink/MATLAB* для моделирования механических систем. Освоить основные принципы компьютерного моделирования движения однозвенного и двухзвенного физических маятников.

1.1 ТЕОРЕТИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ

Модель однозвенного маятника с вязким сопротивлением представлена на рис.1.1, а модель двухзвенного маятника – на рис. 1.2.

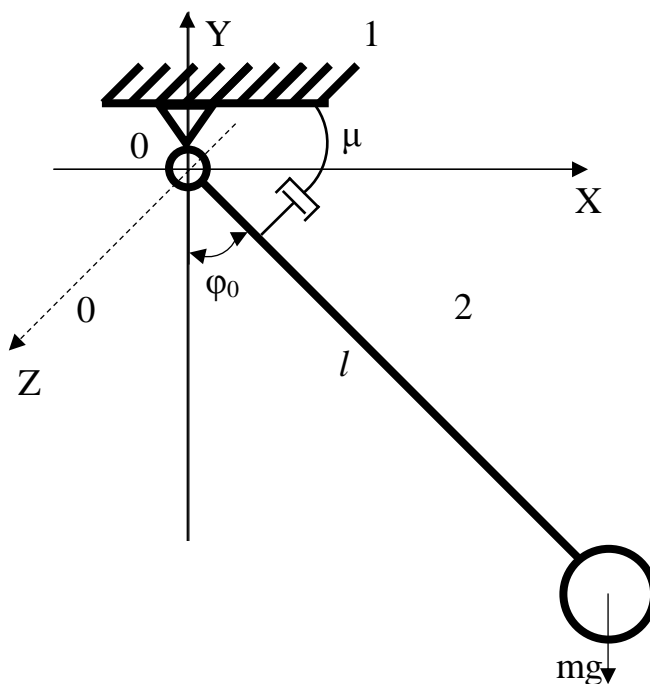


Рис. 1.1 Схема однозвенного маятника с вязким сопротивлением: 1 – стойка; 2 – жёсткий стержень; l – длина стержня; φ_0 – начальный угол отклонения маятника; μ – коэффициент вязкого трения

Уравнение, описывающее динамику рассматриваемого маятника, имеет вид:

$$I\ddot{\varphi} + \mu\dot{\varphi} + mgl\sin\varphi = 0,$$

где

$I_0 = ml^2$ – момент инерции тела относительно оси вращения;

$$n = \frac{\mu}{2ml^2} \quad - \text{ коэффициент затухания;}$$

$$p = \sqrt{\frac{g}{l}} \quad - \text{ собственная частота.}$$

С учётом замены уравнение примет следующий вид:
 $\ddot{\varphi} + 2n\dot{\varphi} + p^2 \sin\varphi = 0.$

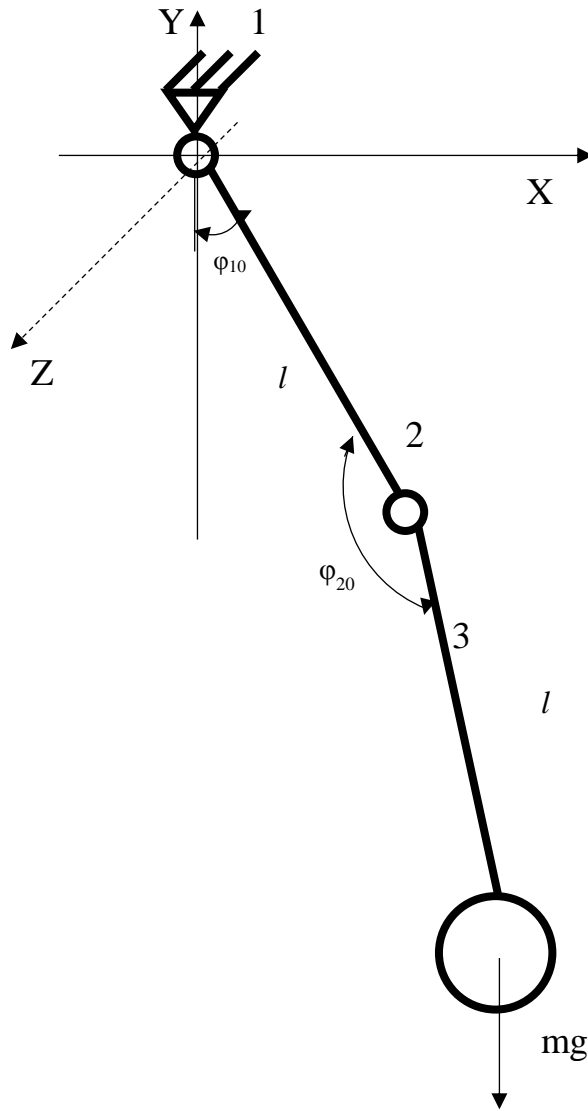


Рис. 1.2. Схема двухзвенного маятника: 1 – стойка; 2 – жёсткий стержень 1; 3 – жёсткий стержень 2; l – длина стержней; φ_{10} , φ_{20} – начальные углы отклонения маятника

Для моделирования маятников будут использованы следующие виды блоков:

1. Ground;
2. Revolute;

3. Joint Sensor;
4. Joint Initial Condition;
5. Joint Actuator;
6. Body;
7. Machine Environment;
8. Gain;
9. Scope;
10. Мух.

Также, как все остальные библиотеки пакета Simulink, библиотека SimMechanics представляет собой набор блоков в виде графических пиктограмм с оригинальными названиями на английском языке. Для их просмотра, выбора и перетаскивания мышью в окно создаваемой Simulink-модели служит окно браузера библиотек пакета Simulink (рис. 1.3).

Как видно на рис. 1.3, в библиотеке SimMechanics (в MATLAB2013b) всего семь разделов:

- 1.1. Bodies;
- 1.2. Constraints & Drivers;
- 1.3. Force Elements;
- 1.4. Interface Elements;
- 1.5. Joints;
- 1.6. Sensors & Actuators;
- 1.7. Utilities.

Каждый раздел содержит блоки определенной группы. Рассмотрим подробнее те блоки, которые будут использоваться в данной работе.

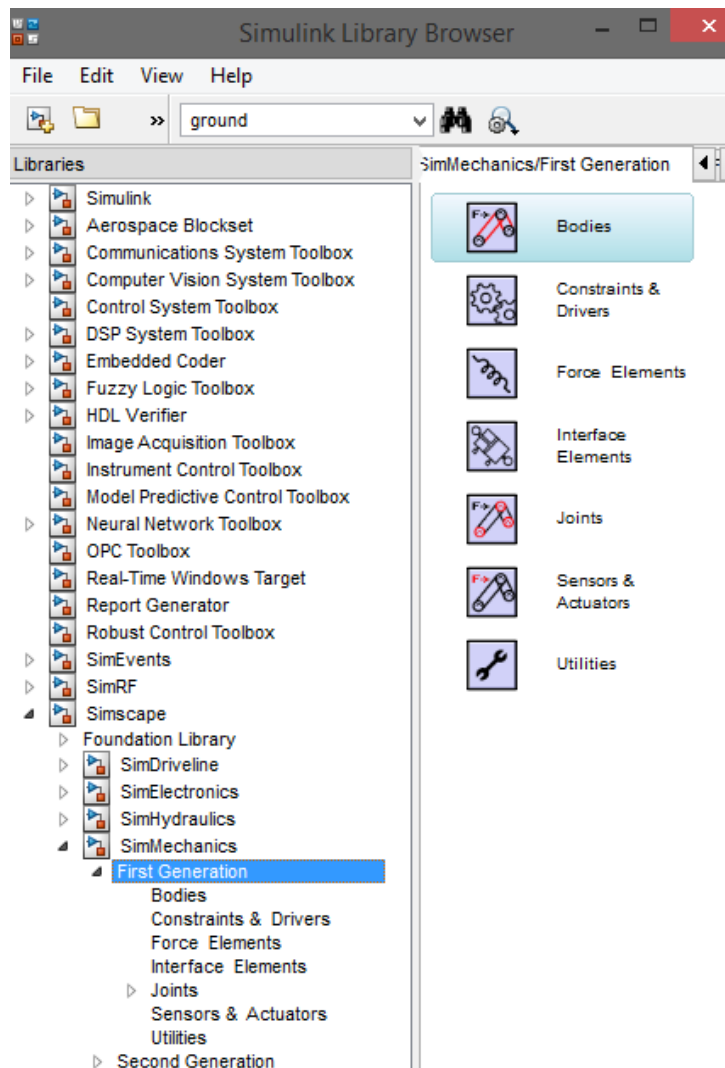


Рис. 1.3. Окно браузера библиотек Simulink, разделы пакета SimMechanics

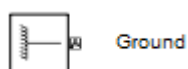
1.1.1 Блоки твердых тел («Bodies»)

Данный раздел библиотеки SimMechanics можно считать основополагающим. С него необходимо начинать при создании любой механической модели, хотя он содержит четыре блока:

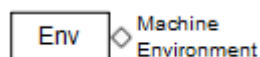
Body;



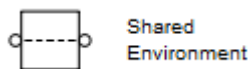
Ground;



Machine Environment;



Shared Environment.



Рассмотрим подробнее три из них.

Блок «Body» представляет собой твердое жесткое тело (отдельное звено механизма, движения которого моделируются) с определенными пользователем параметрами.

В качестве задаваемых параметров выступают:

- масса тела (Mass), которая может быть выражена в различных единицах (имеется выпадающий список, по умолчанию стоят килограммы);
- тензор инерции тела относительно его центра масс (Inertia), представляющий собой матрицу размером 3x3:

$$H = \begin{bmatrix} J_{ix} & 0 & 0 \\ 0 & J_{iy} & 0 \\ 0 & 0 & J_{iz} \end{bmatrix},$$

где J_{ix} , J_{iy} , J_{iz} , – осевые моменты инерции тела относительно осей собственной локальной системы координат, связанной с его центром масс. Для ряда наиболее распространенных симметричных тел простой геометрической формы формулы для вычисления элементов тензора инерции приведены в табл. 1;

- декартовы координаты характерных точек, связанных с телом (Origin position vector [x y z]). В частности, обязательно должны быть указаны координаты центра тяжести тела CG и, при необходимости, координаты произвольного числа других характерных точек CS1, CS2, CS3, ... CSN, таких как центры шарниров, связанных с данным телом, или точки приложения внешних сил и моментов.

Табл.1 - Элементы тензора инерции ряда тел простой формы

Форма тела	Формулы для вычисления		
	J_{ix}	J_{iy}	J_{iz}
Тонкий стержень длиной L вдоль оси Z	$1/12(m \cdot L^2)$	$1/12(m \cdot L^2)$	0
Сфера радиусом R	$2/5(m \cdot R^2)$	$2/5(m \cdot R^2)$	$2/5(m \cdot R^2)$
Цилиндр радиусом R и высотой h с осью вращения Z	$\frac{1}{4}m\left(R^2 + \frac{1}{3}h^2\right)$	$\frac{1}{4}m\left(R^2 + \frac{1}{3}h^2\right)$	$1/2(m \cdot R^2)$
Прямоугольный параллелепипед со сторонами a , b и c вдоль осей X , Y и Z соответственно	$\frac{1}{12}m(b^2 + c^2)$	$\frac{1}{12}m(a^2 + c^2)$	$\frac{1}{12}m(a^2 + b^2)$
Конус базового радиуса R и высоты h с осью вращения Z	$\frac{1}{4}m\left(\frac{3}{5}R^2 + h^2\right)$	$\frac{1}{4}m\left(\frac{3}{5}R^2 + h^2\right)$	$3/10(m \cdot R^2)$
Эллипсоид с размерами a , b и c вдоль осей X , Y и Z соответственно	$\frac{1}{5}m(b^2 + c^2)$	$\frac{1}{5}m(a^2 + c^2)$	$\frac{1}{5}m(a^2 + b^2)$

Для того, чтобы добавить или убрать изображение входа/выхода определенной точки на пиктограмме блока «Body» в окне модели, используется установка или сброс флажка в колонке Show port.

В колонке Translated from origin of указывается имя системы координат (характерной точки), от начала которой отсчитываются координаты текущей характерной точки. Как минимум одна характерная точка (любая, в том числе это может быть и центр тяжести тела CG) должна быть задана в системе координат WORLD либо в системе координат ADJOINING. Это необходимо, чтобы связать данное тело с соседними неподвижными или подвижными телами.

Система координат WORLD – это инерциальная неподвижная система, связанная с Землей, а система координат ADJOINING связана с шарниром, присоединенным к телу (с той частью шарнирного сочленения, которая жестко связана с рассматриваемым телом).

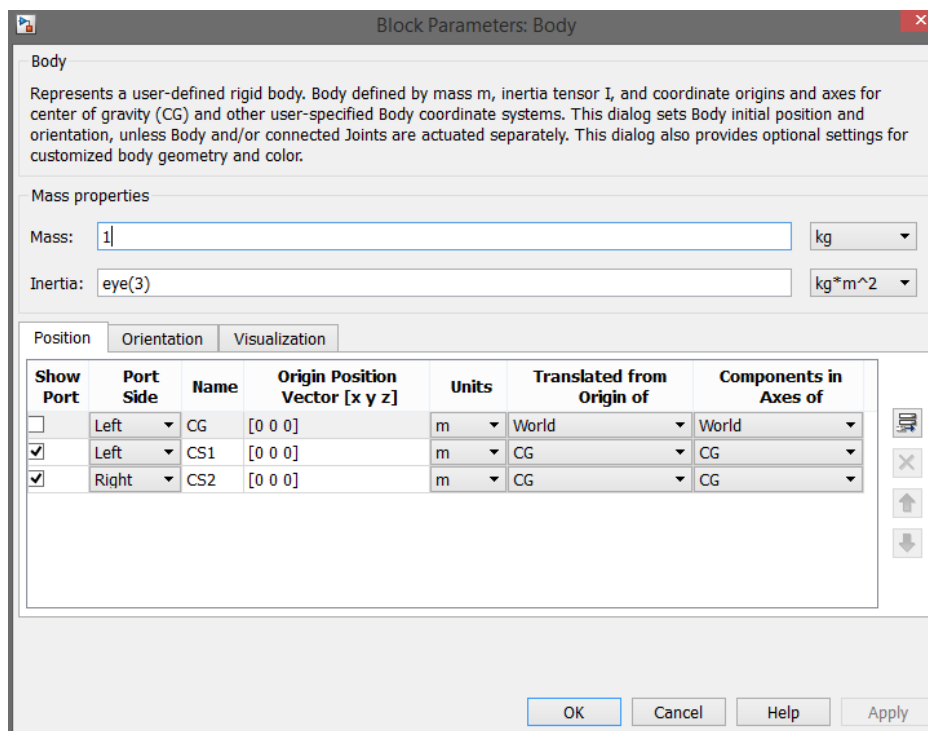


Рис. 1.4 Настройка параметров блока «Body»

Каждой точке, где тело через шарнир соединяется с другим телом, должна быть поставлена в соответствие своя отдельная система координат CS. Это же касается и точек приложения к телу внешних сил и моментов (при их наличии).

- векторы углов поворота систем координат (на вкладке Orientation). По умолчанию все углы поворота всех систем приняты нулевыми. Изменение их в большинстве случаев не требуется.

Координатные оси любой системы координат в SimMechanics по умолчанию расположены так, как показано на рис. 1.5, что соответствует правой Эйлеровой системе координат (Euler X-Y-Z).

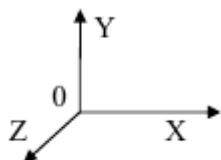


Рис. 1.5 Расположение осей координат

Блок «Ground» представляет собой неподвижную стойку (основание), жестко связанную с абсолютной инерциальной системой координат Земли. Наличие хотя бы одного этого блока обязательно в любой механической модели отдельного механизма (иначе при запуске моделирования будет выдана ошибка). В окне настройки этого блока задается вектор координат одной неподвижной точки механизма относительно глобальной инерциальной системы координат WORLD. К механическому входу/выходу блока Ground, соответствующему заданной неподвижной точке, должен быть присоединен в окне модели блок шарнирного сочленения (из раздела Joints), а затем блок «Body», опять блок из раздела Joint, блок «Body» и т.д., для того, чтобы стало возможным движение последующих тел Body.

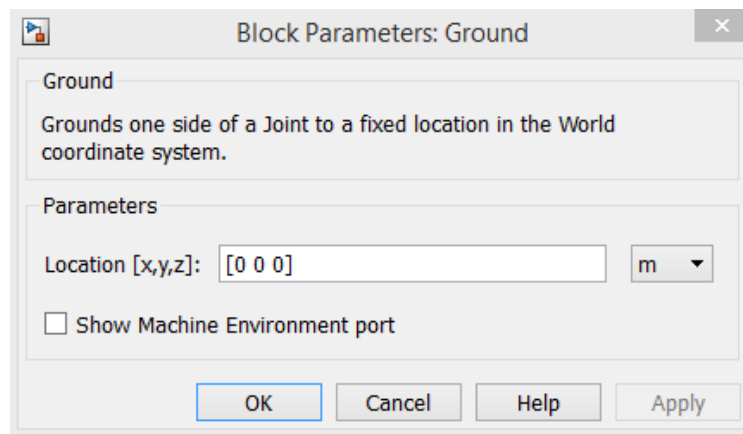


Рис.1.6. Настройка параметров блока Ground

Блок «Machine Environment» представляет собой настроечный блок параметров механической среды моделирования для машины (механизма). Блок «Machine Environment» связан с механическим блоком «Ground».

При двойном щелчке мышью по данному блоку открывается окно установки параметров механического моделирования (рис. 1.7).

Среди задаваемых параметров на четырех вкладках данного блока имеются: вектор сил тяжести вида $[X \ Y \ Z]$, размерность механизма (2-мерная либо 3-мерная схема), способ анализа, тип решающего устройства ограничения, допуски линеаризации, установка/снятие визуального наблюдения.

По умолчанию вектор сил тяжести установлен как для механизма, расположенного на горизонтальной опорной поверхности с нулевыми углами наклона относительно гравитационной вертикали, и имеет вид $[0 \ -9.81 \ 0]$.

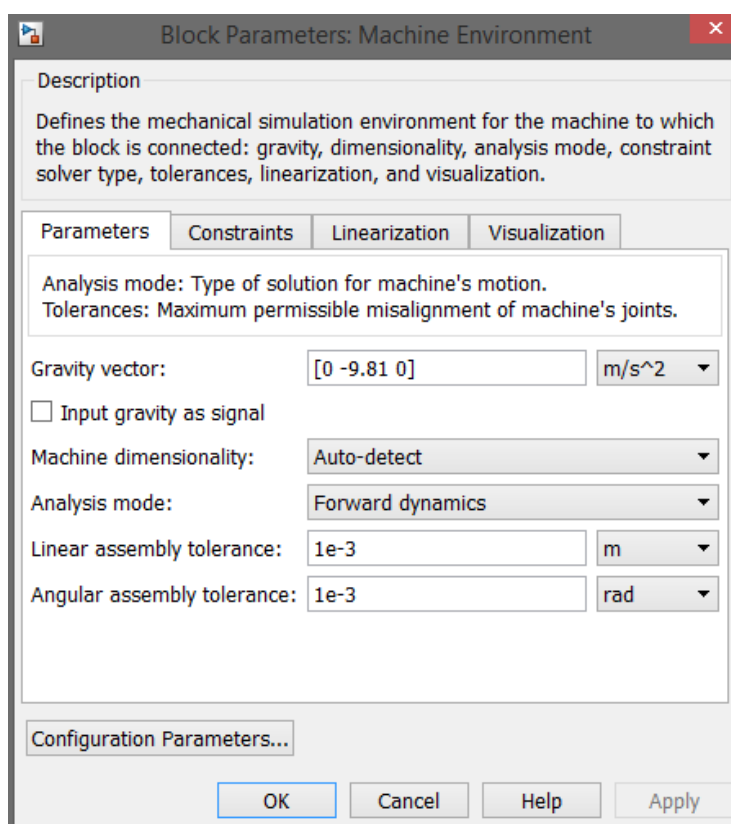


Рис. 1.7 Настройка параметров блока Machine Environment

Предполагается, что к каждому блоку «Ground», связанному с отдельным механизмом модели, должен быть присоединен свой собственный блок «Machine Environment». Для того, чтобы блок «Machine Environment» можно было присоединить к блоку Ground, в окне настройки последнего должен стоять флажок в поле Show Machine Environment port.

1.1.2 Блоки шарнирных сочленений (Joints)

Раздел Joints (рис. 1.8) библиотеки SimMechanics – второй по значимости после раздела Bodies. Он содержит блоки шарнирных сочленений с различным числом степеней свободы, которые соединяют между собой отдельные блоки «Body» (а также блок «Ground» с блоком Body). Благодаря этому, тела (звенья механизма) получают возможность относительного движения.

Раздел Joints содержит пятнадцать основных блоков, имитирующих всевозможные виды шарнирных сочленений: 1. Prismatic; 2. Revolute; 3. In-plane; 4. Universal; 5. Gimbal; 6. Spherical; 7. Planar; 8. Cylindrical; 9. Bearing; 10. Telescoping; 11. Bushing; 12. Six-DoF; 13. Screw; 14. Weld; 15. Custom Joint. Пиктограммы на блоках раздела Joints дают наглядную информацию об их назначении даже без описания.

Кроме того, в разделе Joints присутствуют два дополнительных подраздела: Disassembled Joints (разобранные сочленения) и Massless Connectors (безинерционные соединители),

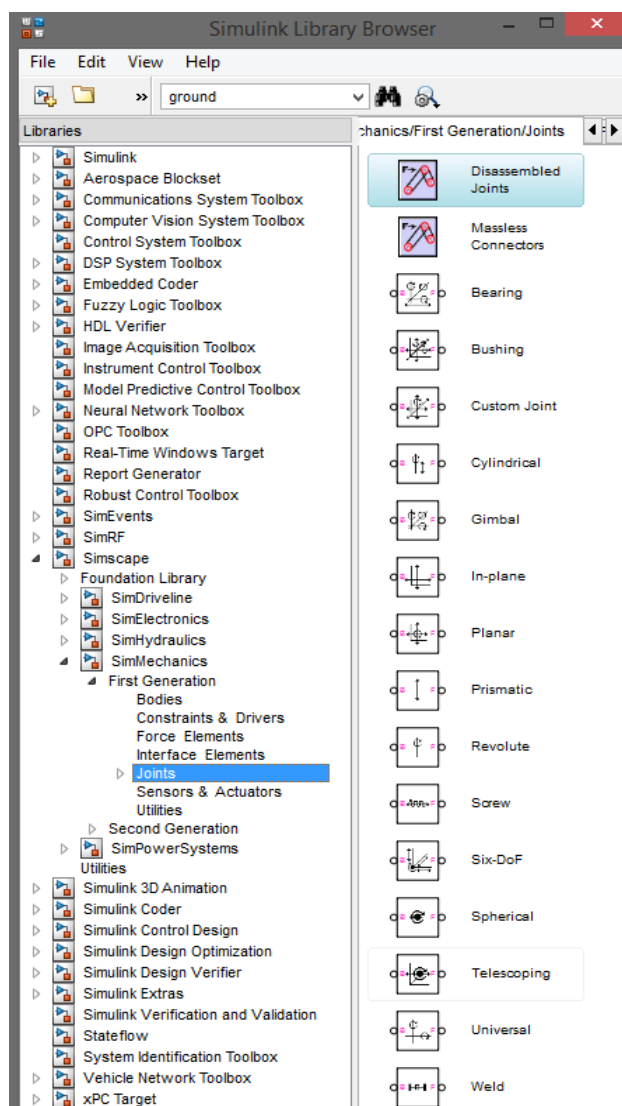


Рис. 1.8 Блоки шарнирных сочленений Joints

Т.к. в данной работе будет использоваться только блок «Revolute», то рассмотрим подробнее только этот блок.

Блок «Revolute» обеспечивает одну вращательную степень свободы тела, следующего за блоком «Revolute» вокруг оси, заданной на вкладке Axes окна настройки блока (рис. 1.9) в виде вектора $[X \ Y \ Z]$, аналогично блоку «Prismatic».

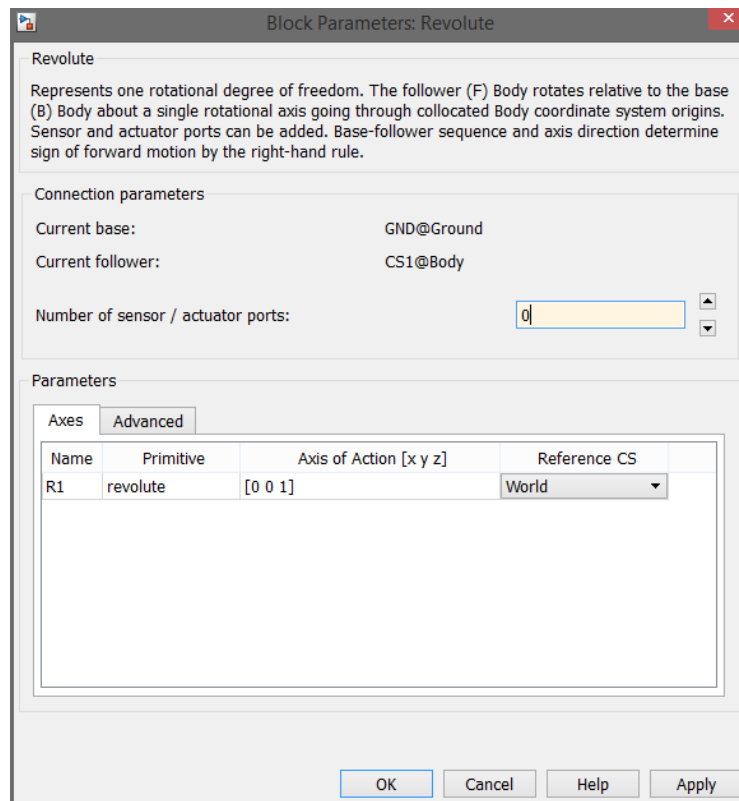


Рис. 1.9 Настройка параметров блока «Revolute»

Вектор оси вращения также может быть задан в инерциальной системе координат WORLD, в системе координат, связанной с первым телом Base (рекомендуется), либо в системе координат, связанной с последующим телом Follower.

В отличие от блока «Prismatic», у которого ось прямолинейного движения и связанная с ней степень свободы названа именем P1, в окне настройки параметров блока «Revolute» ось вращения автоматически названа именем R1, и это не случайно. В SimMechanics все поступательные степени свободы любых блоков раздела Joints обозначаются символом P с порядковым номером после него, а все вращательные степени свободы – аналогично символом R.

Блоки связи механических блоков SimMechanics с обычными S-блоками Simulink (виртуальные регистраторы и возбудители движения Sensors & Actuators).

Для того, чтобы можно было измерить относительные движения тел при моделировании машин и механизмов, а также сообщить звеньям механизмов относительные движения, недостаточно блоков тел из раздела Bodies и блоков

шарниров из раздела Joints. Эти блоки описывают только структуру механизма, но не сообщают ему никаких движений. Следовательно, необходимо подключение к данным блокам других, моделирующих какие-либо воздействия и снимающих показания.

Однако подключение механических блоков SimMechanics из разделов Bodies и Joints к обычным S-блокам Simulink возможно только через специальные связующие блоки механических виртуальных регистраторов тел и шарниров (Sensors) и возбудителей тел и шарниров (Actuators).

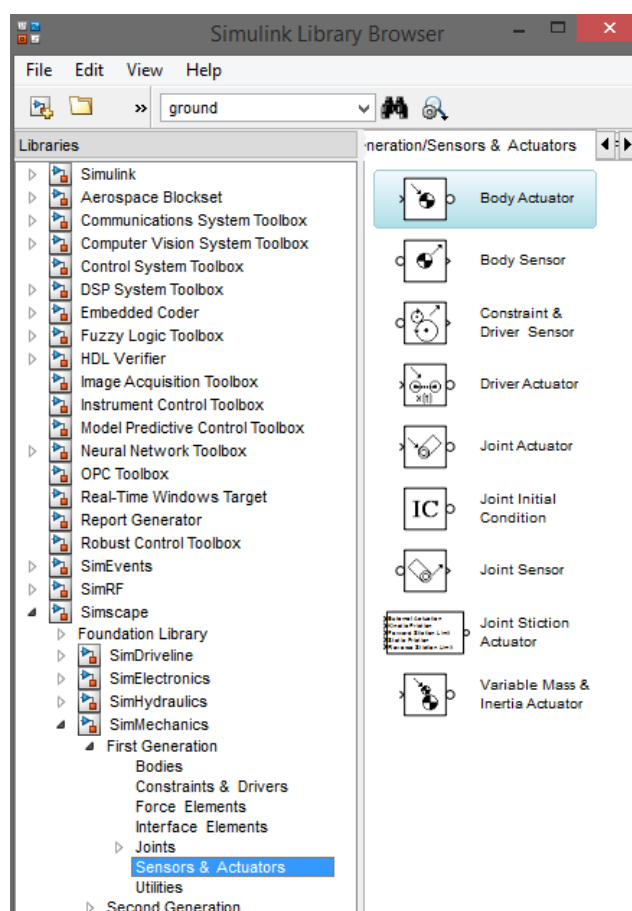


Рис. 1.10 Блоки виртуальных регистраторов и возбудителей движения Sensors & Actuators

Причины для этого следующие. Входы (и они же одновременно выходы) механических блоков тел и шарниров служат для двухсторонней передачи силовых взаимодействий между звеньями механизма, которые имеют место при пространственных движениях твердых тел согласно законам классической механики. Однако обычные S-блоки Simulink являются либо источниками, либо получателями, либо преобразователями однонаправленных сигналов, и

поэтому не могут быть непосредственно подсоединены к входам/выходам механических блоков. Не случайно в блок-схемах SimMechanics на линиях соединения механических блоков нет изображений стрелок, указывающих направление воздействия, а графические изображения «входов/выходов» механических блоков имеют вид не стрелок, а квадратов с диагоналями.

Как уже было отмечено ранее, блоки типа Body и Joint, а также описанные ниже блоки из раздела Constraints & Drivers могут быть снабжены дополнительными портами для подсоединения к ним блоков Actuator и Sensor. Благодаря этому, становится возможным использовать все остальные библиотеки Simulink для формирования сигналов и перевода получаемой информации обратно в рабочее пространство Simulink.

Все блоки раздела Sensors & Actuators можно разделить на три группы по типу блоков, к которым они подключаются.

Группа 1. Блоки измерителей и возбудителей движения тел: 1.1. Body Actuator; 1.2. Body Sensor; 1.3. Variable Mass & Inertia Actuator.

Группа 2. Блоки измерителей и возбудителей движения шарнирных сочленений: 2.1. Joint Actuator; 2.2. Joint Sensor; 2.3. Joint Initial Condition; 2.4. Joint Stiction Actuator.

Группа 3. Блоки измерителей и возбудителей движения ограничителей и нестационарных связей: 3.1. Driver Actuator; 3.2. Constraint & Driver Sensor.

Рассмотрим подробнее блоки «Joint Sensor» и «Joint Initial Condition».

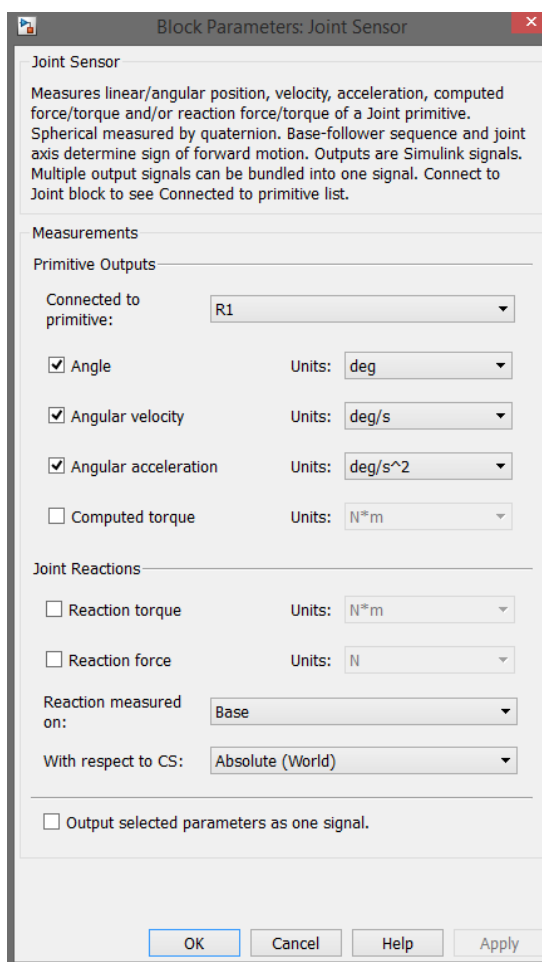


Рис. 1.11 Настройка параметров блока Joint Sensor

Блок «Joint Sensor» позволяет в общем случае измерить следующие характеристики относительного движения частей примитива, выбранного из выпадающего списка в верхнем поле Connected to primitive (рис. 11):

- угол (Angle) – угол поворота части примитива, соединенной с телом Follower, относительно его части, соединенной с телом Base;
- относительную угловую скорость (Angular velocity);
- относительное угловое ускорение (Angular acceleration);
- вычисленный момент (Computed torque) – полный момент сил, вызывающий относительное угловое ускорение;
- момент реакции (Reaction torque) – момент реакции относительно оси примитива;
- реакция (Reaction force) – сила реакции вдоль оси примитива.

Для выбора необходимых измеряемых параметров служит простановка флажков в соответствующих полях. Поскольку примитив, выбранный в поле

Connected to primitive, может быть одного из трех типов (поступательного P, вращательного R или сферического S), не все перечисленные характеристики могут быть измерены для конкретного примитива.

Блок Joint Initial Condition занимает особое положение среди других блоков раздела Sensors & Actuators. Он задает начальное относительное положение и начальную относительную скорость двух частей элементарных примитивов R-типа (Revolute) или P-типа (Prismatic) какого-либо шарнира. При помощи одного блока Joint Initial Condition могут быть заданы начальные условия положения и скорости для всех примитивов шарнира, к которому он подключен, либо только для части примитивов шарнира. Выбор примитивов осуществляется простановкой флажков в полях колонки Enable окна настройки блока. То есть начальные условия задаются по отдельным степеням свободы шарнира. Начальное положение – в полях колонки Position, начальная скорость – в полях колонки Velocity. Сферические примитивы S-типа не могут быть инициализированы при помощи блока «Joint Initial Condition».

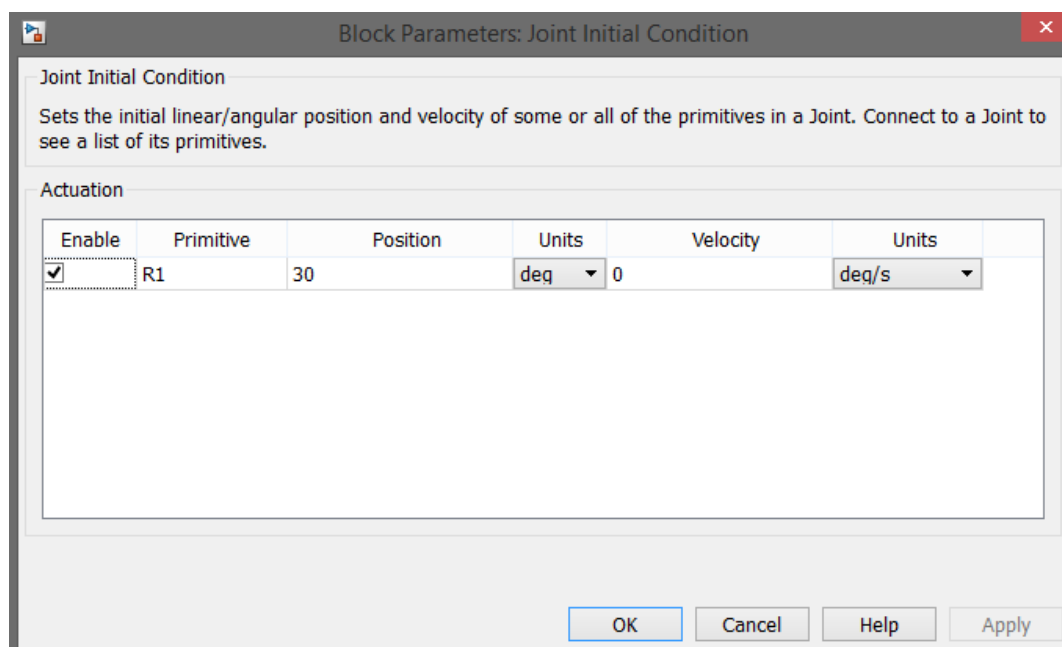


Рис. 1.12 Настройка параметров блока «Joint Initial Condition»

1.2 ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

В данной работе будет рассмотрено несколько моделей маятников, а именно:

- Однозвенный физический маятник с демпфером;
- Двухзвенный физический маятник.

Начнём с однозвенного физического маятника с демпфером, блок-схема имитационной модели которого представлена на рис. 1.13.

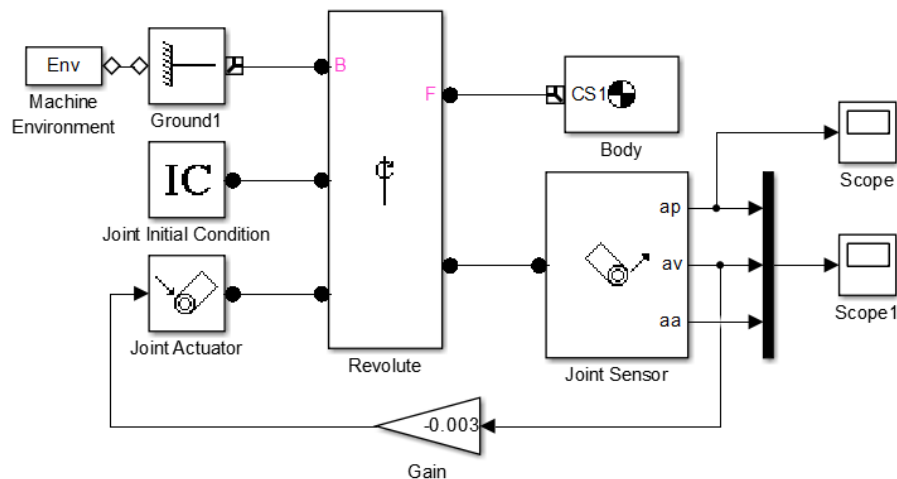


Рис. 1.13. Модель однозвенного маятника с демпфером

Стойка в модели представляется в виде блока «Ground». Вращательная пара стойка-стержень представлена блоком «Revolute». Сам же стержень задаётся блоком «Body». Для задания начальных условий используется блок «Joint Initial Condition». Для получения анимации используется блок «Machine Environment». С помощью блока «Joint Sensor» будут получены данные об угле поворота, угловой скорости и угловом ускорении. Они будут подаваться на блок «Mux», а с него сигналы будут поступать на осциллограф. Настройки всех блоков представлены на рис. 1.14 – 1.23.

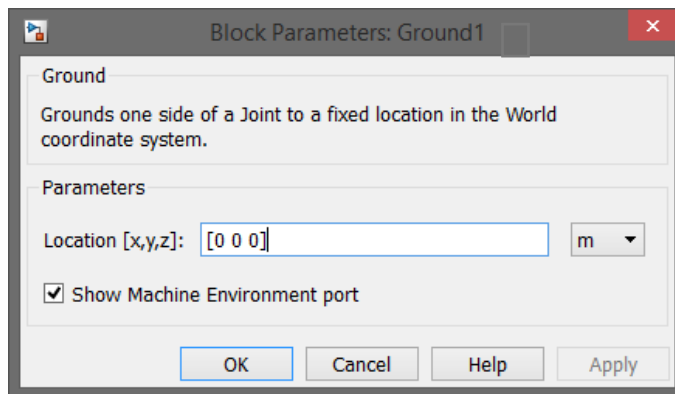


Рис. 1.14 Настройки блока «Ground»

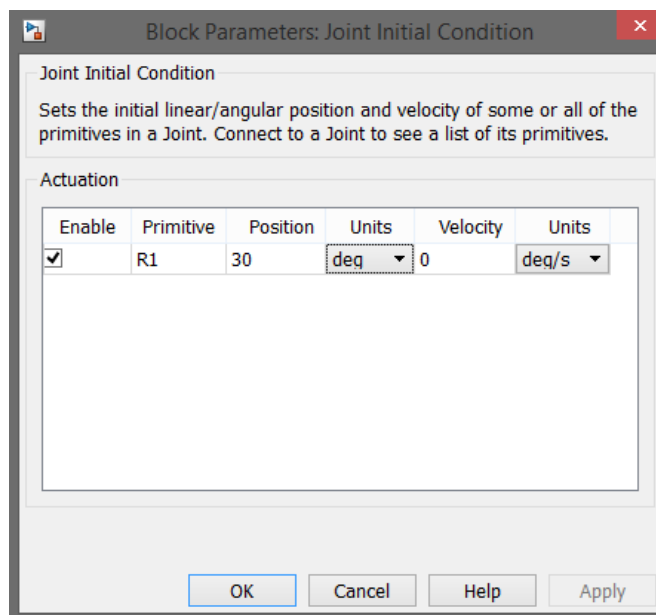


Рис. 1.15 Настройки блока «Joint Initial Condition»

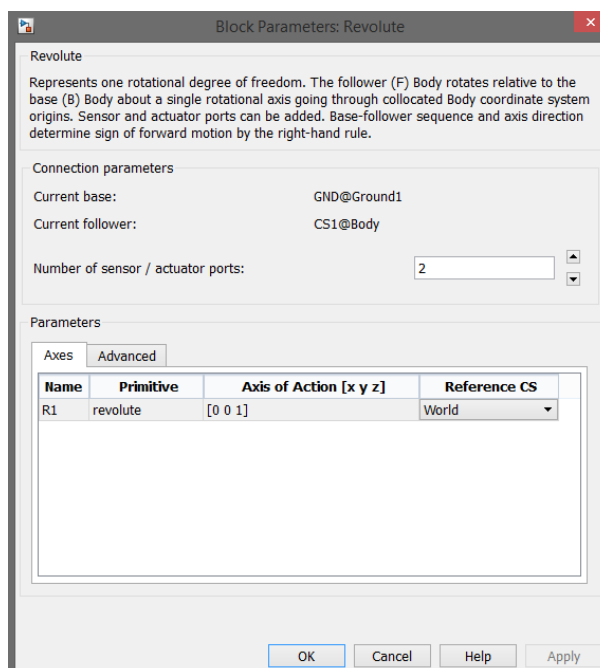


Рис. 1.16 Настройки блока «Revolute»

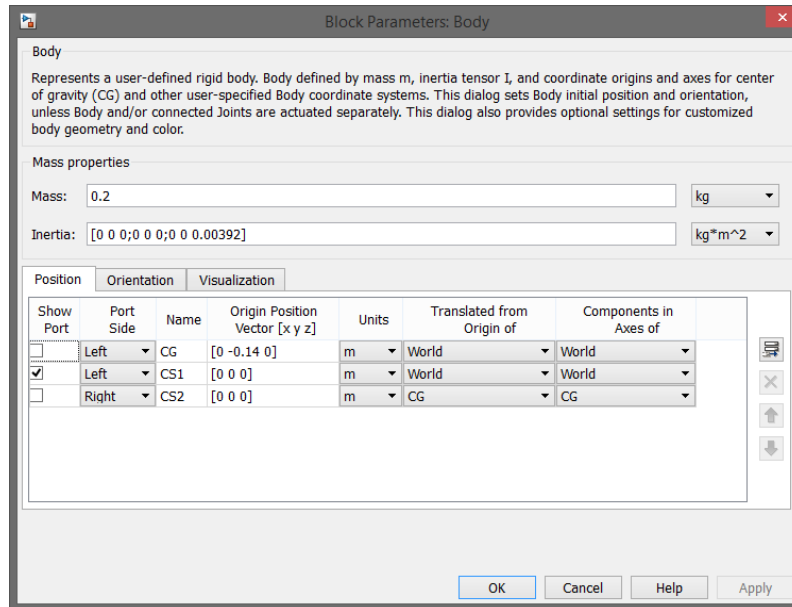


Рис. 1.17. Настройки блока Body

В окне Mass задаётся масса объекта, а в окне Inertia задаётся тензор инерции маятника. Т.к. в данном случае рассматривается однозвенный механизм, то галочка должна стоять только у порта CS1. В окнах Origin Position Vector задаются координаты звеньев. CG – координаты центра масс. CS1 и CS2 – координаты крайних положений звена.

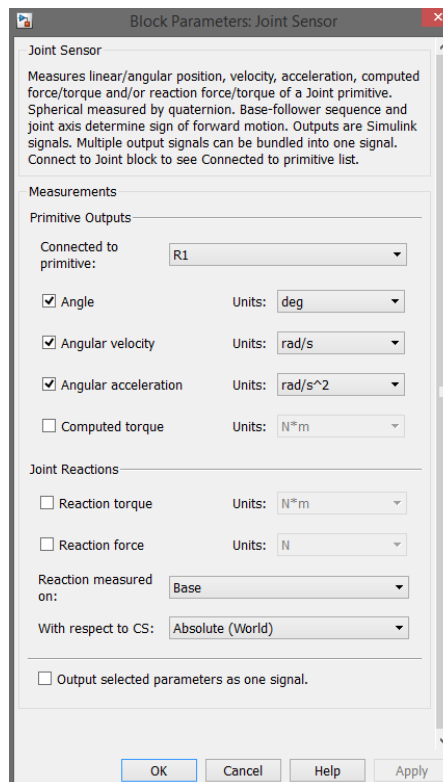


Рис. 1.18 Настройки блока «Joint Sensor»

Для получения графиков не только угла, но и угловой скорости и углового ускорения нужно поставить галочки возле Angular velocity и Angular acceleration.

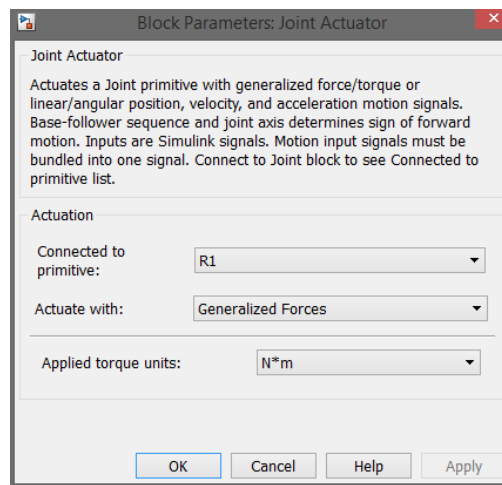


Рис. 1.19 Настройки блока Joint Actuator

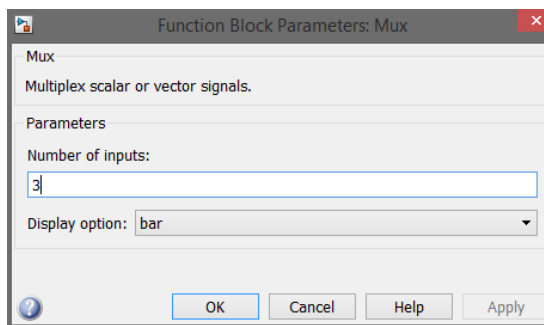


Рис. 1.20 Настройки блока Mux

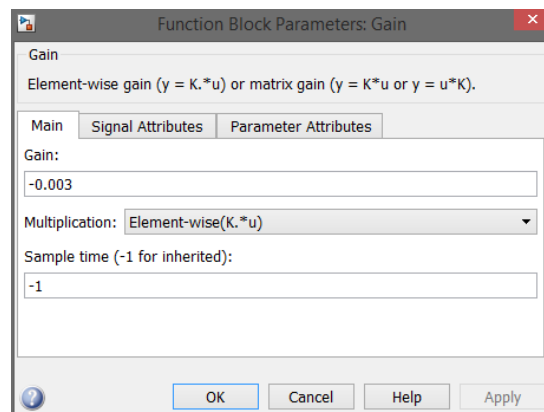


Рис. 1.21 Настройки блока Mux

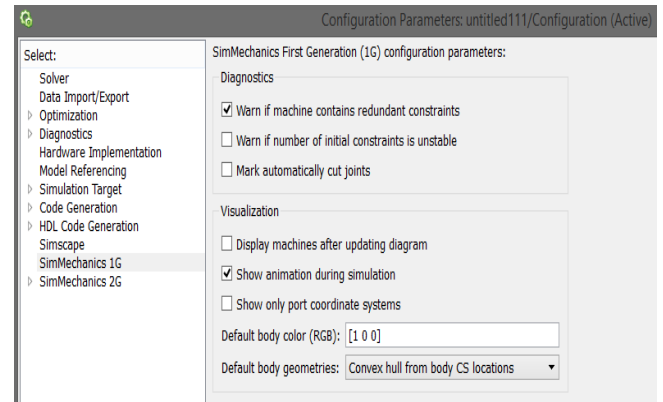
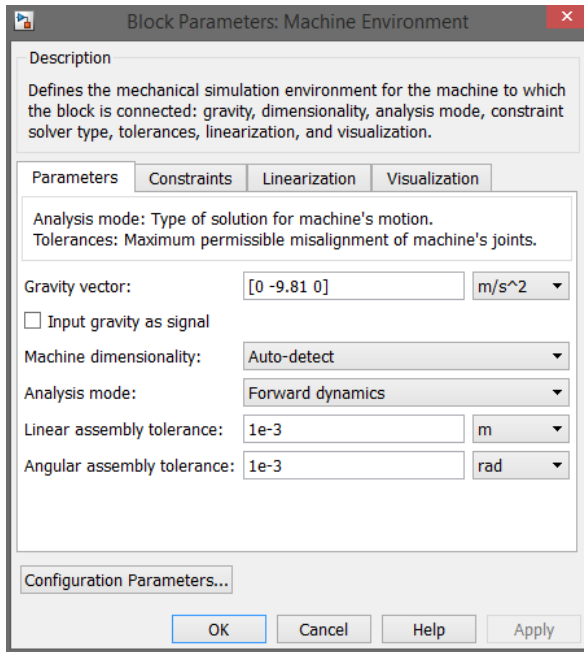


Рис. 1.22 Настройки блока Machine Environment

На рис.1.23 представлены графики зависимостей угла поворота, угловой скорости и углового ускорения маятника от времени, а на рис.1.24 – фрагмент анимации движения маятника.

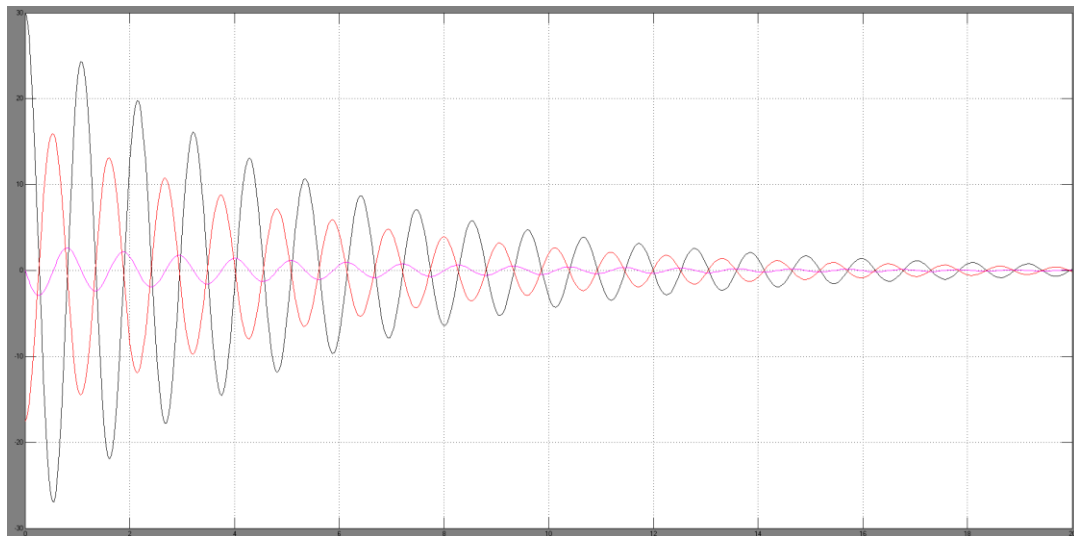


Рис. 1.23.Графики зависимостей угла поворота, угловой скорости и углового ускорения маятника от времени

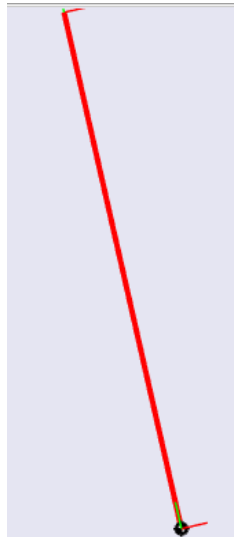


Рис. 1.24 Фрагмент анимации маятника

1.3 МОДЕЛИРОВАНИЕ ДВУХЗВЕННОГО МАЯТНИКА

Блок-схема модели представлена на рисунке 1.25.

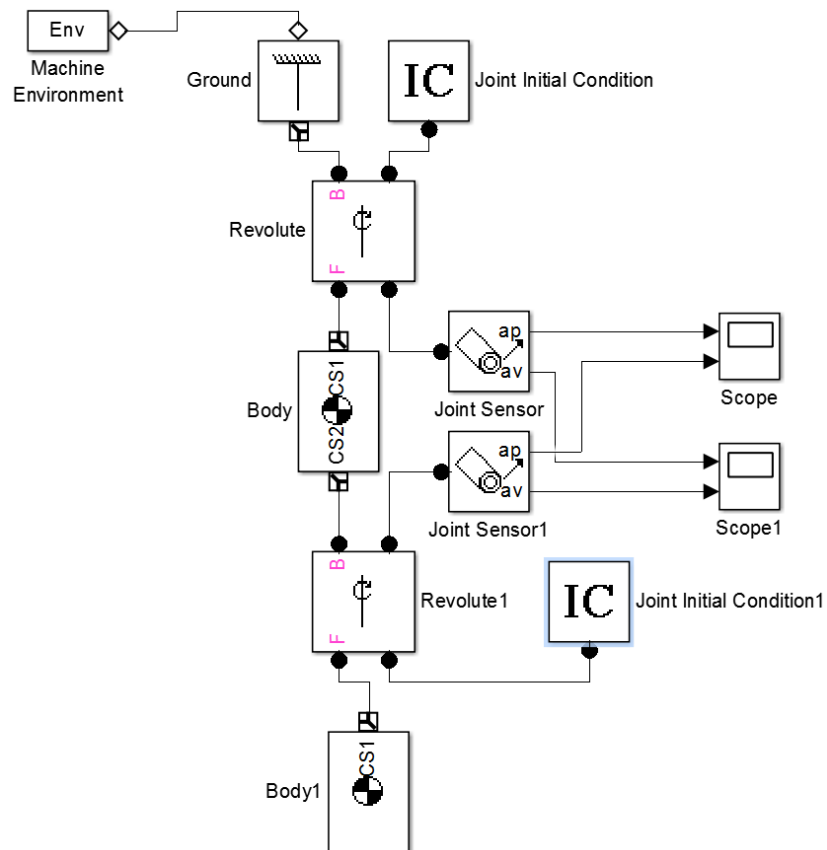


Рис.1.25 Модель двухзвенного маятника

Для построения схемы необходимо из предыдущей схемы убрать блоки «Joint Actuator», «Gain» и «Mux» и добавить по одному блоку «Revolute»,

«Body» и «Joint Sensor». На рис.1.26-1.35 представлены окна настроек блоков, пример получаемых графиков и фрагмент анимации двухзвенного маятника.

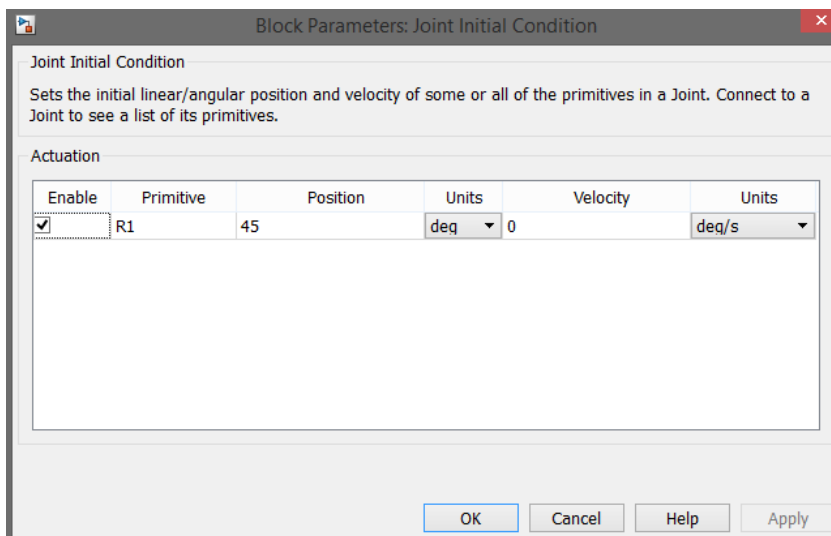


Рис. 1.26 Окно настройки блока «Joint Initial Condition»

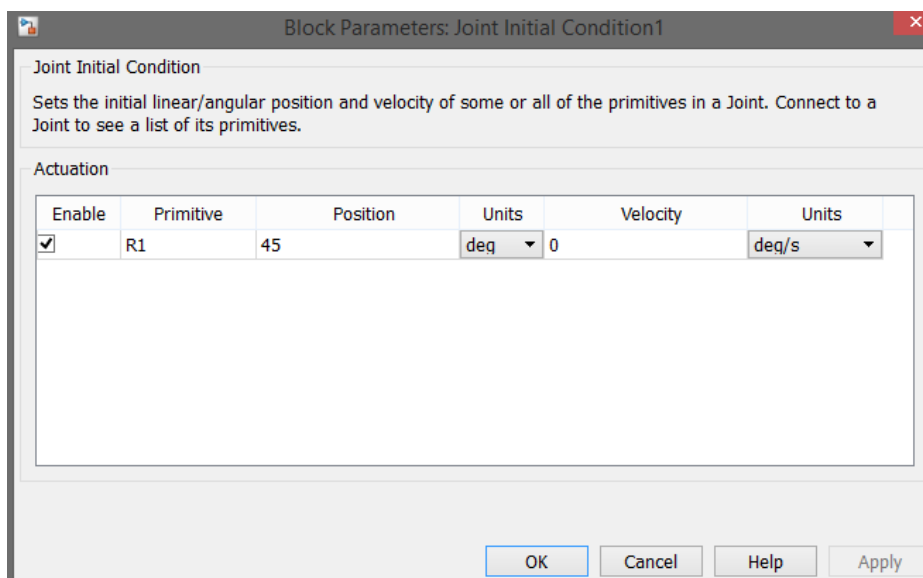


Рис. 1.27 Окно настройки блока «Joint Initial Condition»

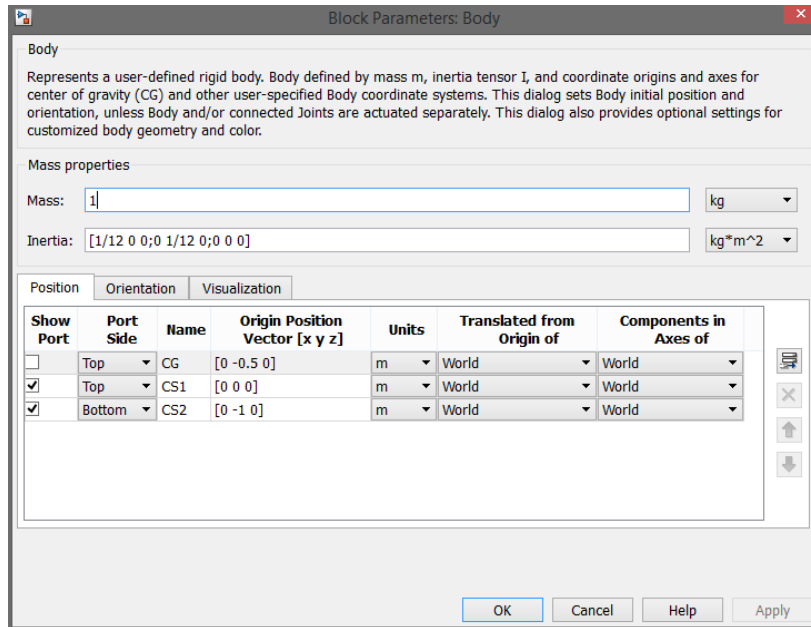


Рис. 1.28 Окно настройки блока «Body»

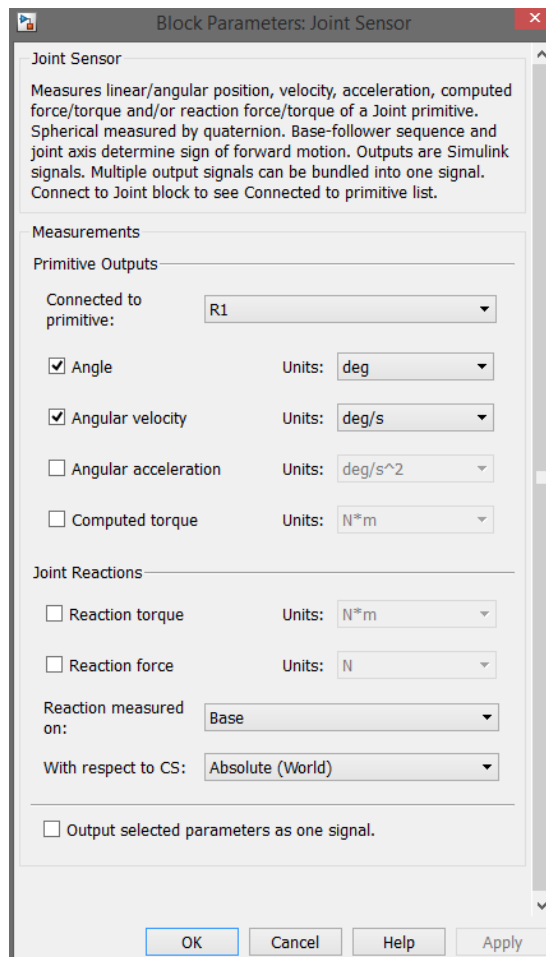


Рис. 1.29 Окно настройки блока «Joint Sensor/Joint Sensor1»

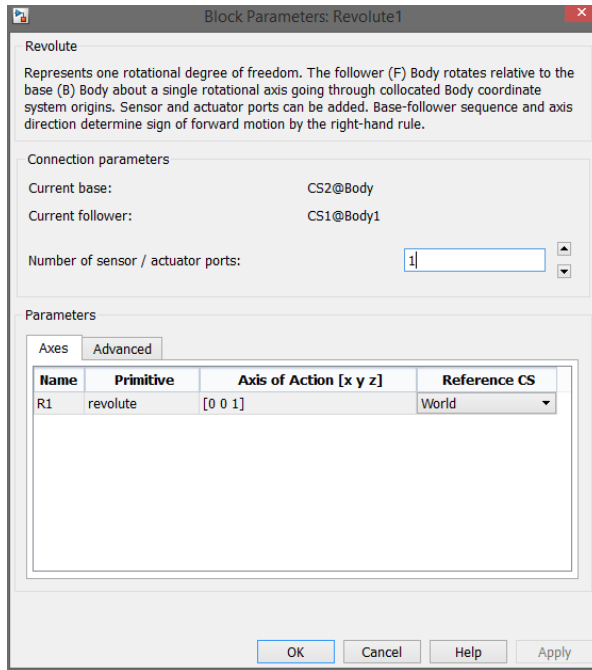


Рис. 1.30 Окно настройки блока «Revolute/Revolute1»

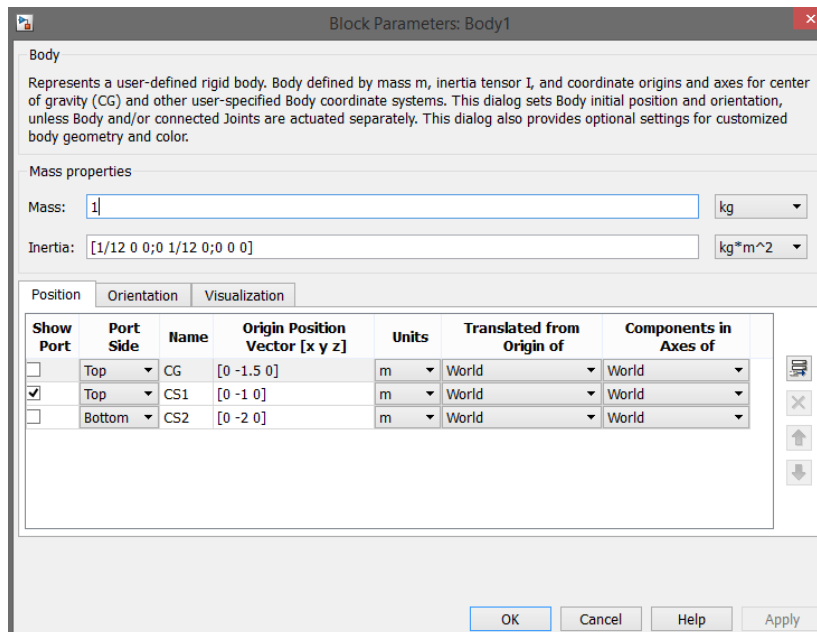


Рис. 1.31 Окно настройки блока «Body1»

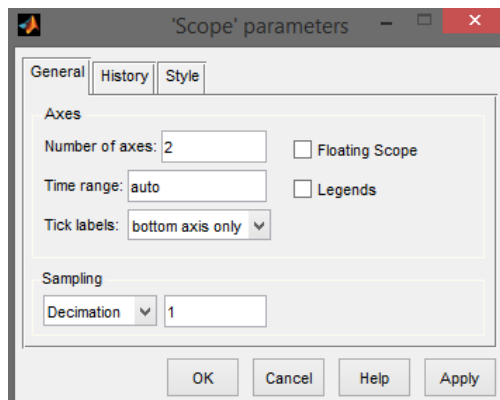


Рис. 1.32 Настройки блока «Scope/Scope1»

Настройки блоков «Machine Environment» и «Ground» идентичны настройкам при однозвенном маятнике и показаны на рис.1.14 и 1.22.

На рис.1.33-1.34 представлены графики зависимостей угла поворота и угловой скорости звеньев двухзвенного маятника от времени, а на рис.1.35 – фрагмент анимации движения маятника.

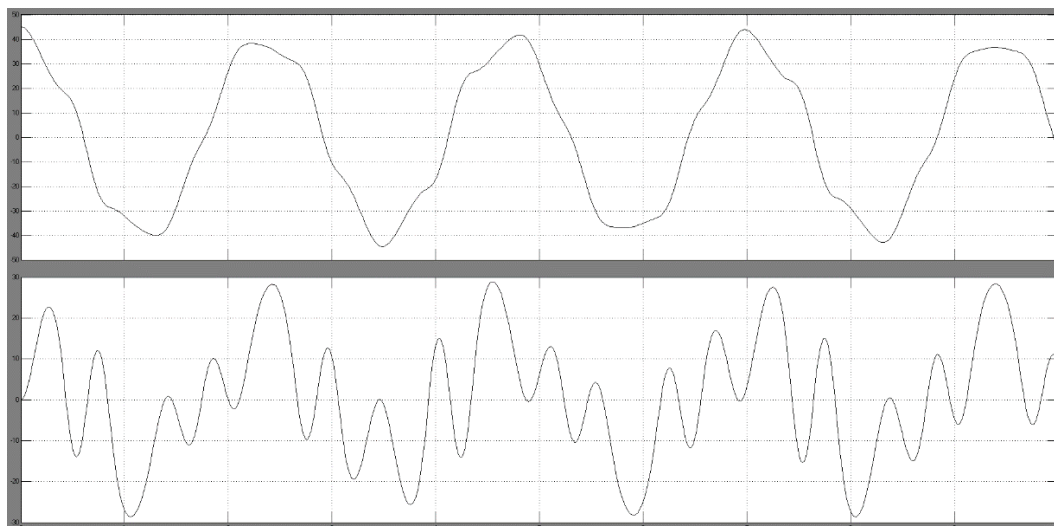


Рис. 1.33 Угол поворота и скорость первого звена маятника

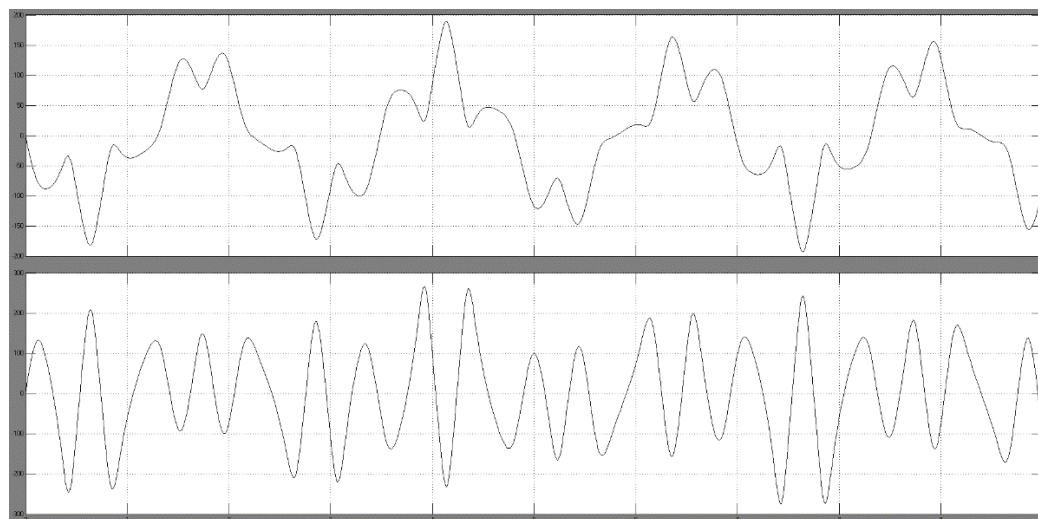


Рис. 1.34 Угол поворота и скорость второго звена маятника

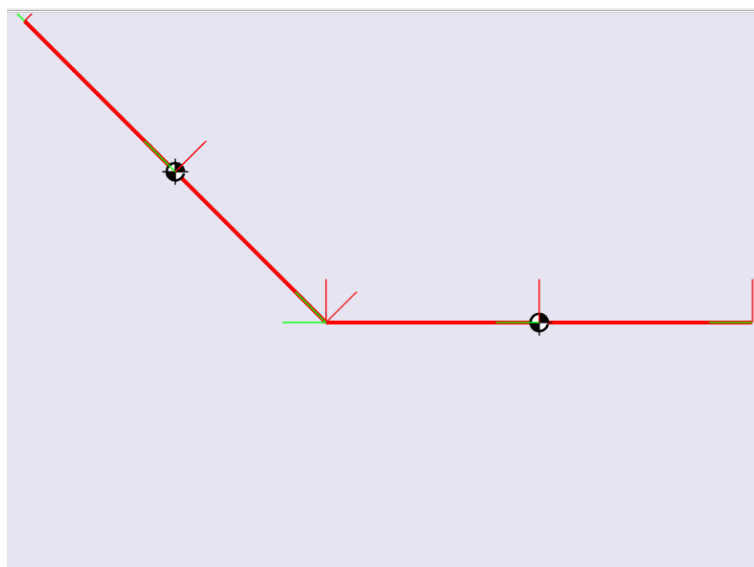


Рис. 1.35 Фрагмент анимации маятника

1.4 ВАРИАНТЫ ИСХОДНЫХ ДАННЫХ

Однозвенный маятник с сопротивлением

№ варианта	Начальный угол отклонения, градусы	Коэффициент сопротивления демпфера, $\frac{\text{Н}\cdot\text{м}\cdot\text{с}}{\text{рад}}$
1	30	0,001
2	35	0,0012
3	40	0,0017
4	45	0,0023
5	50	0,0028
6	55	0,0031
7	60	0,0034
8	65	0,0036
9	70	0,004
10	75	0,0042
11	31	0,0045
12	36	0,0049
13	41	0,0053
14	46	0,0058
15	51	0,006
16	56	0,0064
17	61	0,0068
18	66	0,0075
19	71	0,0081
20	76	0,0086

Двухзвенный маятник

№ варианта	Начальный угол отклонения первого звена, градусы	Начальный угол отклонения второго звена, градусы
1	30	75
2	35	70
3	40	65
4	45	-60
5	50	55
6	55	50
7	60	-45
8	65	40
9	70	35
10	75	30
11	31	-76
12	36	71
13	41	-66
14	46	61
15	51	56
16	56	-51
17	61	46
18	66	41
19	71	-36
20	76	31

1.5 СОДЕРЖАНИЕ ОТЧЁТА

В отчёте о проделанной работе должно содержаться следующая информация.

- Название лабораторной работы и её цель.
- Расчетная схема объекта моделирования – однозвенного или двухзвенного маятников;
- Имитационная модель механизмов, схемы которых представлены на рис. 1.1 и 1.2.
- Интерфейсы блоков, используемых в модели;
- Графики движения объектов моделирования;
- Фрагменты анимации движения исследуемых объектов;
- Проверка адекватности разработанной модели путем анализа получаемых результатов, выводы по работе;

- Список использованной литературы.

1.6 КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

1. Каков состав библиотеки пакета SimMechanics.
2. Каковы особенности имитационного моделирования механизмов в SimMechanics/MATLAB.
3. Что такое глобальные и локальные системы координат механизмов?
4. Задание законов движения звеньям механизмов и их исследование.
5. Как проверить адекватность построенной модели на примере физических маятников?

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

1. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании / Дьяконов В.П. Полное руководство пользователя - М.: СОЛОН-Пресс. – 2003. – 576 с.
2. Моделирование и визуализация движений механических систем в MATLAB: Учебное пособие / В.С.Щербаков, М. С. Корытов, А.А. Руппель и др.– Омск: СибАДИ, 2007. – 84с.
3. Моделирование мехатронных систем в среде MATLAB (Simulink / SimMechanics): учебное пособие для высших учебных заведений / Мусалимов В.М., Г.Б. Заморуев, И.И. Калапышина и др. – СПб: НИУ ИТМО, 2013. – 114 с.
4. Моделирование процессов и систем в MATLAB. Учебный курс / Лазарев Ю.П. - СПб.: Питер, 2005, 511 с.

2. Лабораторная работа №2

МОДЕЛИРОВАНИЕ ПРОЦЕССА УРАВНОВЕШИВАНИЯ ОБРАЩЕННОГО МАЯТНИКА В ВЕРТИКАЛЬНОМ ПОЛОЖЕНИИ ЗА СЧЕТ УПРАВЛЯЕМОГО ДВИЖЕНИЯ ПОЛЗУНА В ПАКЕТЕ SIMMECHANICS СРЕДЫ МАТЕМАТИЧЕСКОГО ИМИТАЦИОННОГО БЛОЧНОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ SIMULINK/MATLAB

Цель работы: Ознакомиться с возможностями пакета *SimMechanics* для компьютерного моделирования процесса уравнивания обращенного маятника в вертикальном положении за счет управляемого движения ползуна. Освоить основные принципы создания имитационных математических моделей подобных механических систем.

2.1 ЗАДАНИЕ НА ЛАБОРАТОРНУЮ РАБОТУ

На рис.2.1 приложена расчетная схема исследуемого объекта – горизонтальный подвижный корпус (ползун) с прикрепленным к нему обращенным маятником. Задача заключается в стабилизации вертикального положения обращенного маятника, установленного на ползуне. Построим схему механизма, задачей которого будет за счёт перемещения ползуна удерживать маятник в вертикальном положении.

Исходные данные:

масса маятника $m = 0.2$ кг;

длина маятника $l = 0.02$ м

начальный угол отклонения маятника от положения равновесия $\varphi_0 = 175^\circ$.

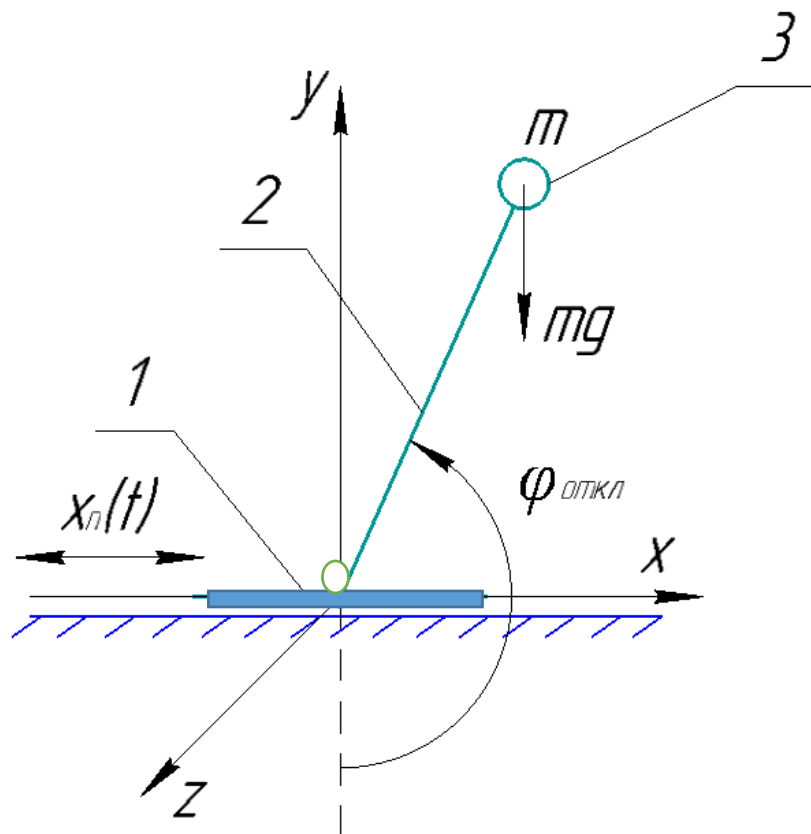


Рис.2.1 Схема исследуемого механизма: 1-ползун, 2-невесомый стержень, 3-груз

Имеется невесомый стержень (2) с грузом (3), который крепится и вращается вокруг горизонтальной оси, проходящей через середину верхней грани ползуна (1), который может совершать поступательное движение вдоль оси X. Известны начальный угол положения маятника, масса груза маятника и длина маятника.

2.2 ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

1. Создайте новую Simulink-модель.
2. Для задания стойки используем блок «Ground», который находится в разделе Bodies пакета SimMechanics. В параметрах блока указываются координаты $[0 \ 0 \ 0]$, которые будут соответствовать координатам начала отчета.
3. Далее присоединяем к блоку «Ground» блок «Joint Initial Condition». В параметрах блока укажите позицию Position = 0 м (рис. 2.2).

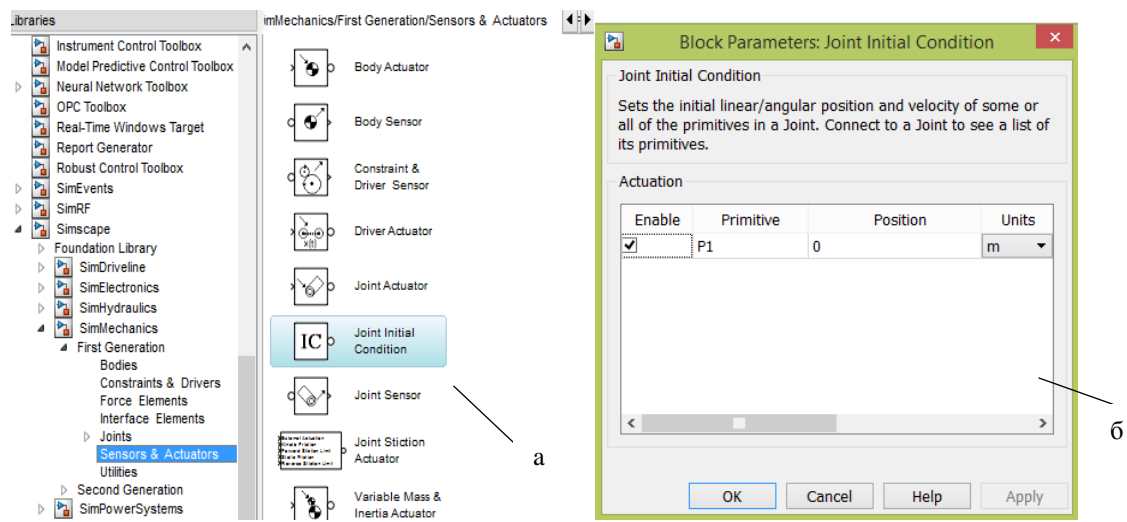


Рис.2.2 Блок «Joint Initial Condition»: а)-расположение в библиотеке, б)-параметры настройки

4. Так как корпус может совершать только поступательное движение по оси x , то возьмем в качестве блока сопряжения блок «Prismatic». В параметрах блока необходимо указать $[1 \ 0 \ 0]$, что будет означать возможность движения по оси x .

5. К одному из входов данного блока подключайте блок «Joint Sensor», который позволяет измерить характеристики относительного движения частей примитива. В данном случае выбираем примитив-«поступательный P» и выбираем следующие параметры измерения (рис.2.4):

- позицию (Position) – перемещение части примитива, соединенной с телом Follower, относительно его части, соединенной с телом Base;
- скорость (Velocity) – относительная скорость;
- ускорение (Acceleration) – относительное ускорение;
- реакция (Reaction force) – сила реакции вдоль оси примитива.

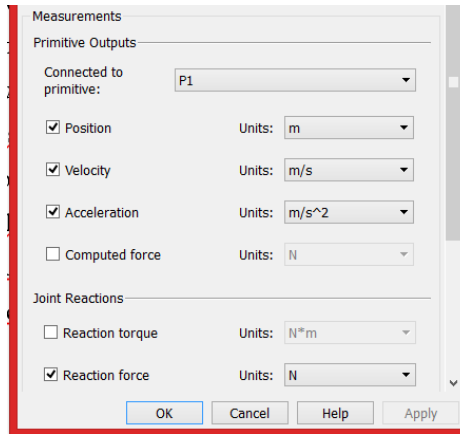


Рис.2.3 Настройки блока «Joint Sensor»

6. Моделирование корпуса (ползуна) данного механизма реализуется при помощи блока «Body» (рис.2.4), который представляет собой твердое тело (отдельное звено механизма, движения которого моделируются) с определенными пользователем параметрами. Данный блок находится в разделе Bodies пакета SimMechanics.

В качестве задаваемых параметров выступают:

- масса тела (Mass), которая может быть выражена в различных единицах;
- тензор инерции тела относительно его центра масс (Inertia), представляющий собой матрицу размером 3x3:

$$H = \begin{bmatrix} J_{ix} & 0 & 0 \\ 0 & J_{iy} & 0 \\ 0 & 0 & J_{iz} \end{bmatrix},$$

где J_{ix} , J_{iy} , J_{iz} , – осевые моменты инерции тела относительно осей собственной локальной системы координат, связанной с его центром масс.

Для того, чтобы добавить или убрать изображение входа/выхода определенной точки на пиктограмме блока «Body» в окне модели, используется установка или сброс флажка в колонке Show port.

В колонке Translated from origin of указывается имя системы координат, от начала которой отсчитываются координаты текущей характерной точки. Как минимум одна характерная точка должна быть задана в системе координат WORLD либо в системе координат ADJOINING. Это необходимо, чтобы связать данное тело с соседними неподвижными или подвижными телами.

Система координат WORLD – это инерциальная неподвижная система, связанная с Землей, а система координат ADJOINING связана с шарниром.

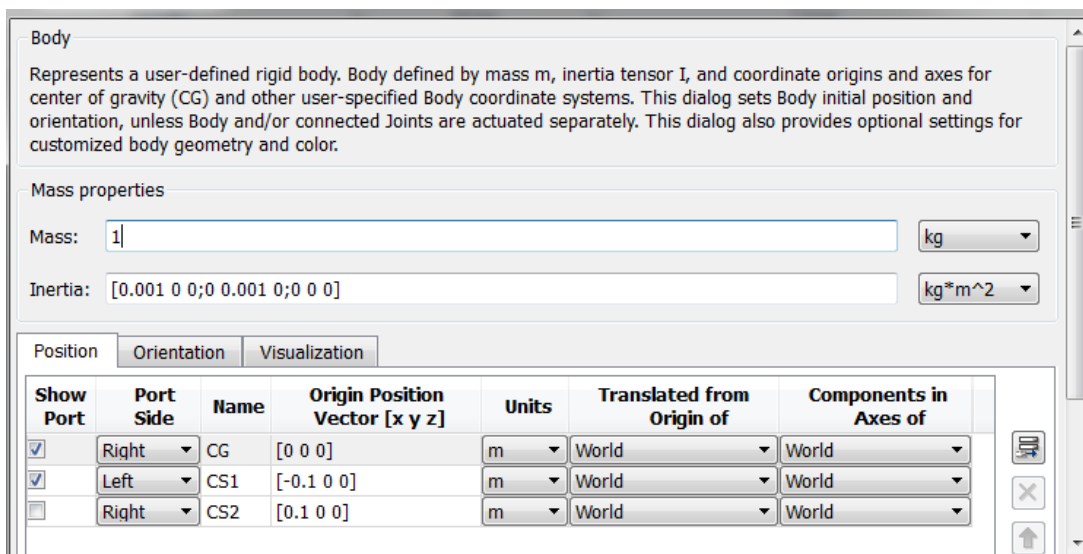


Рис. 2.4 Настройка параметров блока «Body»

7. Так как стержень может совершать только вращение вокруг оси OZ, то возьмем в качестве блока сопряжения блок «Revolute» (рис. 12.5). В параметрах блока необходимо указать [0 0 1], что будет означать возможность вращения вокруг оси OZ.

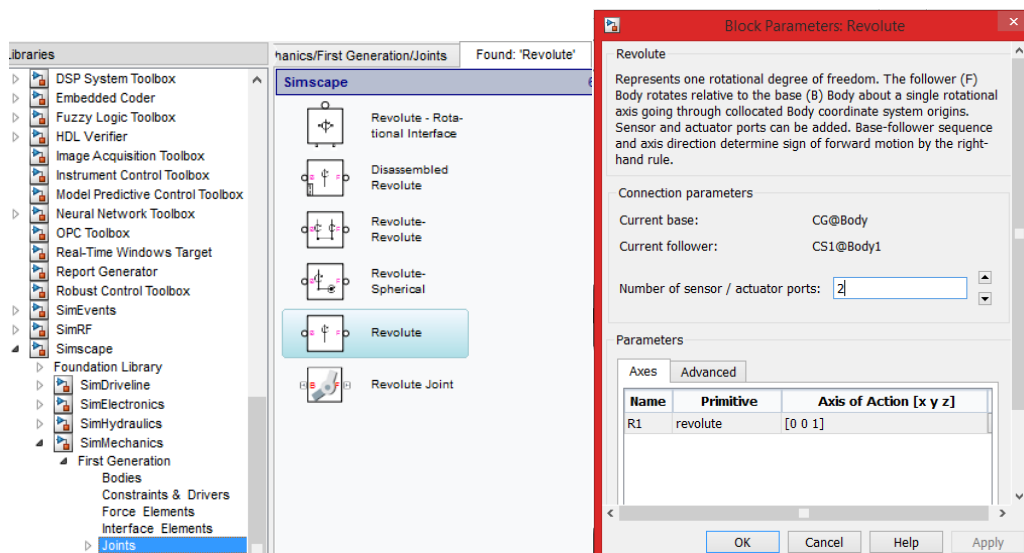


Рис.2.5 Блок Joint Revolute: а)-расположение в библиотеке, б)-параметры настройки

8. На вход блока «Revolute» подключается блок «Joint Initial Condition», где указываем начальный угол $\varphi = 175^\circ$.

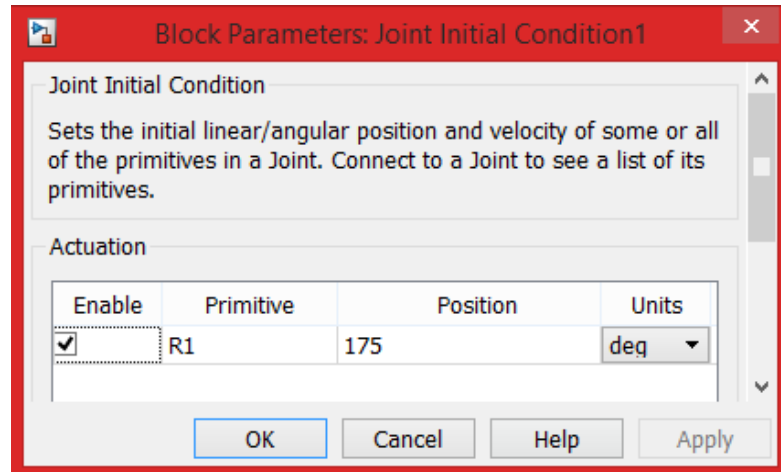


Рис. 2.6 Настройки блока «Joint Initial Condition»

9. К блоку «Revolute» подключается блок «Body1», который моделирует стержень с грузом. Поскольку сила инерции задается относительно центра масс тела, в блоке Body1 делается соответствующая рис.2.7 запись тензора инерции.

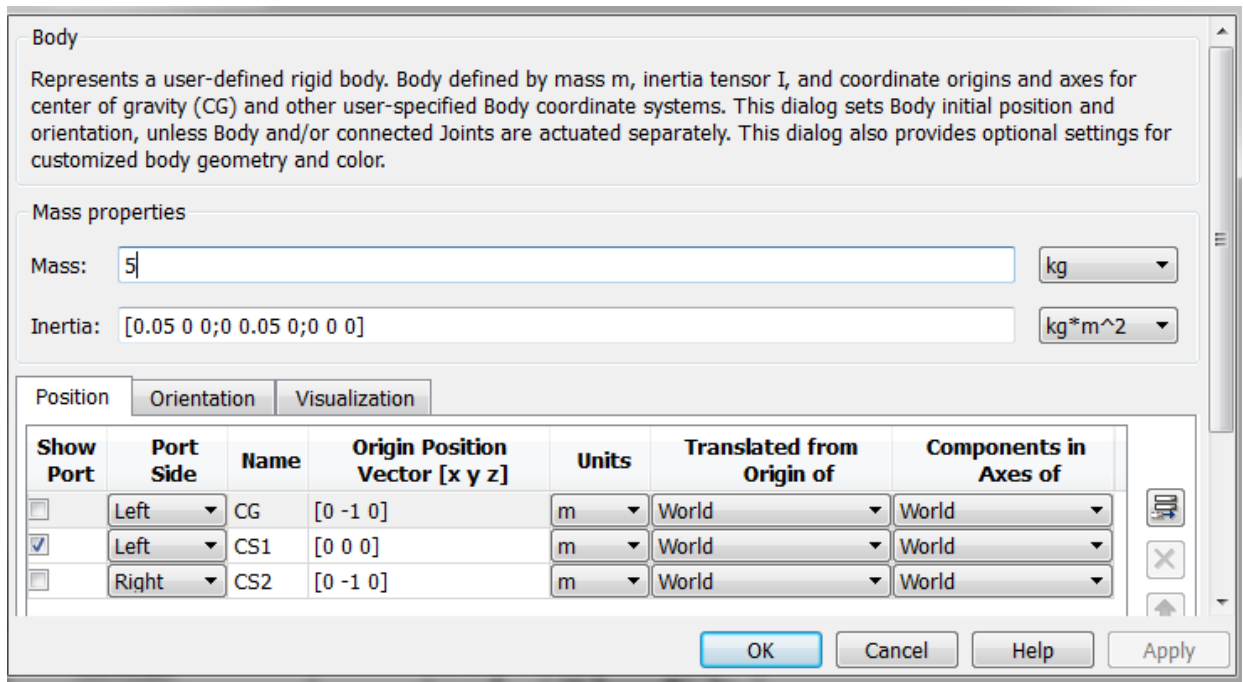


Рис. 2.7 Настройка параметров блока «Body1»

10. К выходу блока «Revolute» подключается блок «Joint Sensor1» (рис.2.8).

Параметры для измерения, следующие:

- угол (Angle) – угол поворота части примитива, соединенной с телом Follower, относительно его части, соединенной с телом Base;

- относительную угловую скорость (Angular velocity);

- относительное угловое ускорение (Angular acceleration);

Помимо этого, вставляем галочку на флажок «Output selected parameters as one signal» для того, чтобы можно было измерить все 3 параметра в одном сигнале.

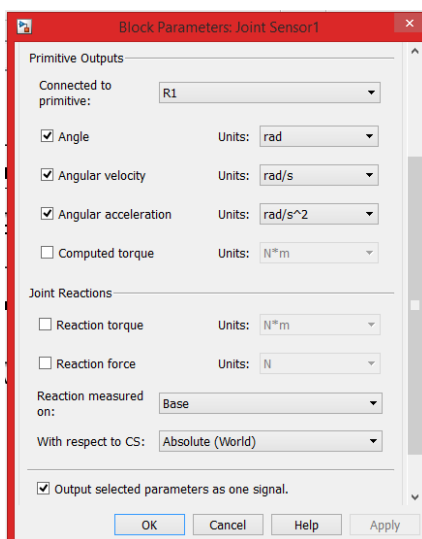


Рис. 2.8 Настройки блока «Joint Sensor1»

11. Через элемент «Demux» разбиваем измеренные параметры на 3 части. Кроме блоков «Score» еще присутствует блок «Continuous Angle» (рис. 2.9, в), который позволяет получить правильное значение относительного угла поворота.

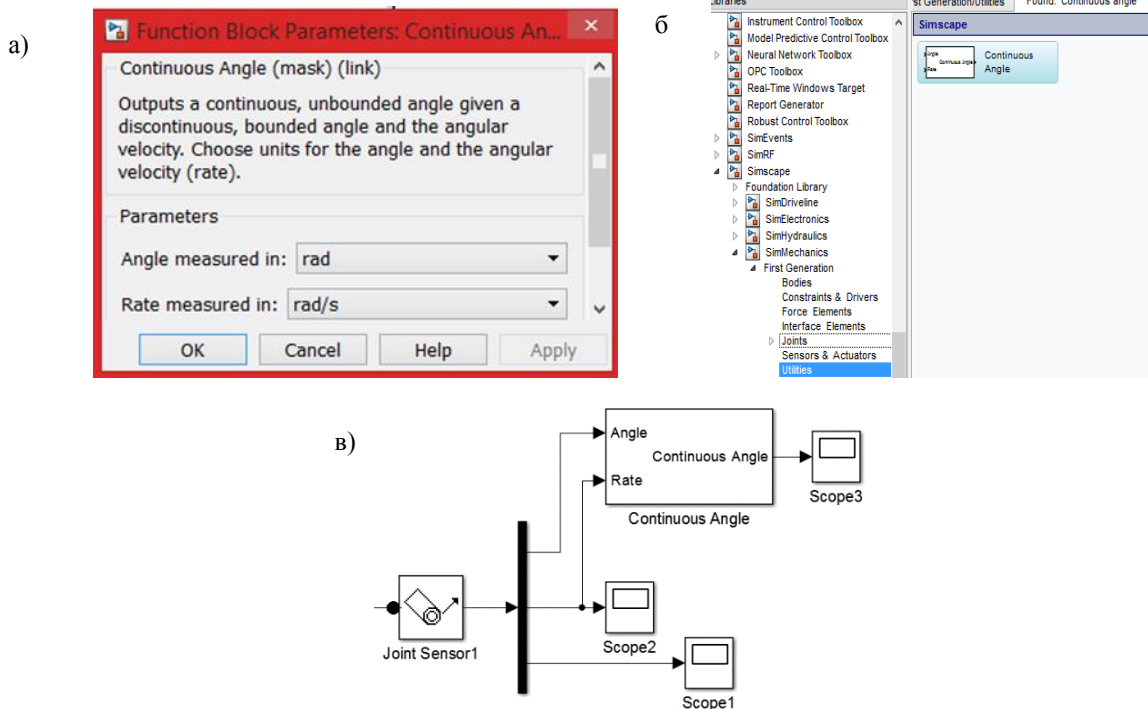


Рис. 2.9 Измерение параметров: а)-расположение в библиотеке, б)-настройки Continuous Angle, в)-схема подключения

12. Значение измеренного угла сравниваем с значением $\varphi=180^\circ$, ошибка подается в PID-регулятор (рис.2.10), откуда сигнал поступает в качестве ускорения, скорости и перемещения ползуна, за счет движения которого и удерживается обращенный маятник в вертикальном состоянии.

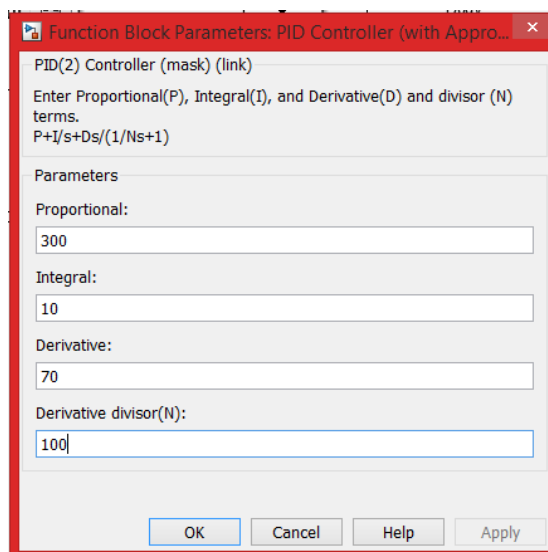


Рис.2.10 Настройка блока PID-регулятор

13. Чтобы задать движение, два раза интегрируется сигнал с PID-регулятора. Далее сигналы объединяются в один с помощью блока Mux и

подаются на «Joint Actuator». Сигнал от «Joint Actuator» подается на «Prismatic» (рис.2.11).

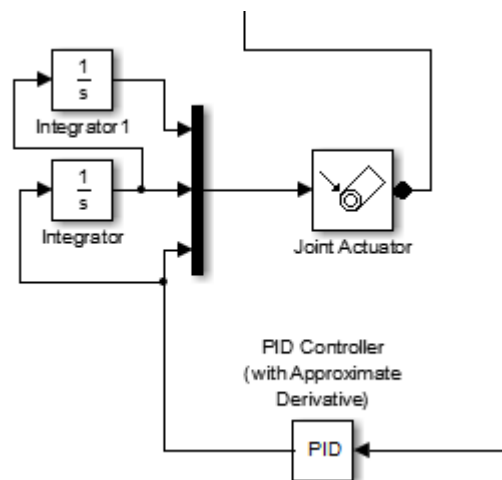


Рис. 2.11 Блок-схема задания движения ползуна

Коэффициенты настройки ПИД-регулятора представлены на рис. 2.12.

Controller parameters	
Source:	internal
Proportional (P):	300
Integral (I):	50
Derivative (D):	100

Рис. 2.12 Коэффициенты ПИД-регулятора

Добавим в модель вязкое трение (рис. 2.13). К сигналу Reaction force на оси у присоединяется блок Gain. Далее присоединяется блок «Joint Actuator1», выход которого присоединяется ко входу блока «Prismatic».

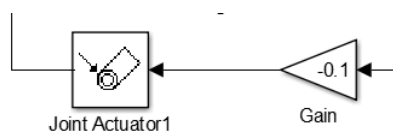


Рис.2.13 Моделирование вязкого трения

Имитационная модель рассматриваемого объекта в среде SimMechanics представлена на рис 2.14.

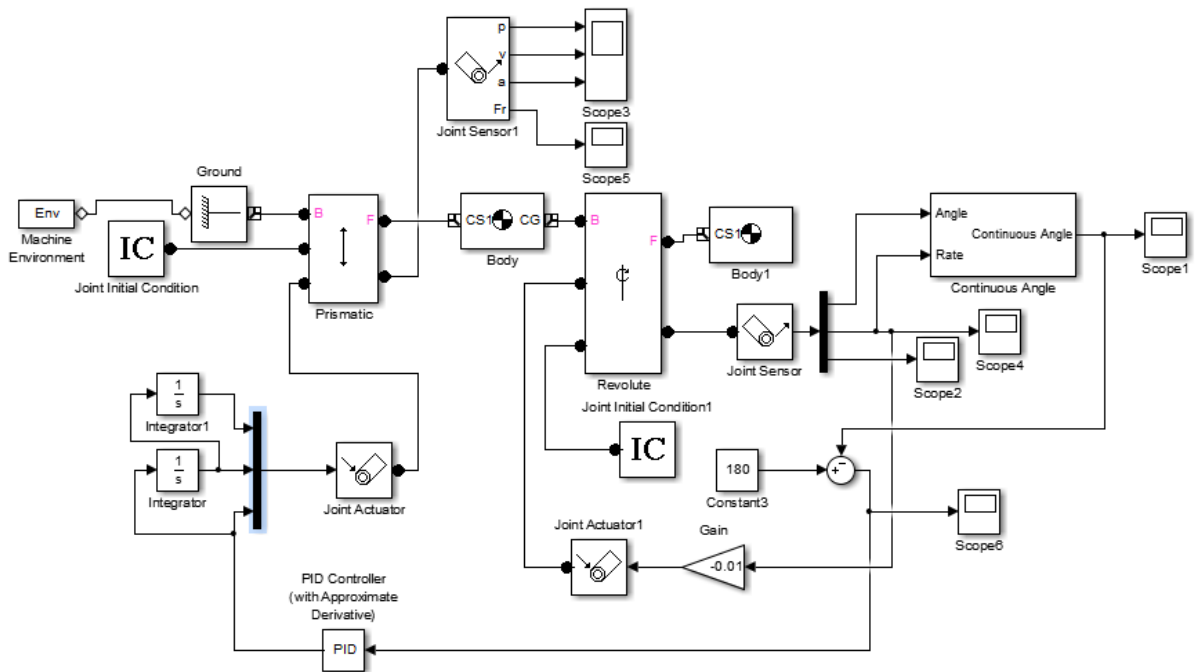


Рис. 2.14 Схема модели ползуна с обращенным маятником

Полученные результаты:

Результаты в виде графиков перемещения, скорости и ускорения ползуна (рис.2.15) в процессе приведения обращенного маятника в вертикальное положение показаны в блоке «Scope».

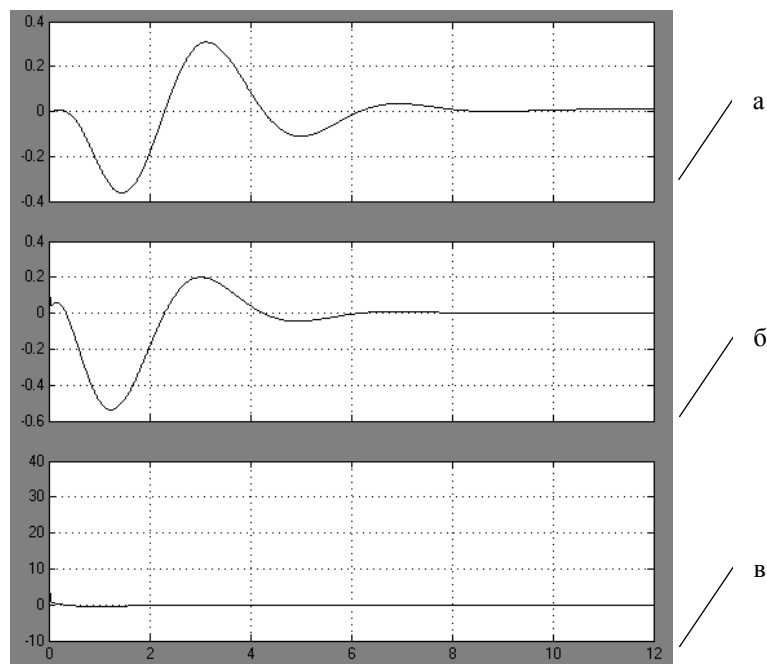


Рис. 2.15 Графики: а) -перемещения, б) -скорости, в) -ускорения ползуна

График сил реакции, возникающих при движении ползуна (рис.2.16) показан в блоке «Scope 5».

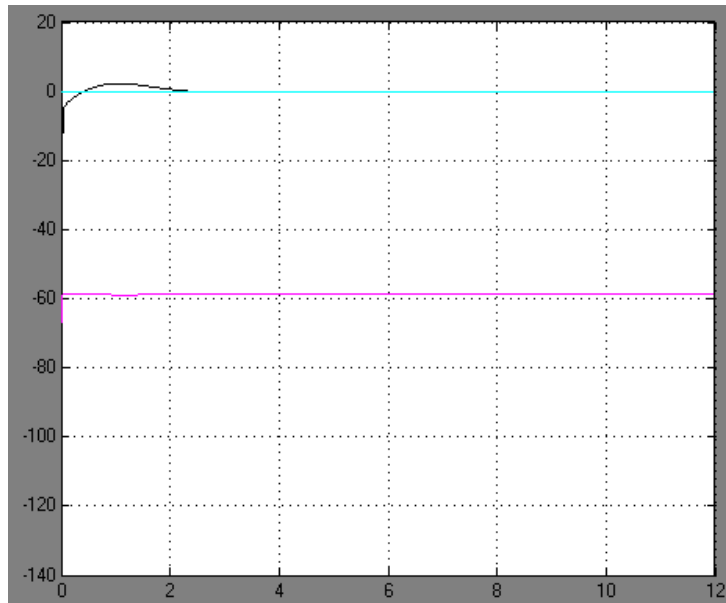


Рис. 2.16 График сил реакции, возникающих при движении ползуна

График угла поворота маятника (рис.2.17) показан в блоке «Score1».

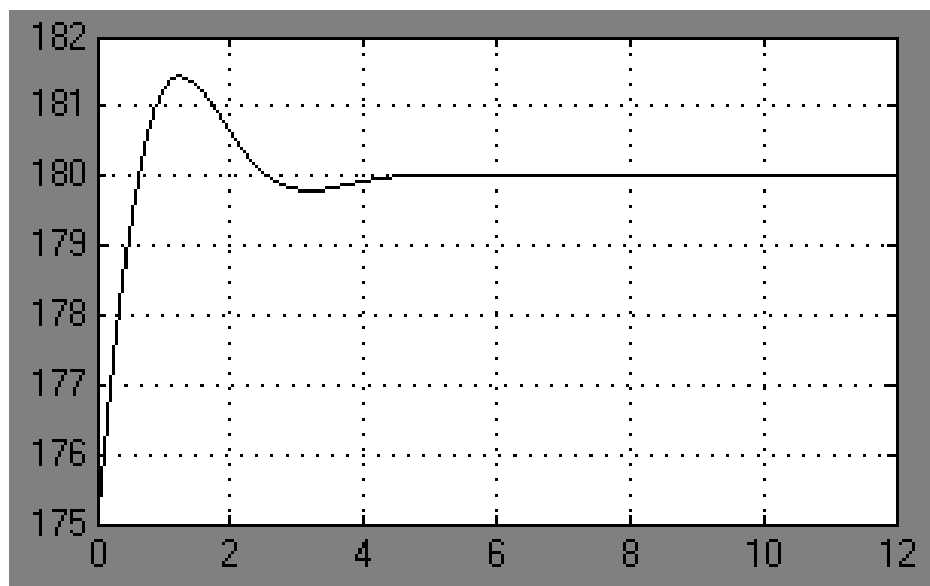


Рис. 2.17 График угла поворота обращенного маятника

График углового ускорения маятника (рис.2.18) показан в блоке «Score2».

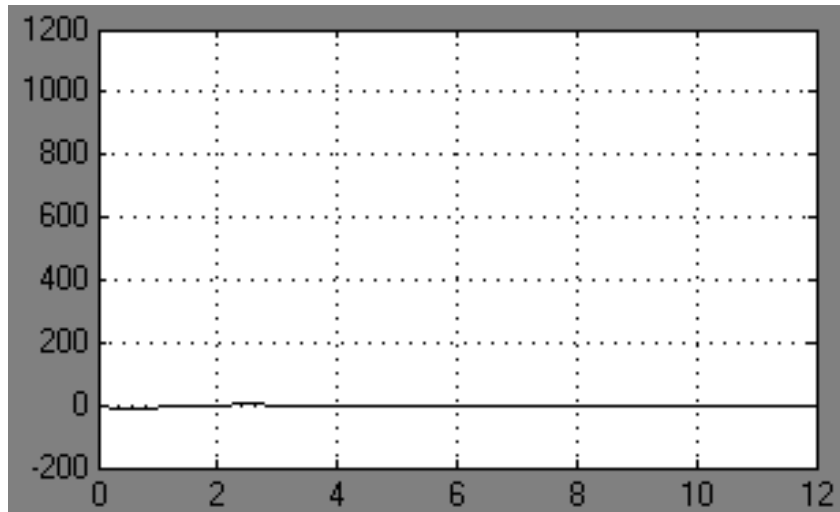


Рис. 2.18 График углового ускорения маятника

График «ошибки» угла поворота маятника (рис.2.19) показан в блоке Score 6.

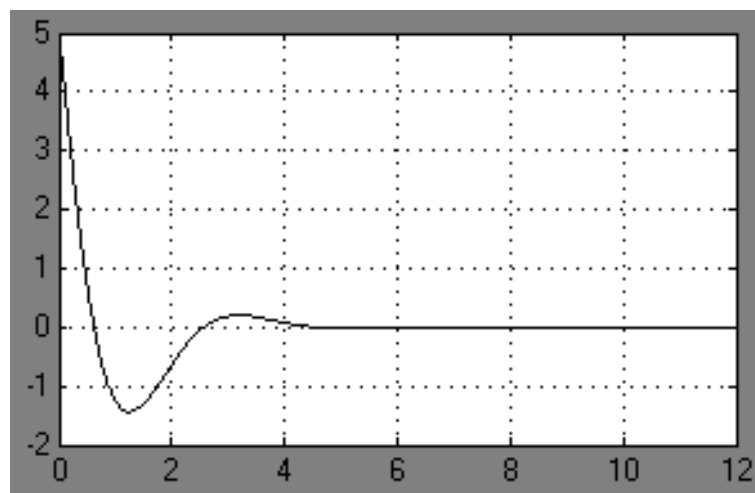


Рис. 2.19 График «ошибки» угла поворота маятника

Вывод: При выполнении данной работы было проведено компьютерное моделирование процесса приведения обращенного маятника в вертикальное положение за счет управляемого движения ползуна с в среде MATLAB/Simulink/SimMechanics. Были получены графики перемещения скорости и ускорения ползуна и маятника, а также графики сил реакции, возникающих при движении ползуна. Также был получен график ошибки угла поворота маятника. Представленные результаты показывают, что при

соответствующей настройке ПИД-регулятора представляется возможным привести маятник в вертикальное положение примерно за 4 секунды.

2.3 ВАРИАНТЫ ЗАДАНИЯ

Таблица 2.1 – Варианты задания

№ варианта	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Масса дебаланса, кг	6	7	3	5,5	6	5	4,5	7	6,5	4
Длина маятника, l , м	1,2	1,1	1	1,5	1,7	1,2	1,3	1	1,4	1,1
Начальный угол положения маятника, φ_0 °	170	165	140	135	175	161	130	150	155	172

2.4 КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

1. За счёт чего удастся привести обращенный маятник в вертикальное положение?
2. Как формируется необходимое перемещение ползуна для приведения обращенного маятника в вертикальное положение?
3. Какой максимальный начальный угол может иметь обращенный маятник, из которого его можно было бы привести к вертикальному положению?
4. Как можно уменьшить время процесса приведения маятника к вертикальному положению?
5. Какую роль играет вязкое сопротивление в оси обращенного маятника?

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

1. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании / Дьяконов В.П. Полное руководство пользователя - М.: СОЛОН-Пресс. – 2003. – 576 с.
2. Моделирование и визуализация движений механических систем в MATLAB: Учебное пособие / В.С.Щербаков, М. С. Корытов, А.А. Руппель и др.– Омск: СибАДИ, 2007. – 84с.

3. Моделирование мехатронных систем в среде MATLAB (Simulink / SimMechanics): учебное пособие для высших учебных заведений / Мусалимов В.М., Г.Б. Заморуев, И.И. Калапышина, и др. – СПб: НИУ ИТМО, 2013. – 114 с.

4. Моделирование процессов и систем в MATLAB. Учебный курс / Лазарев Ю.П. - СПб.: Питер, 2005, 511 с.

3. Лабораторная работа №3

КОМПЬЮТЕРНОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ДВИЖЕНИЯ МЕХАНИЗМА С ЗУБЧАТЫМ ЗАЦЕПЛЕНИЕМ В ПАКЕТЕ РАСШИРЕНИЯ SIMMECHANICS СРЕДЫ МАТЕМАТИЧЕСКОГО ИМИТАЦИОННОГО БЛОЧНОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ SIMULINK/MATLAB

Цель работы:

- Ознакомиться с пакетом расширения SimMechanics среды математического имитационного блочного моделирования Simulink/Matlab на примере моделирования движения зубчатого механизма.
- Провести компьютерное моделирование движения механизма с зубчатым зацеплением. Проверить правильность полученной модели.

3.1 КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ СВЕДЕНИЯ

В данной работе проводится моделирование движения механизма с зубчатым зацеплением, а именно двухступенчатого редуктора.

Кинематическая схема рассматриваемого механизма упрощенно представлена на рис. 3.1.

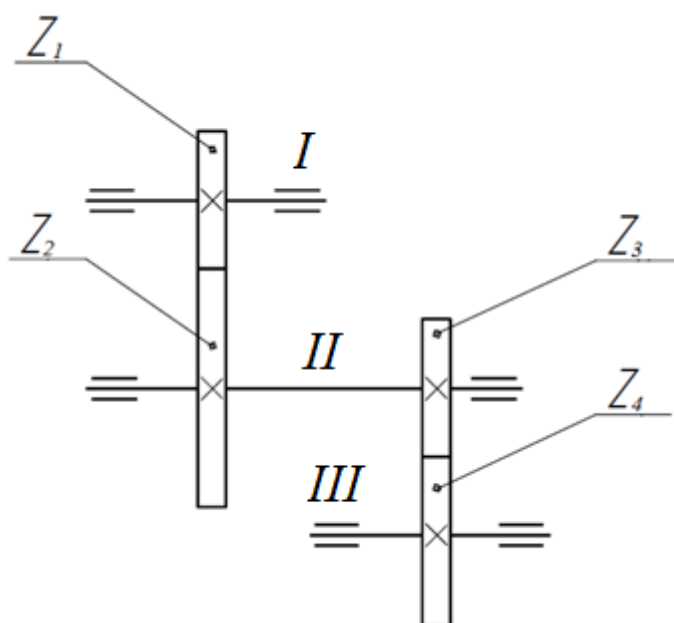


Рис. 3.1 Кинематическая схема двухступенчатого редуктора

Для моделирования зубчатого зацепления в SimMechanics необходимо рассчитать некоторые из основных геометрических параметров зубчатых колес. Искомые параметры приведены в табл.3.1.

Табл. 3.1 Основные параметры, необходимые для построения зубчатого зацепления в структурной модели SimMechanics

Число зубьев	Z_1, Z_2, Z_3, Z_4
m – модуль расчетный	Стандартные значения модуля, мм Ряд 1: 0.3, 0.4, 0.5, 0.6, 0.8, 1.0, 1.25, 1.5, 2.0, 2.5 Ряд 2: 0.35, 0.45, 0.55, 0.7, 0.9, 1.125, 1.375, 1.75, 2.25, 2.75
u_{nk} – передаточное отношение зубчатой пары	$u_{nk} = \frac{Z_k}{Z_n} = \frac{Z_{\text{ведомого}}}{Z_{\text{ведущего}}}$
d -диаметр делительной окружности зубчатого колеса	$d = \frac{m \cdot Z_n}{\cos \beta}$ β – угол наклона зубьев для прямозубой передачи равен нулю
a_ω – межосевое расстояние	$a_\omega = \frac{d_n + d_k}{2} = \frac{m \cdot Z_n + m \cdot Z_k}{2}$

На рис.3.2 представлена блок-схема модели исследуемого объекта в SimMechanics.

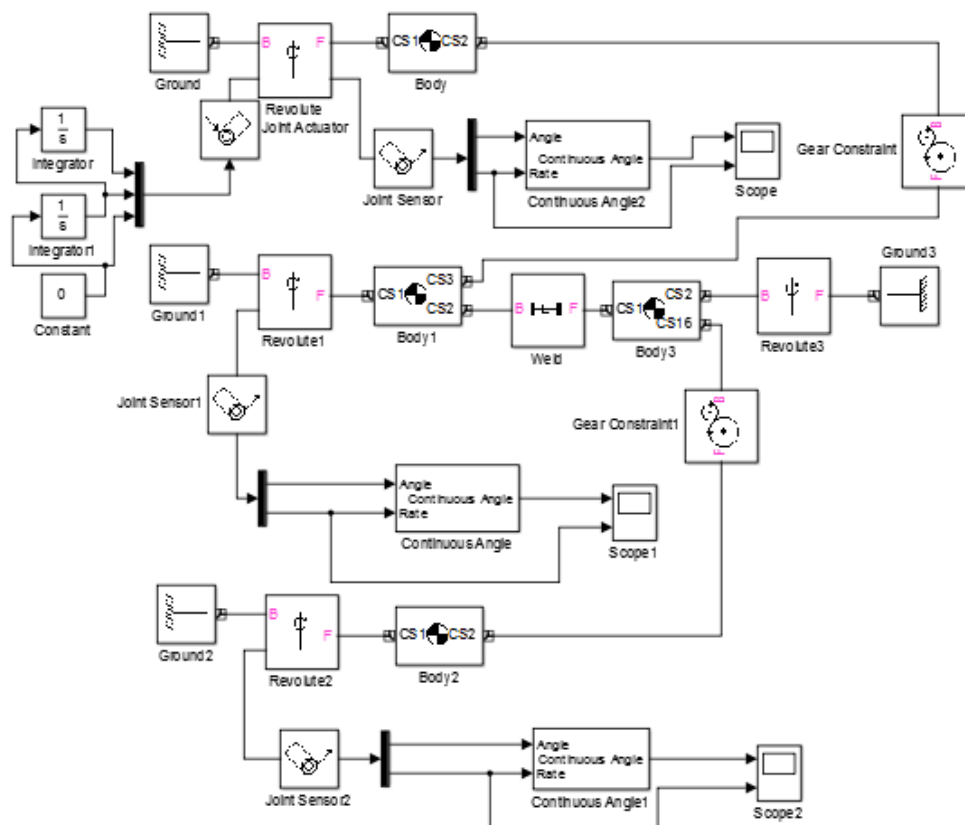


Рис. 3.2 Блок-схема модели последовательного зубчатого соединения

На рисунке 3.2:

- блок «*Machine Environment*» задает гравитационные силы для модели;
- блоки «*Ground*», «*Revolute*», «*Body*», «*Joint Sensor*», «*Scope*», «*Joint Initial Condition*» формируют геометрию зубчатого колеса Z_1 , обеспечивают вращательную степень свободы первого вала, задают начальные условия, формируют выходной сигнал;
- блоки «*Ground1*», «*Revolute1*», «*Body1*», «*Joint Sensor1*», «*Scope1*» формируют геометрию зубчатых колес Z_2 и Z_3 , обеспечивают вращательную степень свободы второго вала, формируют выходной сигнал;
- блоки «*Ground2*», «*Revolute2*», «*Body2*», «*JointSensor2*», «*Scope2*» формируют геометрию зубчатого колеса Z_4 , обеспечивают вращательную степень свободы третьего вала, формируют выходной сигнал;
- блоки «*Gear Constraint Z_2/Z_1* » и «*Gear Constraint Z_4/Z_3* » моделируют зацепление зубьев в паре колёс с помощью передаточного отношения;
- блоки «*Joint Actuator*», «*Constant*», «*Integrator*» и «*Integrator1*» имитируют идеальный двигатель.

3.2 ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

В качестве примера рассмотрим механизм со следующими исходными данными (см. табл.3.2)

Табл. 3.2 - Исходные данные исследуемого механизма

Модуль расчетный, мм	Число зубьев			
	z_1	z_2	z_3	z_4
m				
1	20	60	20	42

Соберем схему, приведенную на рис. 3.2. Запишем параметры и выполним настройку каждого блока согласно Приложению 3.1.

Как уже было сказано выше, для проектирования зубчатого зацепления в SimMechanics необходимо рассчитать некоторые из основных геометрических

параметров зубчатых колес.

Для того, чтобы не выполнять все вычисления вручную, запишем необходимые формулы в командное окно (Command Window) MATLAB'a:

```
% Число зубьев
z1=20;
z2=60;
z3=20;
z4=42;
% модуль расчетный
m=1;
% диаметры делительных окружностей
d1=m*z1;
d2=m*z2;
d3=m*z3;
d4=m*z4;
% межосевые расстояния
a12=0.5*(d1+d2)/10^3;
a34=0.5*(d3+d4)/10^3;
a14=a12+a34;
% ширина зубчатого венца
b=3;
% плотность материала колеса(сталь)
gm=7.8e-6;
% массы колес (плотность *объем)
m1=gm*pi/4*b*d1^2;
m2=gm*pi/4*b*d2^2;
m3=gm*pi/4*b*d3^2;
m4=gm*pi/4*b*d4^2;
% моменты инерции
I1=m1*d1^2/8*1e-6;
I2=m2*d2^2/8*1e-6;
I3=m3*d3^2/8*1e-6;
I4=m4*d4^2/8*1e-6;
% матрицы моментов инерции
J1=[0 0 0;0 0 0;0 0 I1];
J2=[0 0 0;0 0 0;0 0 I2+I3];
J3=[0 0 0;0 0 0;0 0 I4];
```

После ввода указанных выше данных запустим симуляцию. Результаты работы анимированной модели зубчатого механизма представлены на рис.3.3.

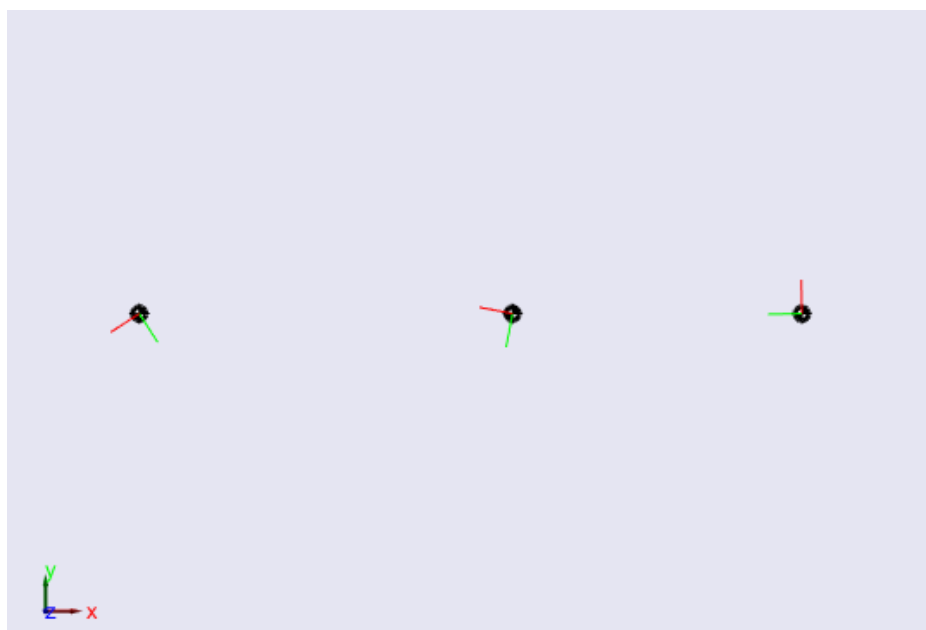


Рис. 3.3 Результаты работы анимированной модели зубчатого зацепления в SimMechanics

На рис. 3.4-3.6 приведены полученные графики угловых скоростей (рад/с) валов редуктора.

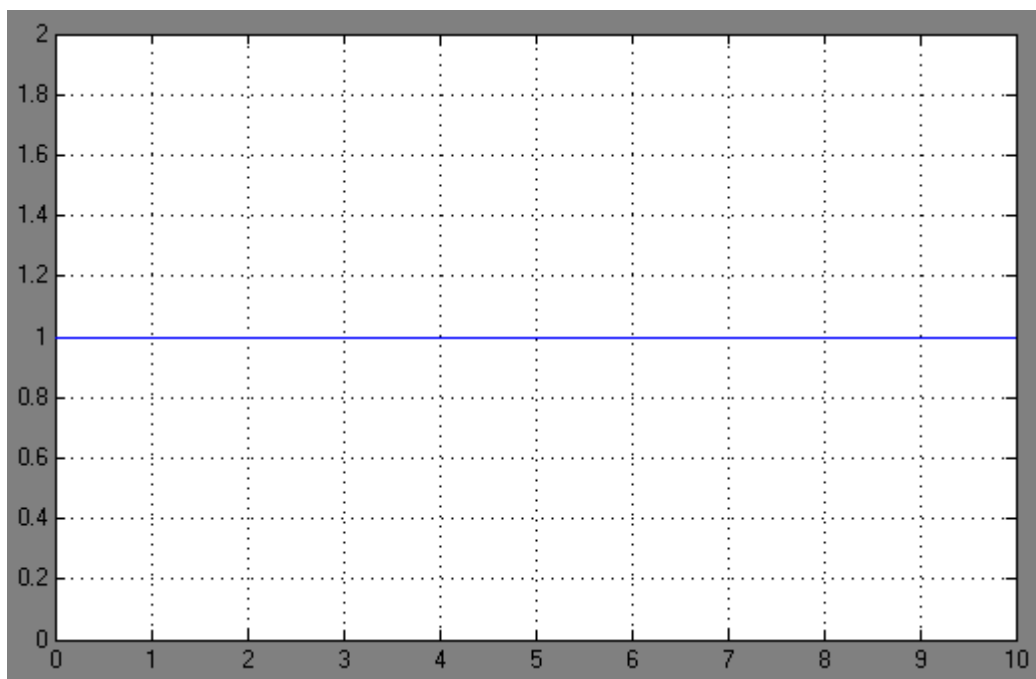


Рис. 3.4 График угловой скорости I вала редуктора

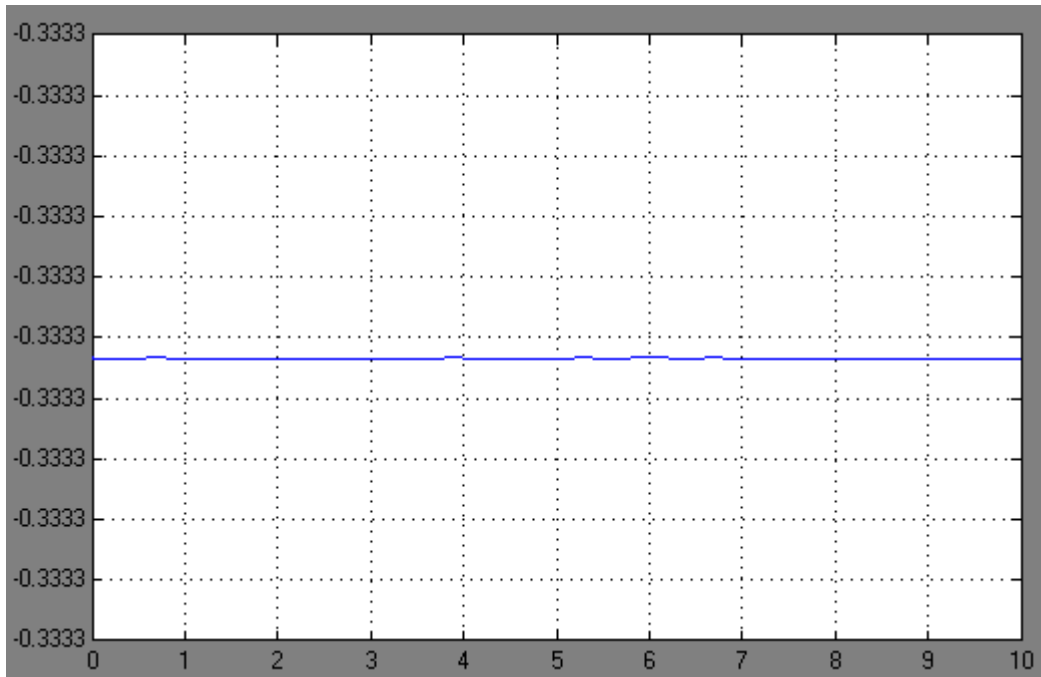


Рис. 3.5 График угловой скорости II вала редуктора

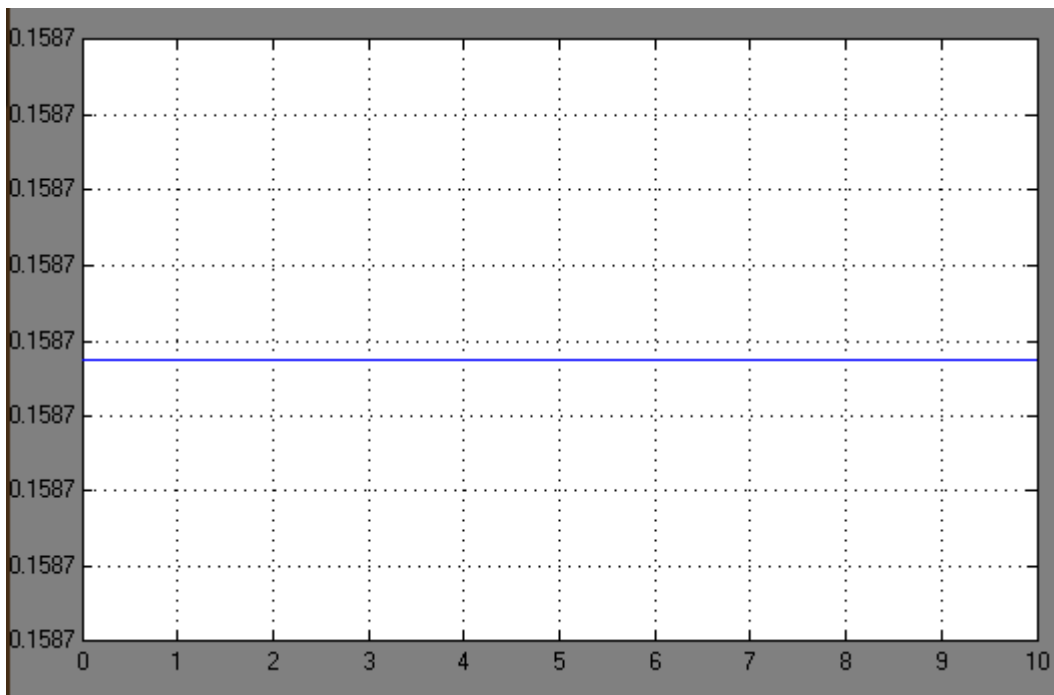


Рис. 3.6 График угловой скорости III вала редуктора

Проверка правильности

Для того чтобы удостовериться в правильности полученной модели, нужно сделать проверочный расчет, определив угловые скорости валов редуктора с помощью передаточного отношения.

Передаточные отношения:

$$U_{12} = \frac{-Z_2}{Z_1} = \frac{-60}{20} = -3;$$

$$U_{34} = \frac{Z_4}{-Z_3} = \frac{43}{-20} = -2.15;$$

$$U_{\text{общ}} = U_{12} \cdot U_{34} = -3 \cdot (-2.15) = 6.45;$$

$$U_{12} = \frac{\omega_I}{\omega_{II}}; U_{\text{общ}} = \frac{\omega_I}{\omega_{III}}$$

Следовательно, при $\omega_I = 1$ рад/с угловые скорости II и III валов равны:

$$\omega_{II} = \frac{\omega_I}{U_{12}} = \frac{1}{-3} = -0.33 \frac{\text{рад}}{\text{с}};$$

$$\omega_{III} = \frac{\omega_I}{U_{\text{общ}}} = \frac{1}{6.45} = 0.15 \frac{\text{рад}}{\text{с}};$$

Посчитанные результаты совпадают с результатами, полученными на графиках (рис. 3.4-3.6). Значит, модель выполнена правильно.

3.3 СОДЕРЖАНИЕ ОТЧЁТА

Отчет должен содержать следующие разделы:

- Название лабораторной работы и её цель;
- Исходные данные
- Кинематическая схема механизма;
- Схема модели механизма в пакете SimMechanics с настройками блоков;
- Результаты моделирования в виде анимированной модели;
- Графики угловых скоростей валов редуктора;
- Проверка модели на правильность;
- Вывод

3.4 ВАРИАНТЫ ЗАДАНИЙ

Табл. 3.3 – Варианты заданий

Вариант	Модуль, мм	Число зубьев				Вариант	Модуль, мм	Число зубьев			
№	m	z ₁	z ₂	z ₃	z ₄	№	m	z ₁	z ₂	z ₃	z ₄
1	0.3	25	60	40	70	11	0.3	30	66	20	44
2	0.4	20	60	30	72	12	0.4	40	60	25	50
3	0.5	30	90	20	42	13	0.5	25	55	40	56
4	0.6	40	80	25	90	14	0.6	20	78	30	66
5	0.8	25	50	40	70	15	0.8	30	54	20	54
6	1.0	20	50	30	60	16	1.0	40	84	25	50
7	1.25	30	60	20	56	17	1.25	25	15	40	88
8	1.5	40	70	25	75	18	1.5	20	36	30	66
9	2.0	25	30	40	64	19	2.0	30	72	20	42
10	2.5	20	45	30	48	20	2.5	40	56	25	70

3.5 КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

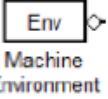
1. Каким блоком моделируется цилиндрическое зубчатое зацепление в пакете SimMechanics/MATLAB? Каковы настройки этого блока?
2. Как проверить адекватность модели зубчатого механизма?
3. Как экспериментально проверить фактическое передаточное отношение моделируемой зубчатой передачи?
4. Как изменить направление вращения валов моделируемого механизма?
5. Как рассчитываются радиусы делительных окружностей цилиндрических зубчатых колес?

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ




1. Теория механизмов / Артоболевский И.И. - М.: Наука, 1965. – 776 с.
2. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании / Дьяконов В.П. Полное руководство пользователя - М.: СОЛОН-Пресс. – 2003. – 576 с.
3. Моделирование и визуализация движений механических систем в MATLAB: Учебное пособие / В.С.Щербаков, М. С. Кoryтов, А.А. Руппель и др.– Омск: СибАДИ, 2007. – 84с.
4. Моделирование мехатронных систем в среде MATLAB (Simulink / SimMechanics): учебное пособие для высших учебных заведений / Мусалимов В.М., Г.Б. Заморуев, И.И. Калапышина, и др. – СПб: НИУ ИТМО, 2013. – 114 с.
5. Моделирование процессов и систем в MATLAB. Учебный курс / Лазарев Ю. - СПб.: Питер, 2005, 511с

Приложение 3.1. Настройка блоков




Настройки блока *MachineEnvironment*

 Machine Environment	Machine Environment		
	Вектор гравитации	[0 -9.81 0]	m/s ²

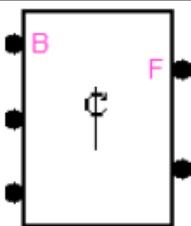
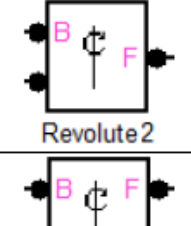
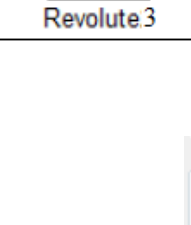
Настройки блоков *Body*

 Body1	Body1		
	Массовые характеристики		
	Масса	m1	kg
	Инерция	J1	kg*m ²
	Положение		
	Порт	Вектор происхождения позиции [x y z]	
	CG	[0 0 0]	m
	CS1	[0 0 0]	m
	CS2	[0 0 0]	m
	Визуализация		
	Геометрия тела	Use machine default body geometry	
Подключение	CS1-CS2		
 Body2	Body2		
	Массовые характеристики		
	Масса	m2+m3	kg
	Инерция	J2	kg*m ²
	Положение		
	Порт	Вектор происхождения позиции [x y z]	
	CG	[a12 0 0]	m
	CS1	[a12 0 0]	m
	CS2	[a12 0 0]	m
	CS3	[a12 0 0]	m
	Визуализация		
Геометрия тела	Use machine default body geometry		
Подключение	CS1-CS3		
 Body3	Body3		
	Массовые характеристики		
	Масса	m4	kg
	Инерция	J3	kg*m ²
	Положение		
	Порт	Вектор происхождения позиции [x y z]	
	CG	[a14 0 0]	m
	CS1	[a14 0 0]	m
	CS2	[a14 0 0]	m
	Визуализация		
	Геометрия тела	Use machine default body geometry	
Подключение	CS1-CS2		

Настройки блоков *Ground*

 Ground1	Ground1		
	Положение	[0 0 0]	m
	Show Machine Environment port		
 Ground2	Ground2		
	Положение	[a12 0 0]	m
 Ground3	Ground3		
	Положение	[a14 0 0]	m

Настройки блоков *Joints*

 Revolute1	Revolute1			
	Ось движения	[0 0 1]	Referens CS1	World
 Revolute2	Revolute2			
	Ось движения	[0 0 1]	Referens CS1	World
 Revolute3	Revolute3			
	Ось движения	[0 0 1]	Referens CS1	World

Настройка блока *Joint Actuator*

Actuation

Connected to primitive:

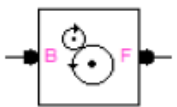
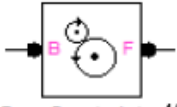
Actuate with:

Angular units:

Angular velocity units:

Angular acceleration units:

Настройки блоков *GearConstraint*

 Gear Constraint z2/z1	Gear Constraint z2/z1		
	Радиус делительной окружности ведущего колеса	d1/2000	m
	Радиус делительной окружности ведомого колеса	d2/2000	m
 Gear Constraint z4/z3	Gear Constraint z4/z3		
	Радиус делительной окружности ведущего колеса	d3/2000	m
	Радиус делительной окружности ведомого колеса	d4/2000	m

Настройки блоков *Joint Sensor*

<input type="checkbox"/> Angle	Units: deg
<input checked="" type="checkbox"/> Angular velocity	Units: rad/s
<input type="checkbox"/> Angular acceleration	Units: deg/s ²

4. Лабораторная работа №4

КОМПЬЮТЕРНОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ РОБОТА-МАНИПУЛЯТОРА С ПРОСТЕЙШИМ ЗАХВАТНЫМ МЕХАНИЗМОМ В ПАКЕТЕ MATLAB/SIMULINK/SIMМЕCHANICS

Цель работы:

- ознакомиться с пакетом расширения SimMechanics среды математического имитационного блочного моделирования Simulink/MATLAB.
- провести компьютерное моделирование робота-манипулятора с простейшим захватным механизмом. Проверить правильность полученной модели.

4.1 КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ СВЕДЕНИЯ

В данной работе проводится моделирование робота-манипулятора с простейшим захватным механизмом.

Кинематическая схема рассматриваемого механизма упрощенно представлена на рис. 4.1.

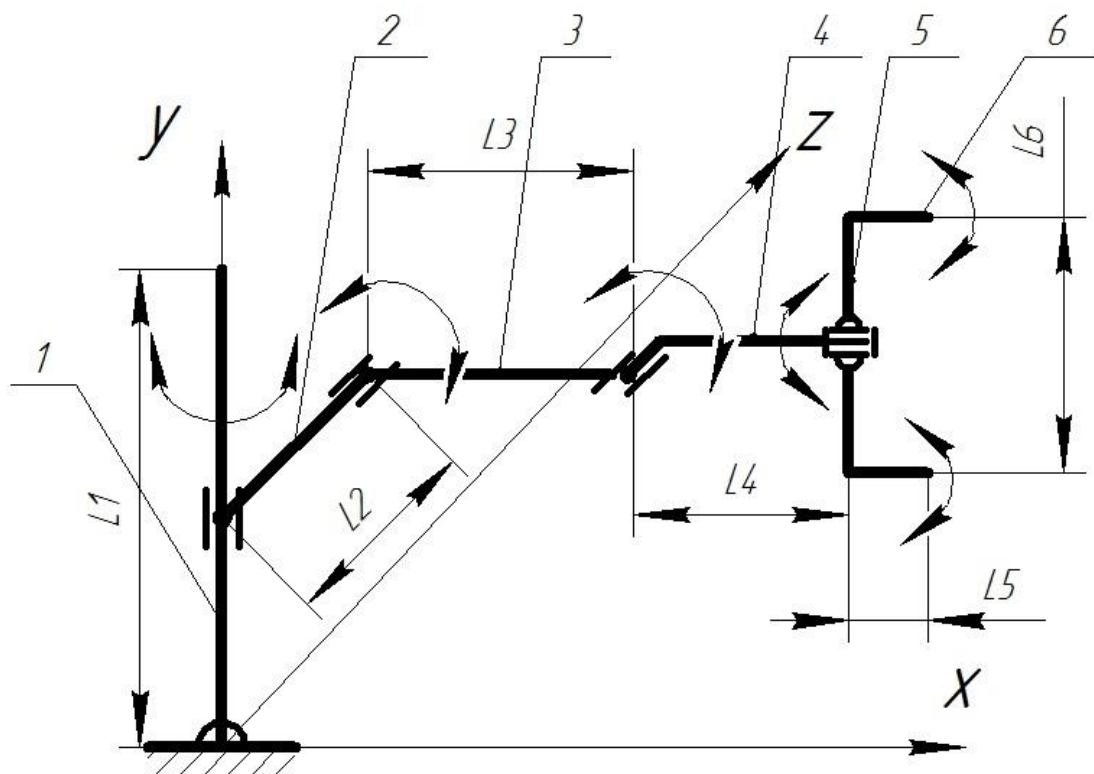


Рис. 4.1 Кинематическая схема робота-манипулятора с захватом:
1 – стойка; 2, 3, 4 – звенья робота; 5 – основание захвата; 6 – губки захвата

На рис.4.2 представлена блок-схема SimMechanics-модели робота-манипулятора с захватом.

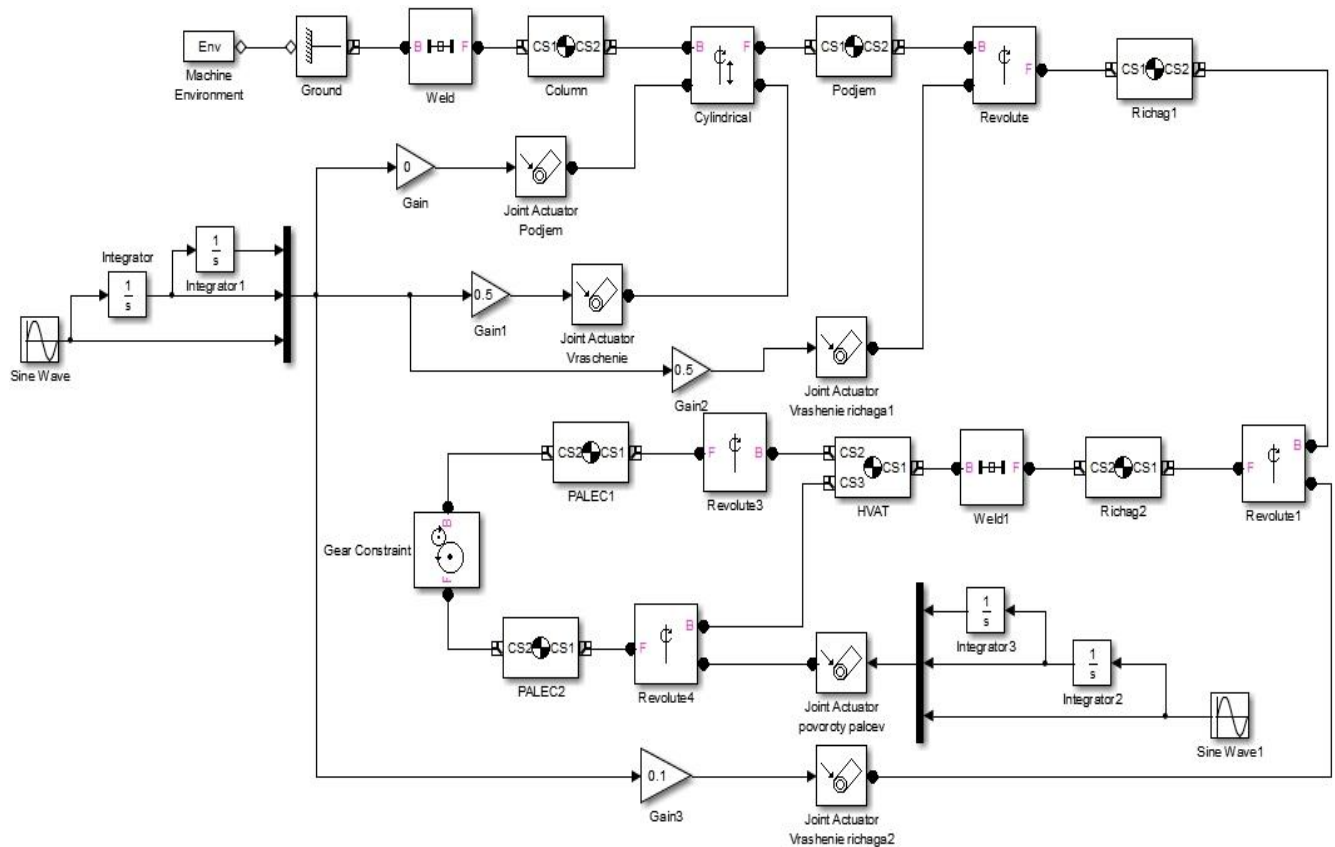


Рис. 4.2 Блок-схема модели робота-манипулятора с захватом

На рис.4.2:

- блок «*MachineEnvironment*» задает гравитационные силы и стойку;
- блоки «*Column*», «*Podjem*», «*Rychag 1-3*» – определяют геометрию звеньев робота;
- блок «*Weld*» задает неразъемное соединение направляющей со стойкой;
- блок «*Cylindrical*» – моделирует цилиндрическую кинематическую пару 4-го класса с поступательным и вращательным движением;
- блоки «*Revolute*», «*Revolute1,2*» – вращательные кинематические пары 5-го класса, соединяющие звенья робота между собой;
- блоки «*Schvat*», «*Palec1-2*» моделируют звенья захвата;
- блоки «*Revolute 4-5*» – определяют вращательные шарниры 5-го класса;

- блок «*Gear Constrain*» – дополнительная передача между губками захвата;
- блоки «*JointActuator*», «*Ramp*», «*Constant*», «*Constant*»1 имитируют идеальный двигатель.

4.2 ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

В качестве примера рассмотрим механизм с исходными данными, представленными в табл.4.2.

Табл.4. 2 Исходные данные исследуемого механизма

Обозначение звена	Длина звена, мм
L1	800
L2	300
L3	300
L4	200
L5	50
L6	80

Соберем схему, приведенную на рис. 4.2. Выполним настройку каждого блока согласно Приложению 4.1. После запустим симуляцию. Результаты работы анимированной модели робота-манипулятора представлены на рис.4.3.



Рис. 4.3 Результаты работы анимированной модели робота-манипулятора с захватом в SimMechanics

4.3 СОДЕРЖАНИЕ ОТЧЁТА

Отчет должен содержать следующие разделы:

- Название лабораторной работы и её цель;
- Кинематическая схема механизма;
- Схема модели механизма в пакете SimMechanics;
- Настройки блоков SimMechanics;
- Результаты моделирования;
- Графики изменений координат и проекций скоростей центра тяжести схвата на координатные оси;
- проекции траектории центра тяжести схвата на плоскости XY, XZ, YZ;
- Выводы.

4.4 ВАРИАНТЫ ЗАДАНИЙ

Табл. 4.3 Варианты заданий

Номер варианта	Длины звеньев, мм					
	L ₁ , мм	L ₂ , мм	L ₃ , мм	L ₄ , мм	L ₅ , мм	L ₆ , мм
1	900	350	250	200	50	80
2	800	400	400	150	60	90
3	850	450	350	250	70	100
4	700	250	300	200	40	70
5	900	350	300	150	50	80
6	800	450	450	250	60	90
7	850	300	250	200	70	100
8	700	250	350	150	40	70
9	900	350	400	250	50	80
10	800	450	450	200	60	90
11	850	400	300	150	70	100
12	700	250	300	250	40	70
13	900	350	450	200	50	80
14	850	300	400	150	60	90
15	800	400	300	250	70	100
16	700	250	400	200	40	70
17	900	350	450	150	50	80
18	800	450	300	250	60	90
19	850	400	250	200	70	100
20	600	300	250	250	40	70

КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ


1. Сколько степеней свободы имеет моделируемый манипулятор и сколько приводов для него необходимо использовать?
2. Каковы габариты зоны обслуживания моделируемого манипулятора?
3. Какие кинематические пары используются в моделируемом манипуляторе?
4. Как задаются матрицы инерции звеньев манипулятора?
5. Какие блоки используются для построения графиков и проекций траектории схвата?

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

1. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании / Дьяконов В.П. Полное руководство пользователя - М.: СОЛОН-Пресс. – 2003. – 576 с.
2. Моделирование и визуализация движений механических систем в MATLAB: Учебное пособие / В.С.Щербаков, М. С. Корытов, А.А. Руппель и др.– Омск: СибАДИ, 2007. – 84с.
3. Моделирование мехатронных систем в среде MATLAB (Simulink / SimMechanics): учебное пособие для высших учебных заведений / Мусалимов В.М., Г.Б. Заморюев, И.И. Калапышина и др. – СПб: НИУ ИТМО, 2013. – 114 с.
4. Моделирование процессов и систем в MATLAB. Учебный курс / Лазарев Ю.П. - СПб.: Питер, 2005, 511 с.

Приложение 4.1 Настройка блоков

Настройки блока *Machine Environment*

	Machine Environment	
	Вектор гравитации	[0 0 -9.81] m/s ²

Настройки блока *Column*

Mass: 1 kg

Inertia: eye(3) kg*m²

Position | Orientation | Visualization

Show Port	Port Side	Name	Origin Position Vector [x y z]	Units	Translated from Origin of	Components in Axes of
<input type="checkbox"/>	Left	CG	[0 0.4 0]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS1	[0 0 0]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Right	CS2	[0 0.8 0]	m	World	World

Настройки блока *Body*



Mass: 1 kg

Inertia: eye(3) kg*m²

Position | Orientation | Visualization

Show Port	Port Side	Name	Origin Position Vector [x y z]	Units	Translated from Origin of	Components in Axes of
<input type="checkbox"/>	Left	CG	[0 0.4 -0.15]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS1	[0 0.4 0]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Right	CS2	[0 0.4 -0.3]	m	World	World



Mass: 1 kg

Inertia: eye(3) kg*m²

Position | Orientation | Visualization

Show Port	Port Side	Name	Origin Position Vector [x y z]	Units	Translated from Origin of	Components in Axes of
<input type="checkbox"/>	Left	CG	[0.15 0.4 -0.3]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS1	[0 0.4 -0.3]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Right	CS2	[0.3 0.4 -0.3]	m	World	World

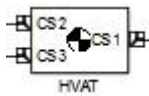


Mass: 1 kg

Inertia: eye(3) kg*m²

Position Orientation Visualization

Show Port	Port Side	Name	Origin Position Vector [x y z]	Units	Translated from Origin of	Components in Axes of
<input type="checkbox"/>	Right	CG	[0.4 0.4 -0.3]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Right	CS1	[0.3 0.4 -0.3]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS2	[0.5 0.4 -0.3]	m	World	World



Mass: 1 kg

Inertia: eye(3) kg*m²

Position Orientation Visualization

Show Port	Port Side	Name	Origin Position Vector [x y z]	Units	Translated from Origin of	Components in Axes of
<input type="checkbox"/>	Right	CG	[0.5 0.4 -0.3]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Right	CS1	[0.5 0.4 -0.3]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS2	[0.5 0.4 -0.34]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS3	[0.5 0.4 -0.26]	m	World	World



Mass: 1 kg

Inertia: eye(3) kg*m²

Position Orientation Visualization

Show Port	Port Side	Name	Origin Position Vector [x y z]	Units	Translated from Origin of	Components in Axes of
<input type="checkbox"/>	Right	CG	[0.525 0.4 -0.34]	m	World	World
<input type="checkbox"/>	Left	CS3	[0.55 0.4 -0.34]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Right	CS1	[0.5 0.4 -0.34]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS2	[0.5 0.4 -0.34]	m	World	World



Mass: 1 kg

Inertia: eye(3) kg*m²

Position | Orientation | Visualization

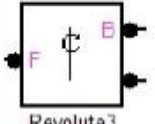
Show Port	Port Side	Name	Origin Position Vector [x y z]	Units	Translated from Origin of	Components in Axes of
<input type="checkbox"/>	Right	CG	[0.525 0.4 -0.26]	m	World	World
<input type="checkbox"/>	Left	CS3	[0.55 0.4 -0.26]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Right	CS1	[0.5 0.4 -0.26]	m	World	World
<input checked="" type="checkbox"/>	Left	CS2	[0.5 0.4 -0.26]	m	World	World

Настройки блока *Ground*

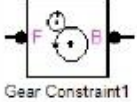
	Ground		
	Положение	[0 0 0]	m
	Show Machine Environment port		

Настройки блоков *Joints*

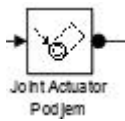
	Weld		
	Ось движения	[0 0 0]	Referens CS World
	Weld1		
	Ось движения	[0 1 0]	Referens CS World
	Cylindrical		
	Ось движения	[0 1 0]	Referens CS World
	Ось движения	[0 1 0]	Referens CS World
	Revolute		
	Ось движения	[0 0 1]	Referens CS World
	Revolute1		
	Ось движения	[0 0 1]	Referens CS World
	Revolute2		
	Оси движения	[0 1 0]	Referens CS World

 Revolute3	Revolute3		
	Ось движения	[0 1 0]	Referens CS World

Настройки блока *Gear Constraint*

 Gear Constraint1	Gear Constraint 1	
	Радиус делительной окружности ведущего и ведомого колес	0,04 и 0,04

Настройка блоков *Joint Actuator*



Actuation

Connected to primitive:

Actuate with:

Position units:

Velocity units:

Acceleration units:



Actuation

Connected to primitive:

Actuate with:

Angular units:

Angular velocity units:

Angular acceleration units:

Настройки блоков *Joint Sensor*

<input type="checkbox"/> Angle	Units: deg
<input checked="" type="checkbox"/> Angular velocity	Units: rad/s
<input type="checkbox"/> Angular acceleration	Units: deg/s ²

5. Лабораторная работа №5

КОМПЬЮТЕРНОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ТЕЛА, БРОШЕННОГО ПОД УГЛОМ К ГОРИЗОНТУ, С ПОМОЩЬЮ ПАКЕТА SIMMECHANICS СРЕДЫ МАТЕМАТИЧЕСКОГО ИМИТАЦИОННОГО БЛОЧНОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ SIMULINK/MATLAB

Цель работы: построение модели движения тела, брошенного под углом к горизонту с учетом сопротивления среды средствами пакета SimMechanics среды математического имитационного блочного моделирования Simulink/MATLAB

5.1 ЗАДАНИЕ И ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЫ

На рис. 5.1 представлена расчетная схема движения тела, брошенного под углом к горизонту.

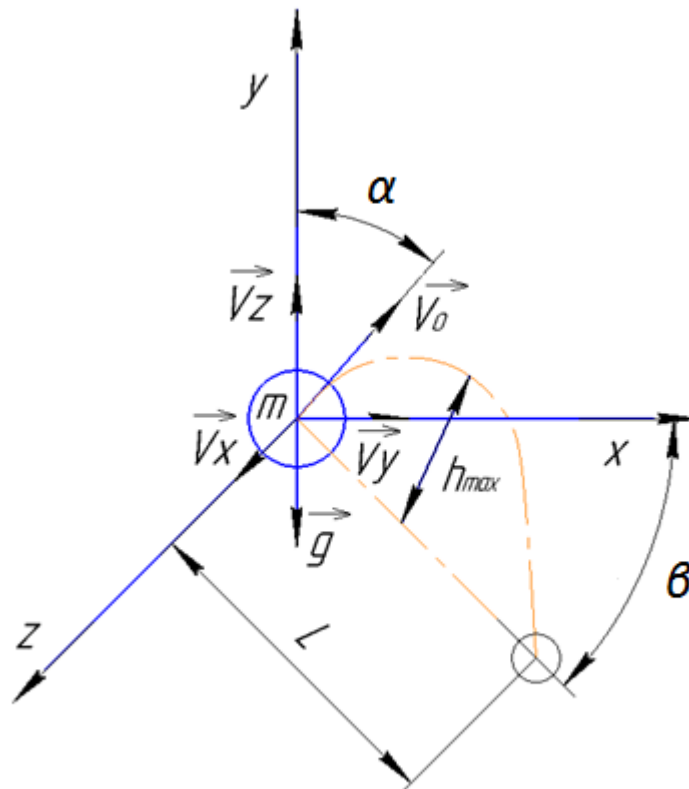


Рис.5.1 Расчетная схема движения тела, брошенного под углом к горизонту

Исходные данные:

- Масса тела $m = 1$ (кг);
- Начальная скорость $V_0 = 10$ (м/с);
- Угол между вектором начальной скорости и горизонтальной плоскостью $\alpha = 45^\circ$;
- Угол между плоскостью бросания и осью X - $\beta = 60^\circ$;
- Коэффициент сопротивления воздуха $\mu = 0.5 \frac{\text{Н}\cdot\text{с}}{\text{м}}$.

Блок-схема программы для моделирования рассматриваемой системы представлена на рис.5.2.

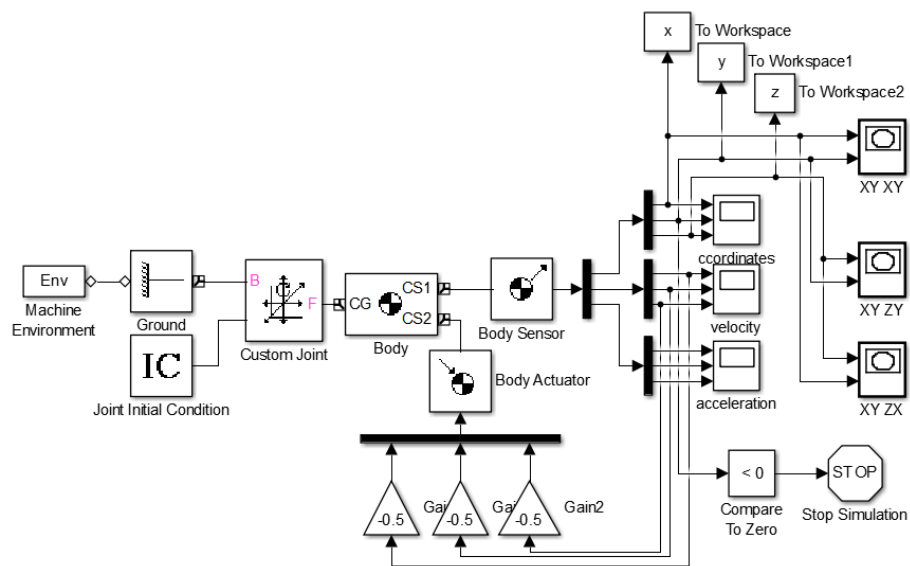


Рис. 5.2 Блок-схема программы, моделирующей движение тела, брошенного под углом к горизонту, с учетом сопротивления среды

В блоке «Custom Joint», моделирующем настраиваемую кинематическую пару, задаем три поступательные степени свободы (рис. 5.3). А в блоке «Joint Initial Condition» зададим начальную скорость тела по трем координатным осям (рис.5.4).

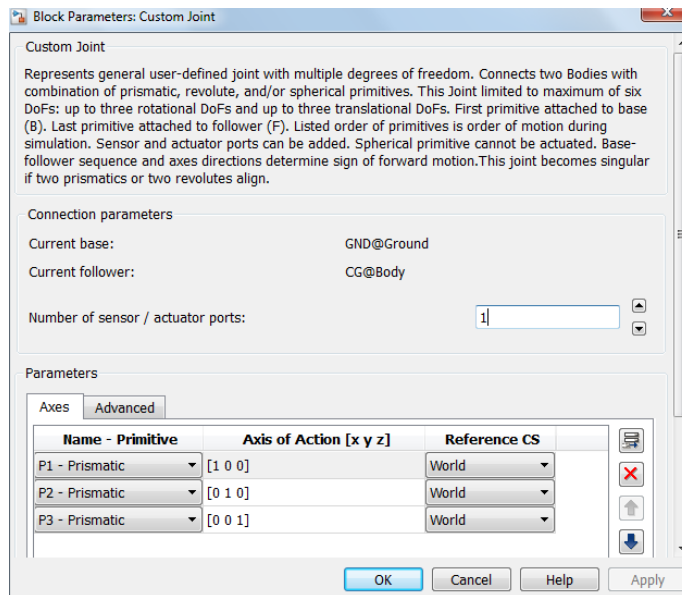


Рис.5.3 Интерфейс блока «Custom Joint»

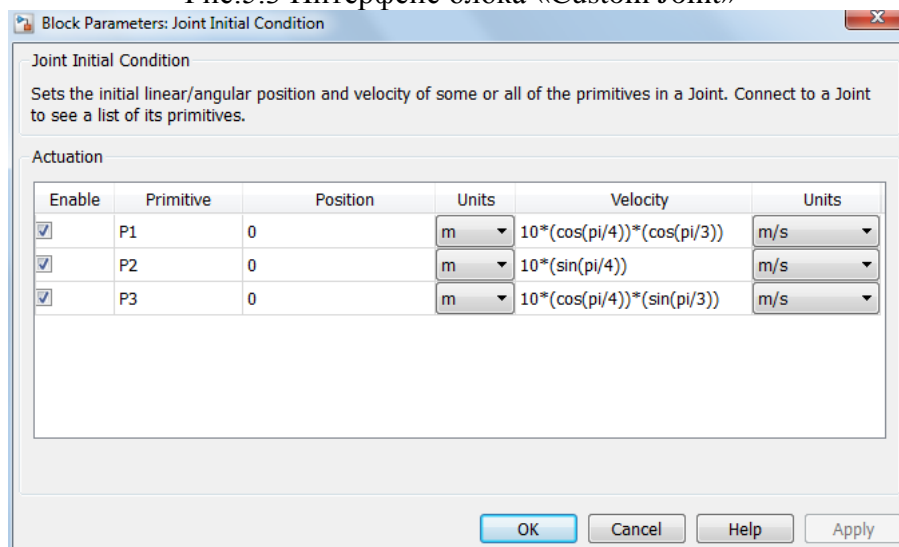


Рис.5.4 Интерфейс блока «Joint Initial Condition»

С помощью блоков «Body Sensor» (рис. 5.5) измерим проекции скорости, которые затем используем для расчета силы сопротивления воздуха и построения проекции траектории на плоскости XY (рис.5.6), ZY (рис.5.7), ZX (рис.5.8).

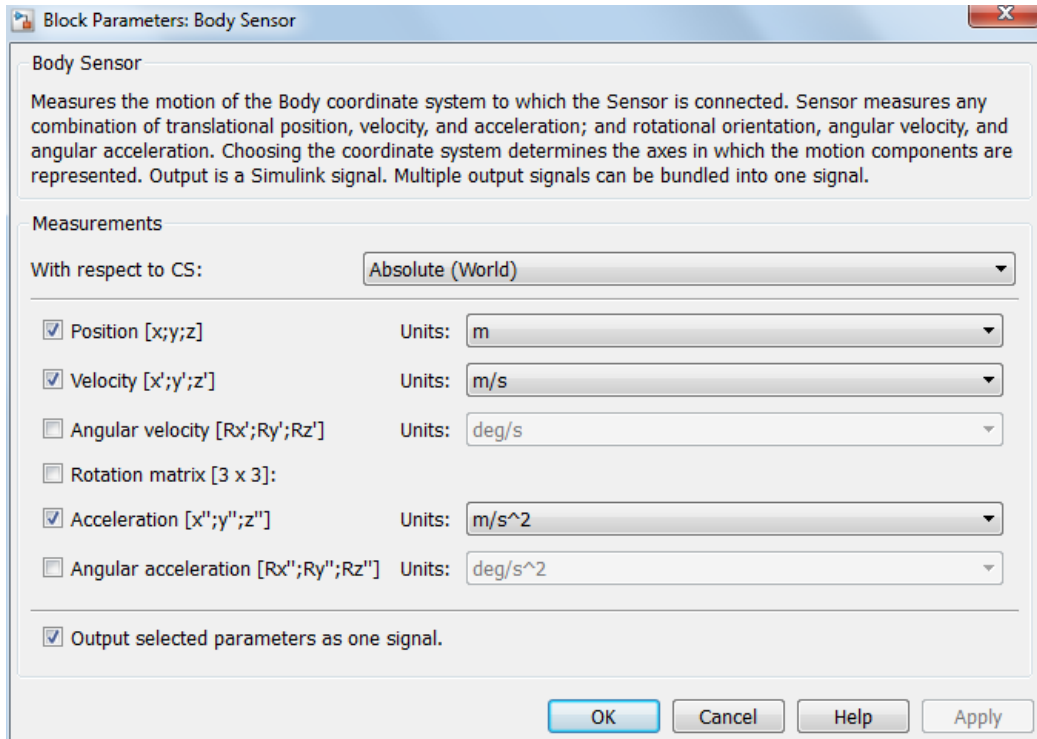


Рис.5.5 Интерфейс блока «Body Sensor»

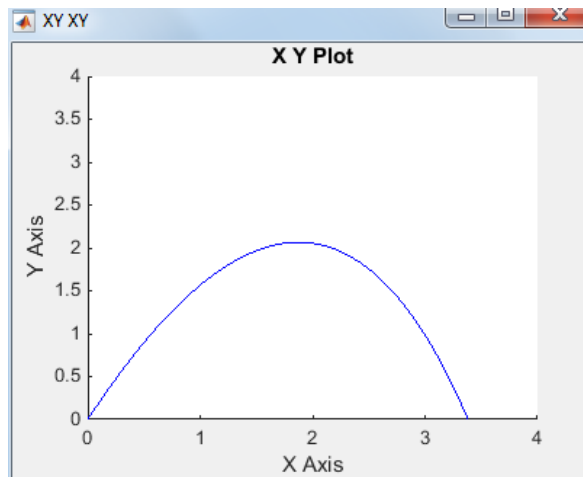


Рис.5.6 Проекция траектории движения на плоскость XY

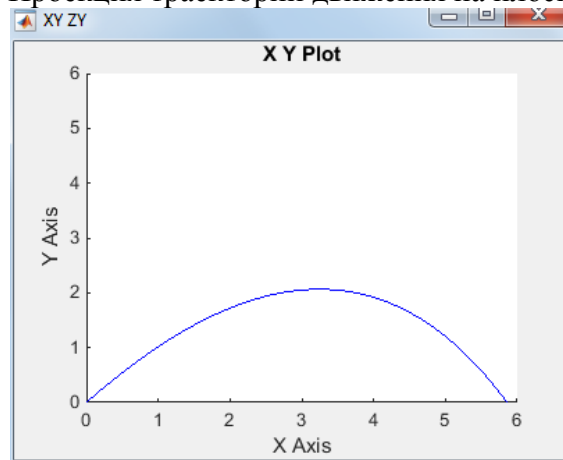


Рис.5.7 Проекция траектории движения на плоскость ZY

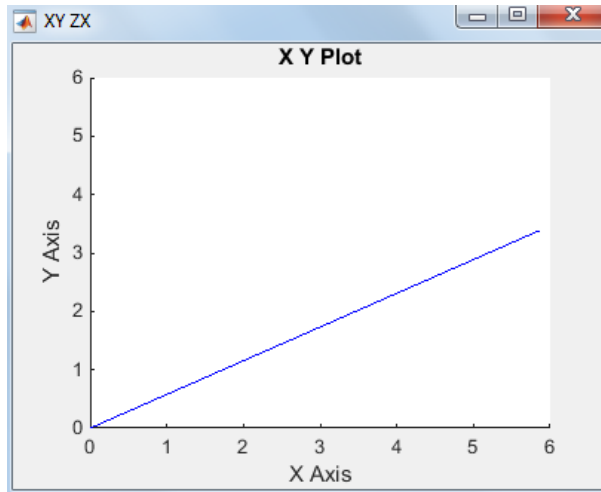


Рис.5.8 Проекция траектории движения на плоскость XZ

На рис. 5.6 и 5.7 видно, что из-за сопротивления воздуха парабола имеет не симметричные ветви.

Построим проекции координат на оси X, Y и Z (рис.5.9).

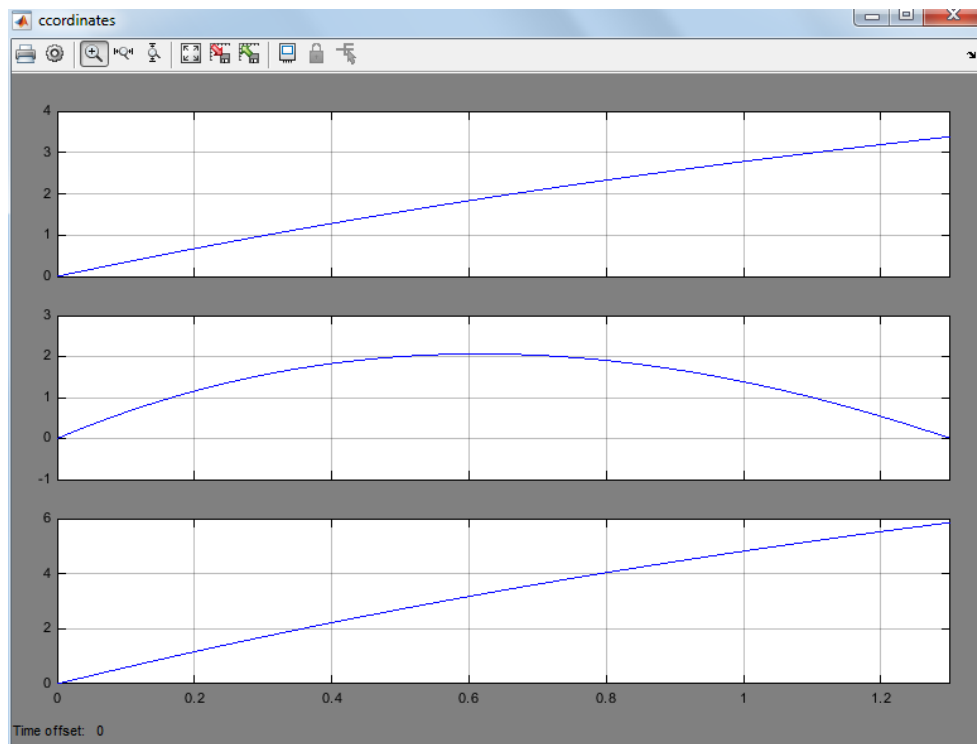


Рис.5.9 Проекция координат на оси X, Y и Z

Построим проекции скоростей на оси X, Y и Z (рис.5.10).

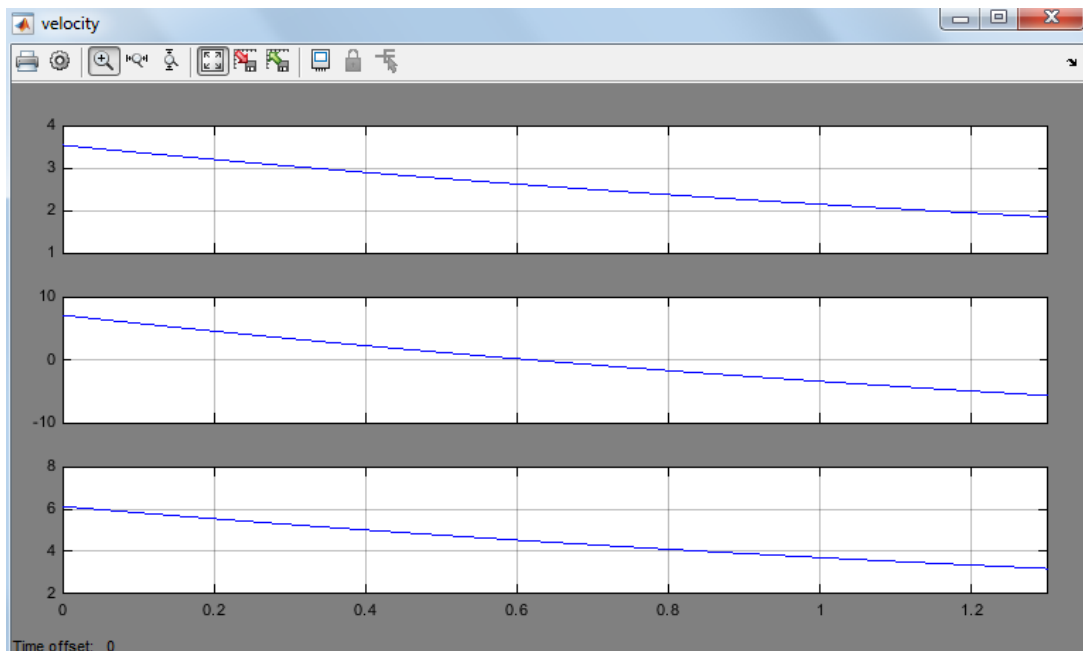


Рис.5.10 Проекция скоростей на оси X, Y и Z

Проекция скоростей на оси X и Z имеют убывающую характеристику из-за сопротивления воздуха. По оси Y график тоже убывает, но гораздо быстрее, чем по другим осям, так как в данном случае уменьшению скорости кроме сопротивления воздуха еще способствует сила тяжести

С помощью блоков «To Workspace» (рис.5.11) выведем в рабочее пространство программы переменные x, y и z.

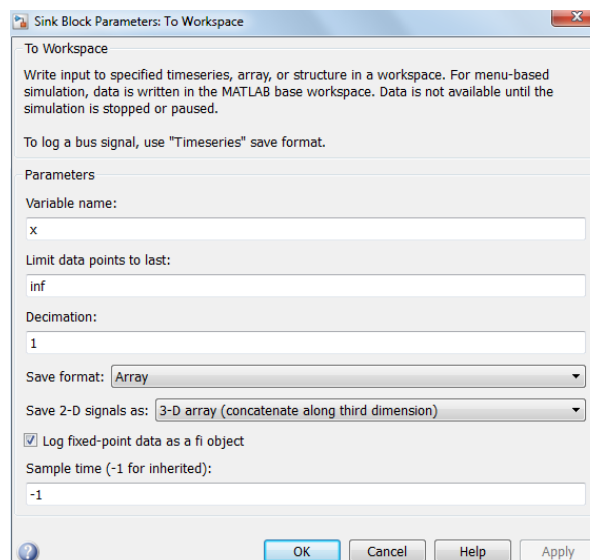


Рис.5.11 Интерфейс блока «To Workspace»

Построим трехмерную траекторию, присвоив переменным x, y и z в рабочем пространстве программы значения соответствующих координат

материальной точки и задав в командном окне MATLAB команду «`plot3(z,x,y,'r'),grid`» (рис.5.12).

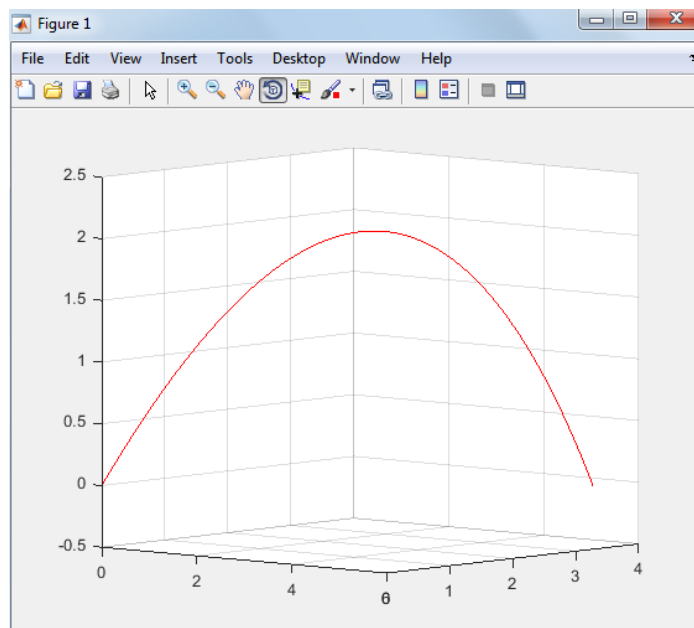


Рис.5.12 Трехмерная траектория материальной точки

Таким образом, в ходе лабораторной работы была разработана модель тела, брошенного под углом к горизонту. Также в модели учитывается сопротивление среды.

5.2 СОДЕРЖАНИЕ ОТЧЁТА

Отчет должен содержать следующие разделы:

- Название лабораторной работы и её цель;
- Расчетная схема объекта моделирования с указанием исходных значений и параметров;
- Схема модели механизма в пакете SimMechanics;
- Настройки блоков SimMechanics;
- Результаты моделирования в виде временных графиков кинематических характеристик моделируемого объекта;
- проекции траектории тела на плоскости XY, XZ, YZ;
- пространственная траектория полета тела;
- Выводы.

5.3 ВАРИАНТЫ ЗАДАНИЙ

Табл. 4.3 Варианты заданий

№ варианта	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Модуль начальной скорости тела, V_0 , м/с	10	20	30	15	25	35	40	45	5
Угол α	40	60	35	55	50	45	65	30	46
Угол β	45	30	40	35	60	30	55	60	50
Масса тела, м, кг	1.5	0.8	0.6	0.5	1.2	0.2	0.3	0.4	0.7
Коэффициент сопротивления среды, μ , $\frac{\text{Н}\cdot\text{с}}{\text{м}}$	0.4	0.6	0.3	0.5	0.8	0.2	0.7	0.9	0.1

5.4 КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

1. Как обеспечить возможность моделирования движения свободного тела в пространстве в пакете SimMechanics/MATLAB?
2. Как построить пространственную траекторию полета тела, брошенного под углом к горизонту?
3. Как определить максимальную высоту полета тела?
4. Как определить максимальную дальность полета тела?
5. Какое влияние оказывает сопротивление воздуха на полет тела, брошенного под углом к горизонту?

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

1. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании / Дьяконов В.П. Полное руководство пользователя - М.: СОЛОН-Пресс. – 2003. – 576 с.
2. Моделирование и визуализация движений механических систем в MATLAB: Учебное пособие / В.С.Щербаков, М. С. Корытов, А.А. Руппель и др.– Омск: СибАДИ, 2007. – 84с.

3. Моделирование мехатронных систем в среде MATLAB (Simulink / SimMechanics): учебное пособие для высших учебных заведений / Мусалимов В.М., Г.Б. Заморуев, И.И. Калапышина, и др. – СПб: НИУ ИТМО, 2013. – 114 с.

4. Моделирование процессов и систем в MATLAB. Учебный курс / Лазарев Ю.П. - СПб.: Питер, 2005, 511 с.

6. ЛАБОРАТОРНАЯ РАБОТА №6

МОДЕЛИРОВАНИЕ ФРИКЦИОННЫХ АВТОКОЛЕБАНИЙ В ПАКЕТЕ MATLAB/SIMMECHANICS

Цель работы: разработка программы для компьютерного имитационного моделирования фрикционных автоколебаний в среде SimMechanics/MATLAB.

Для возникновения фрикционных автоколебаний необходимы условия, присущие автоколебательным системам. Этим условиям соответствует наличие в системе источника энергии неколебательного характера, колебательной системы, клапанного механизма, подающего порциями энергию в колебательную систему, и обратной связи.

Расчетная схема исследуемой системы представлена на рис. 6.1.

Тело массой m находится на подвижной ленте, движущейся с постоянной скоростью V , и удерживается пружиной жесткостью C . Между телом и лентой действует сила сухого трения.

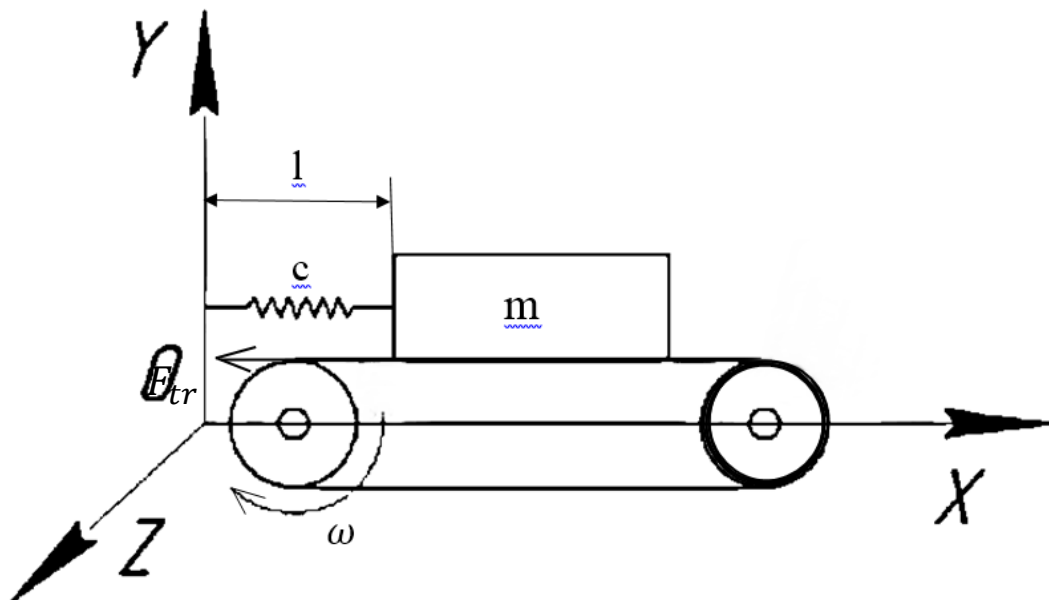


Рис.6.1 Расчетная схема

Исходные данные:

$m = 0.5$ кг - масса тела;

$c = 10 \text{ Н/м}$ - коэффициент жесткости пружины;
 $l_0 = 0.3 \text{ м}$ – начальная длина недеформированной пружины;
 $v = 1 \text{ м/с}$ – скорость движения ленты;
 $f=0.5$ коэффициент сухого трения.

6.1 ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

На рис.6.2 представлена блок-схема программы для математического моделирования рассматриваемой механической системы, реализующей фрикционные автоколебания, в среде SimMechanics/MATLAB.

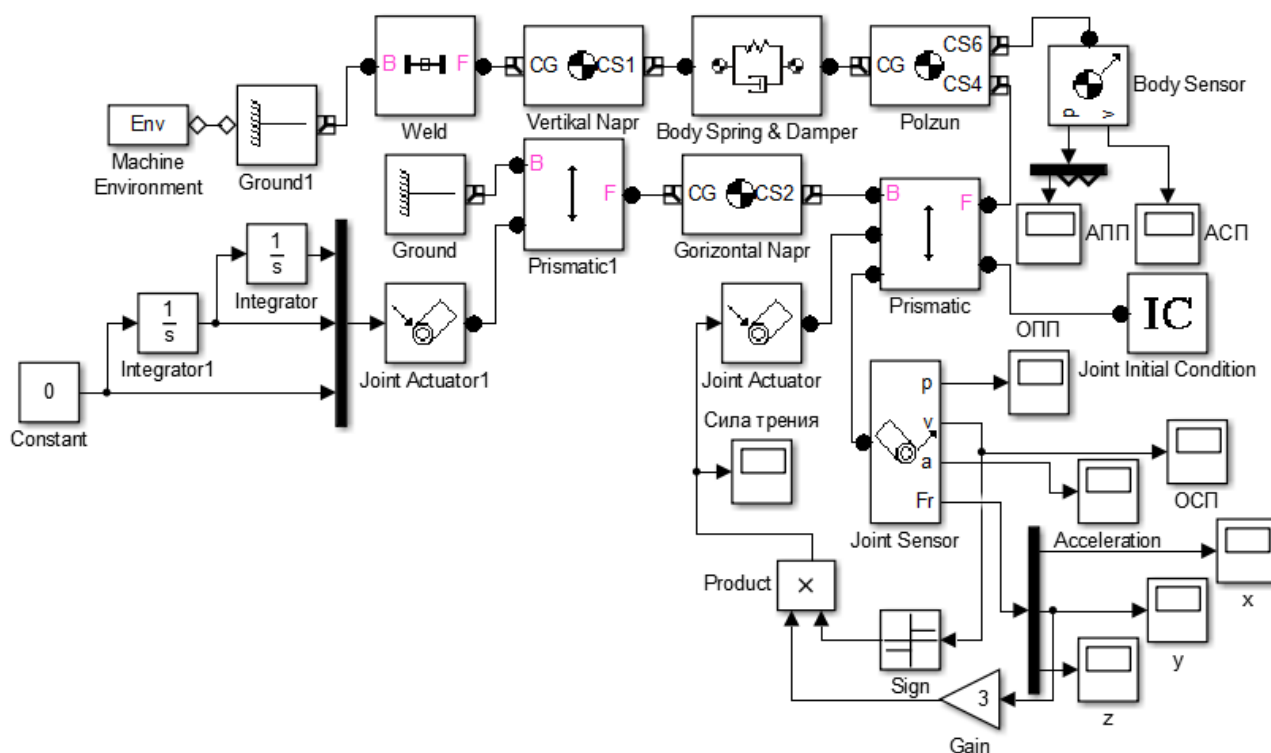


Рис.6.2 Блок-схема программы в среде SimMechanics/MATLAB

Настройки всех блоков, использованных в схеме моделирования рассматриваемой системы, представлены в Приложении 6.1.

Рассмотрим и проанализируем результаты моделирования в виде графиков зависимостей относительных и абсолютных кинематических характеристик ползуна.

На рис.6.3 представлен график абсолютного перемещения ползуна.

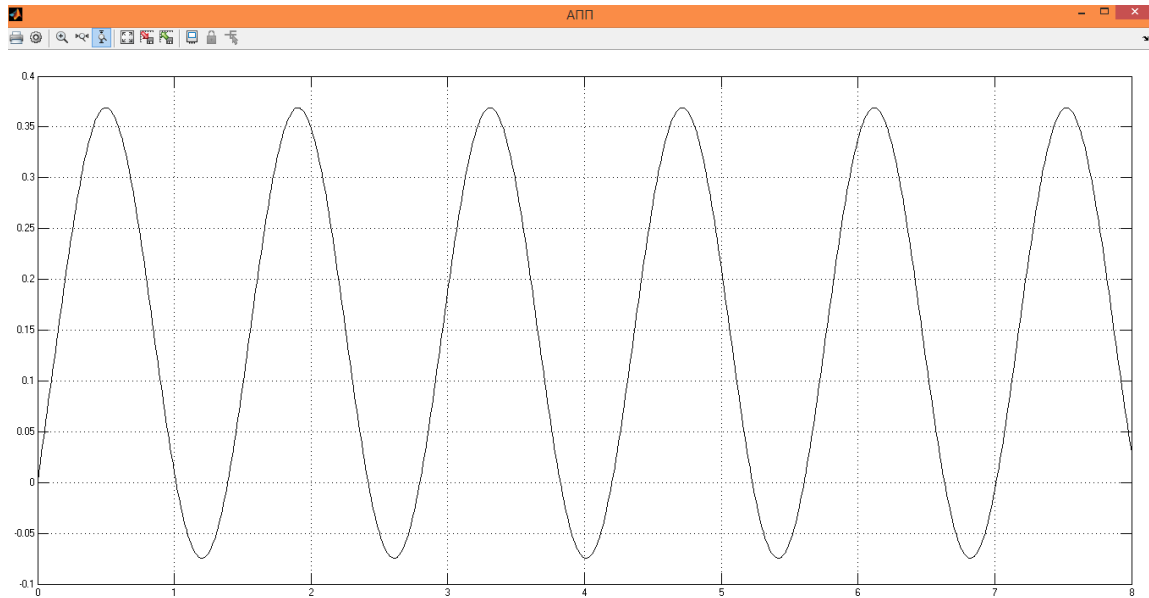


Рис.6.3 График абсолютного перемещения ползуна

Из-за действия пружины ползун перемещается по квазигармоническому закону в пределах одного и того же диапазона координат вдоль оси X .

На рис.6.4 представлен график относительного перемещения ползуна.

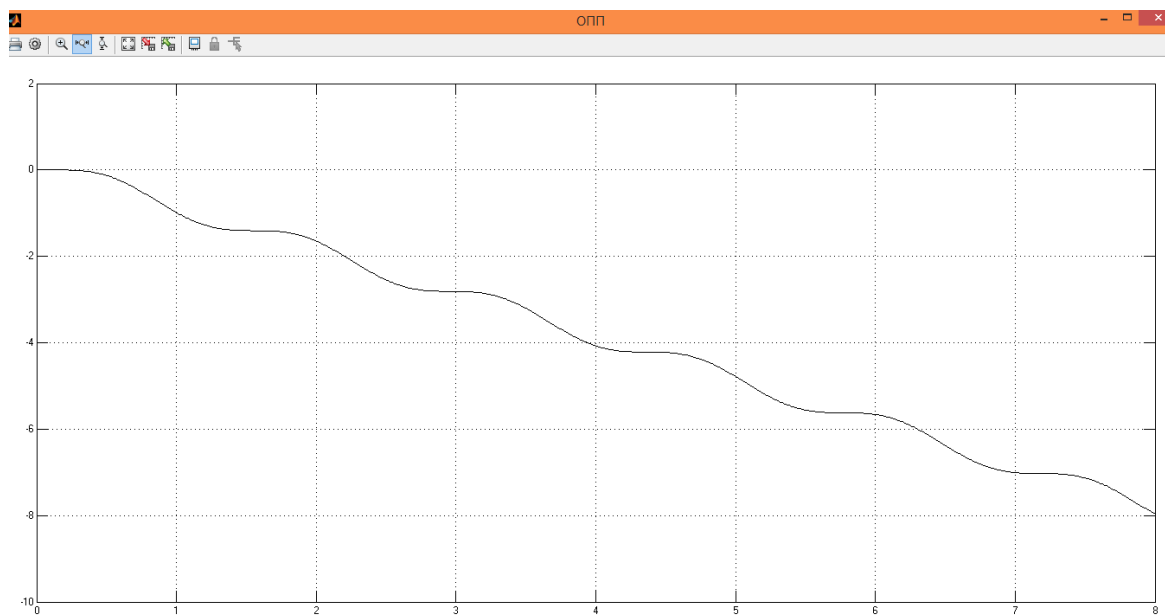


Рис.6.4 График относительного перемещения ползуна

Относительно движущейся ленты ползун смещается влево, так как она движется вправо.

На рис.6.5 представлен график абсолютной скорости ползуна.

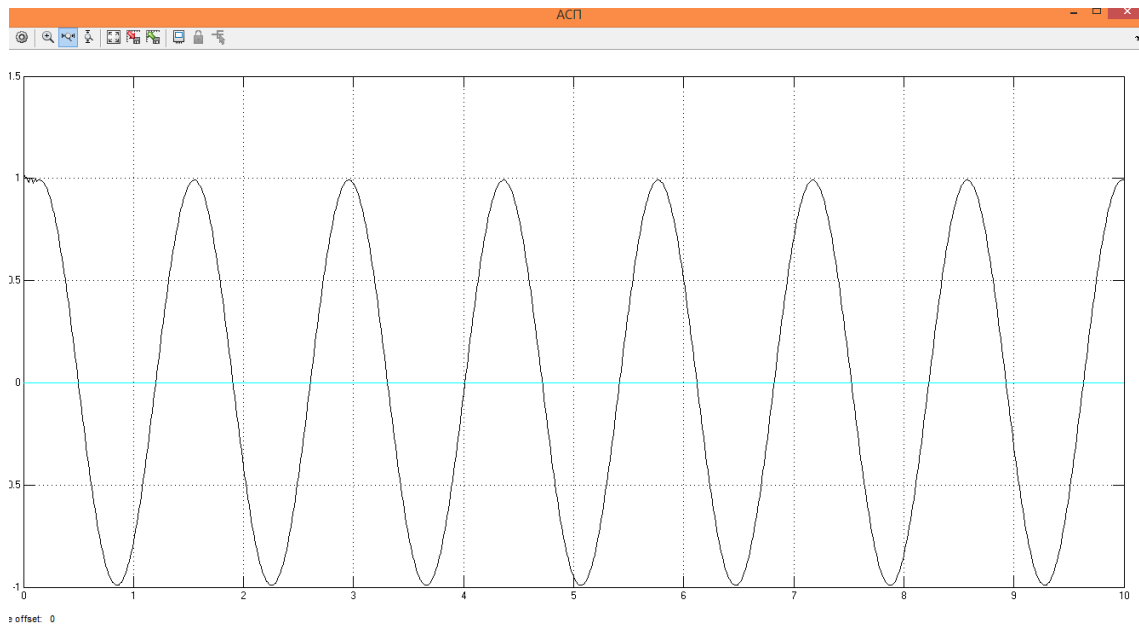


Рис.6.5 График абсолютной скорости ползуна

Абсолютная скорость ползуна колеблется относительно нуля, так как ползун сначала движется с направляющей вправо за счёт силы трения, а затем, после того, как сила натяжения пружины начинает превышать силу трения, он перемещается уже под действием пружины, которая возвращает его в исходное положение, влево.

На рис.6.6 представлен график относительной скорости ползуна.

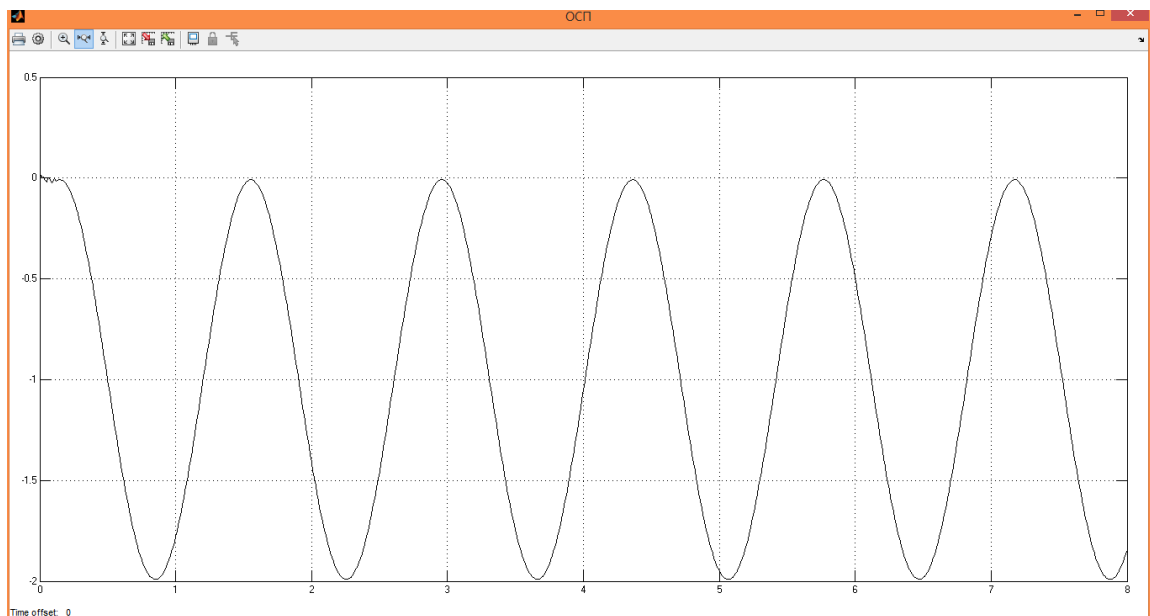


Рис.6.6 График относительной скорости ползуна

Относительно движущейся вправо ленты скорость ползуна меняется от нулевого значения до отрицательного по квазигармоническому закону.

Вывод: в ходе данной лабораторной работы разработана программа для математического моделирования фрикционных автоколебаний в среде SimMechanics/MATLAB, построены графики абсолютного перемещения, относительного перемещения, абсолютной скорости и относительной скорости данного тела.

6.2 СОДЕРЖАНИЕ ОТЧЁТА

Отчет должен содержать следующие разделы:

- Название лабораторной работы и её цель;
- Расчетная схема объекта моделирования с указанием исходных значений и параметров;
- Схема модели механизма в пакете SimMechanics;
- Настройки блоков SimMechanics;
- Результаты моделирования в виде временных графиков кинематических характеристик моделируемого объекта;
- Выводы.

6.3 ВАРИАНТЫ ЗАДАНИЙ

Табл. 6.3 Варианты заданий

№ варианта	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Скорость ленты, V , м/с	10	20	30	15	25	35	40	45	5
Масса тела, m , кг	1.5	0.8	0.6	0.5	1.2	0.2	0.3	0.4	0.7
Коэффициент сухого трения f	0.4	0.6	0.3	0.5	0.8	0.2	0.7	0.9	0.1

6.4 КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

1. Как обеспечить возможность моделирования сухого трения в пакете SimMechanics/MATLAB?

2. Что такое автоколебания? Какие примеры автоколебательных систем вы знаете?

3. Отчего возникают фрикционные автоколебания? Приведите примеры фрикционных автоколебаний.

4. Что является источником энергии неколебательного характера в моделируемой системе?

5. С какой частотой происходят фрикционные автоколебания?

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

1. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании / Дьяконов В.П. Полное руководство пользователя - М.: СОЛОН-Пресс. – 2003. – 576 с.

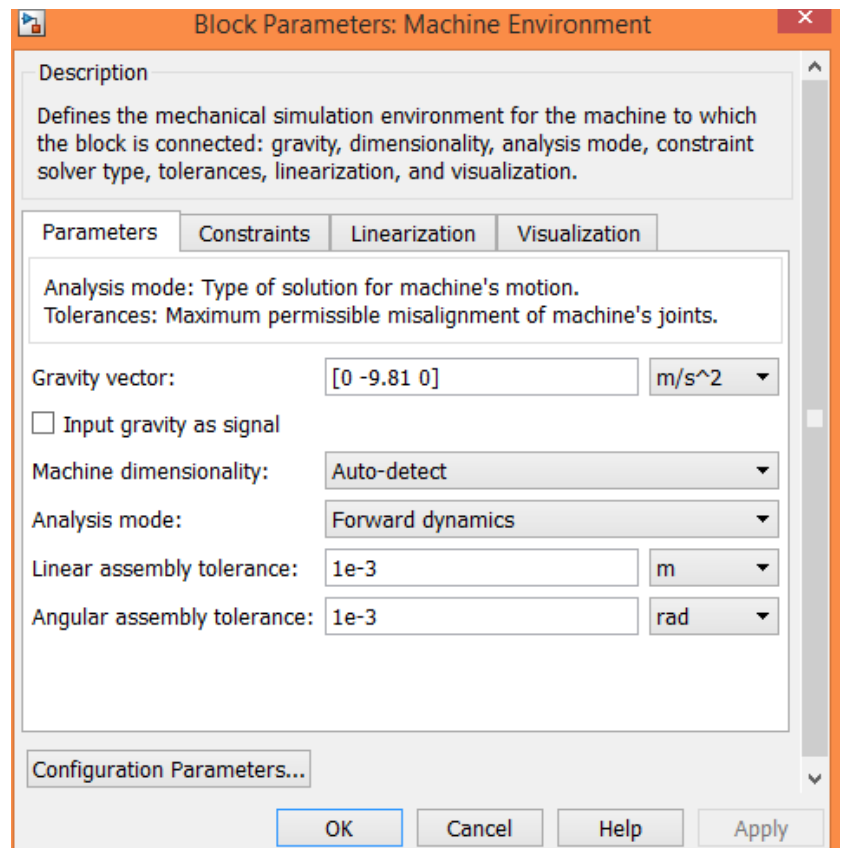
2. Моделирование и визуализация движений механических систем в MATLAB: Учебное пособие / В.С.Щербаков, М. С. Корытов, А.А. Руппель и др.– Омск: СибАДИ, 2007. – 84с.

3. Моделирование мехатронных систем в среде MATLAB (Simulink / SimMechanics): учебное пособие для высших учебных заведений / Мусалимов В.М., Г.Б. Заморюев, И.И. Калапышина, и др. – СПб: НИУ ИТМО, 2013. – 114 с.

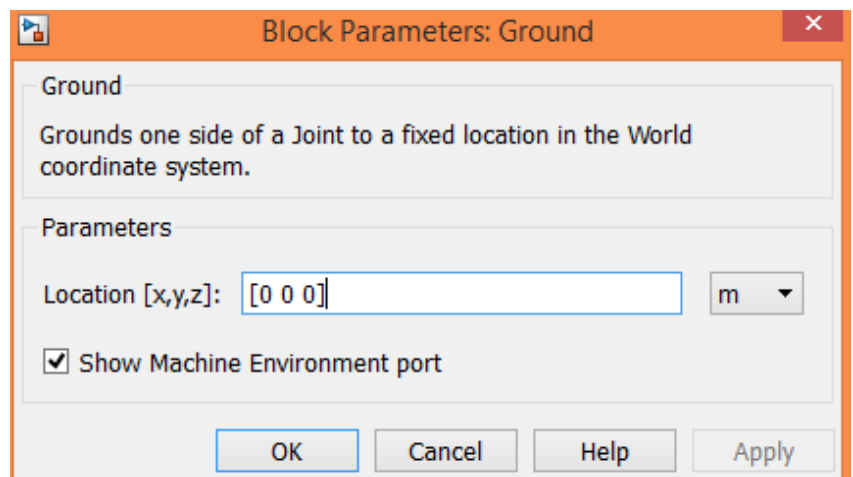
4. Моделирование процессов и систем в MATLAB. Учебный курс / Лазарев Ю.П. - СПб.: Питер, 2005, 511 с.

Приложение 6.1 Настройки блоков

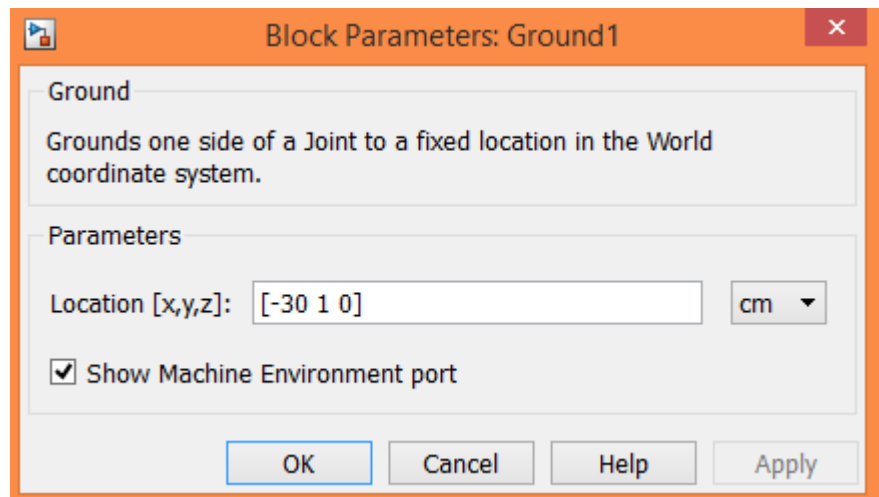
Machine Environment



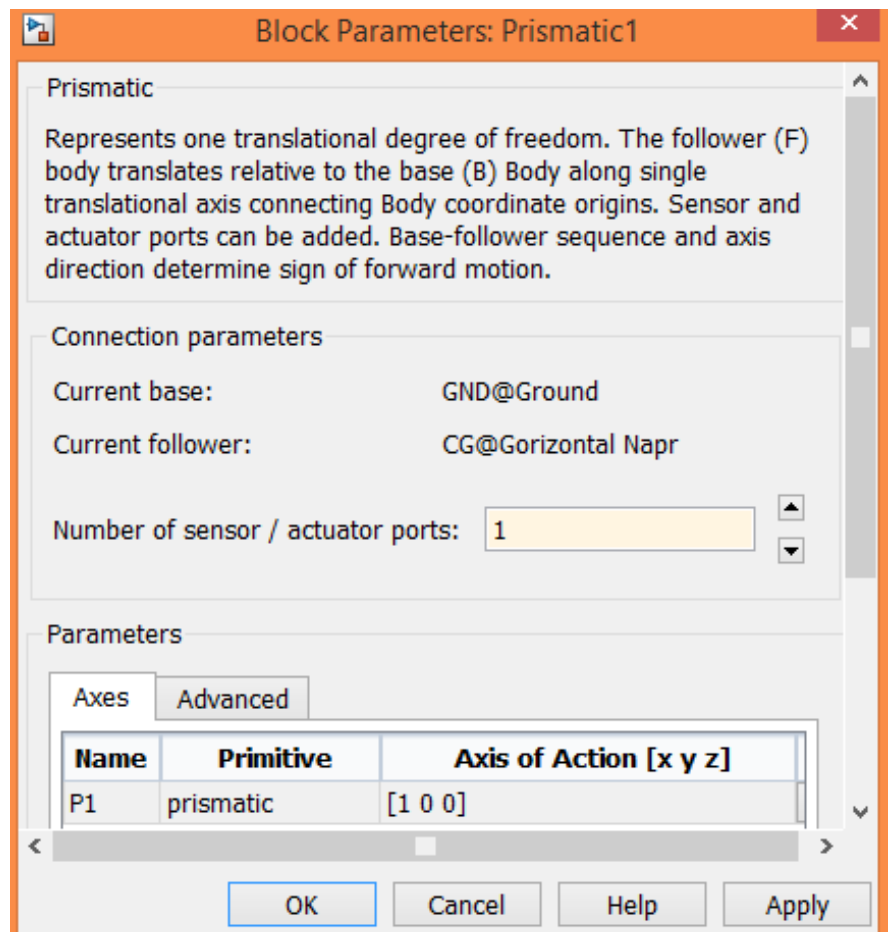
Ground

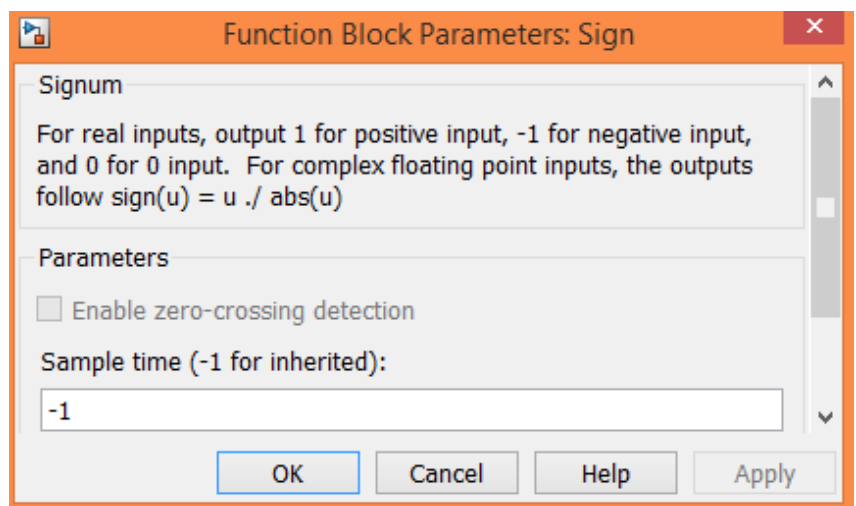
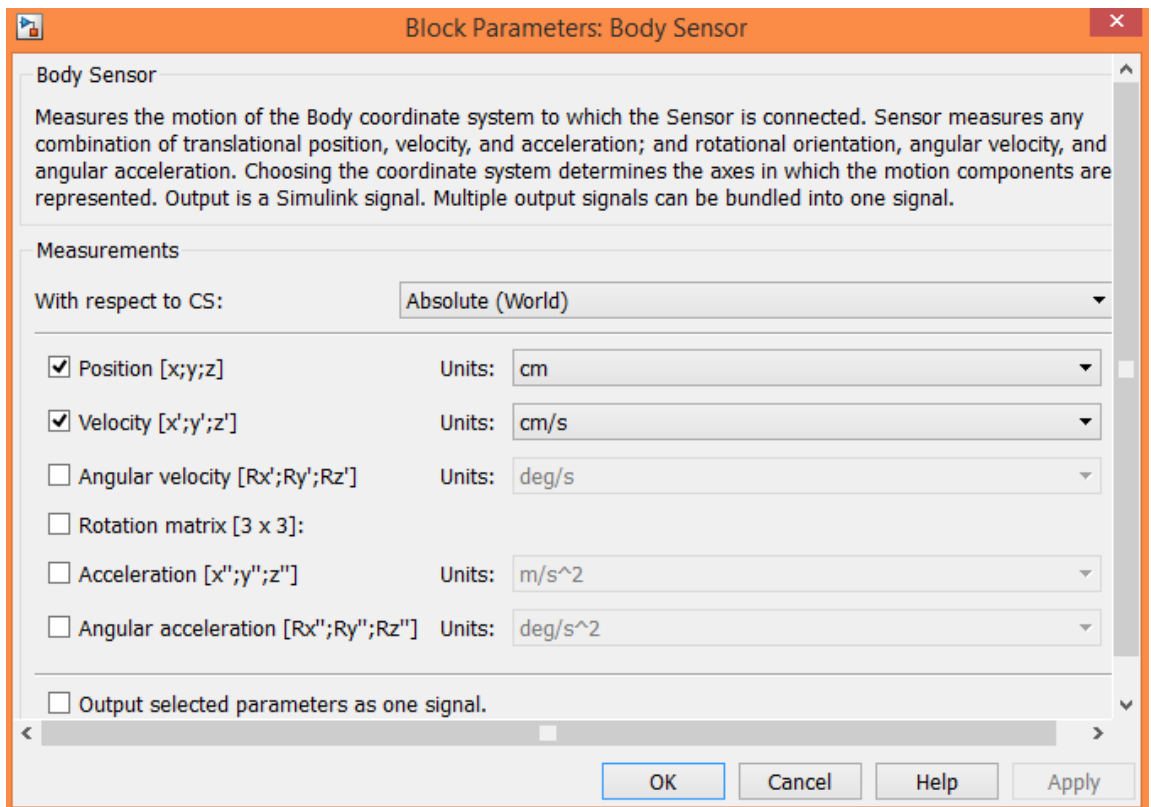


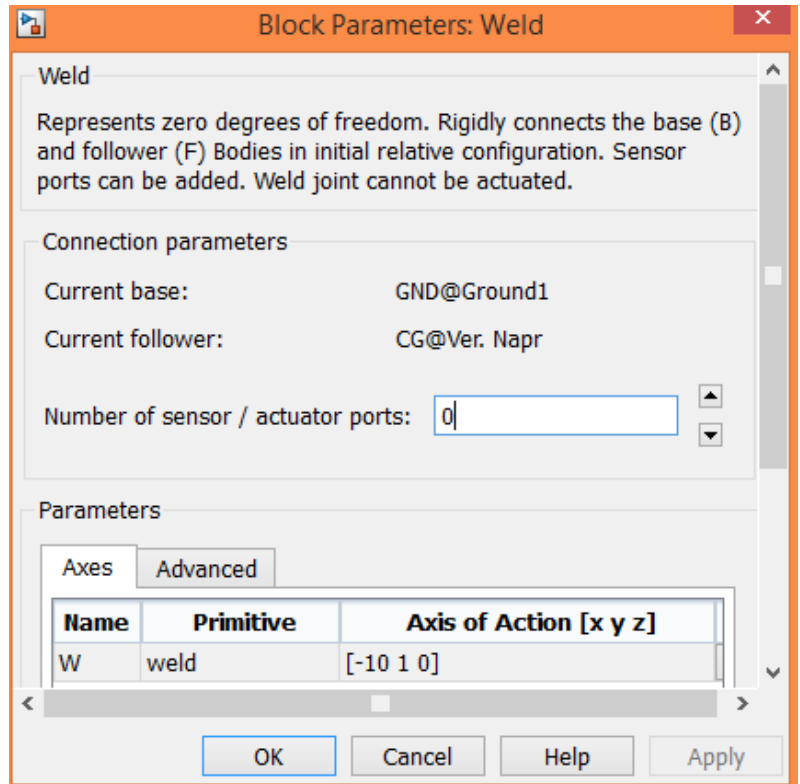
Ground1



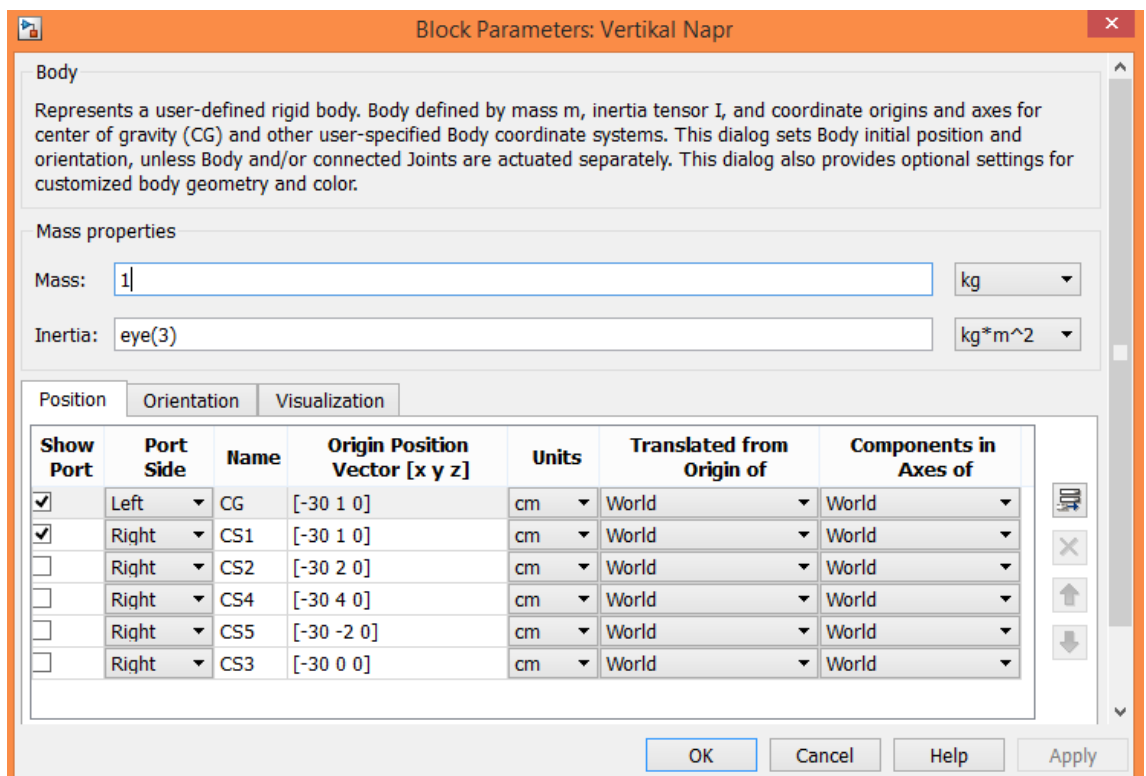
Prismatic1



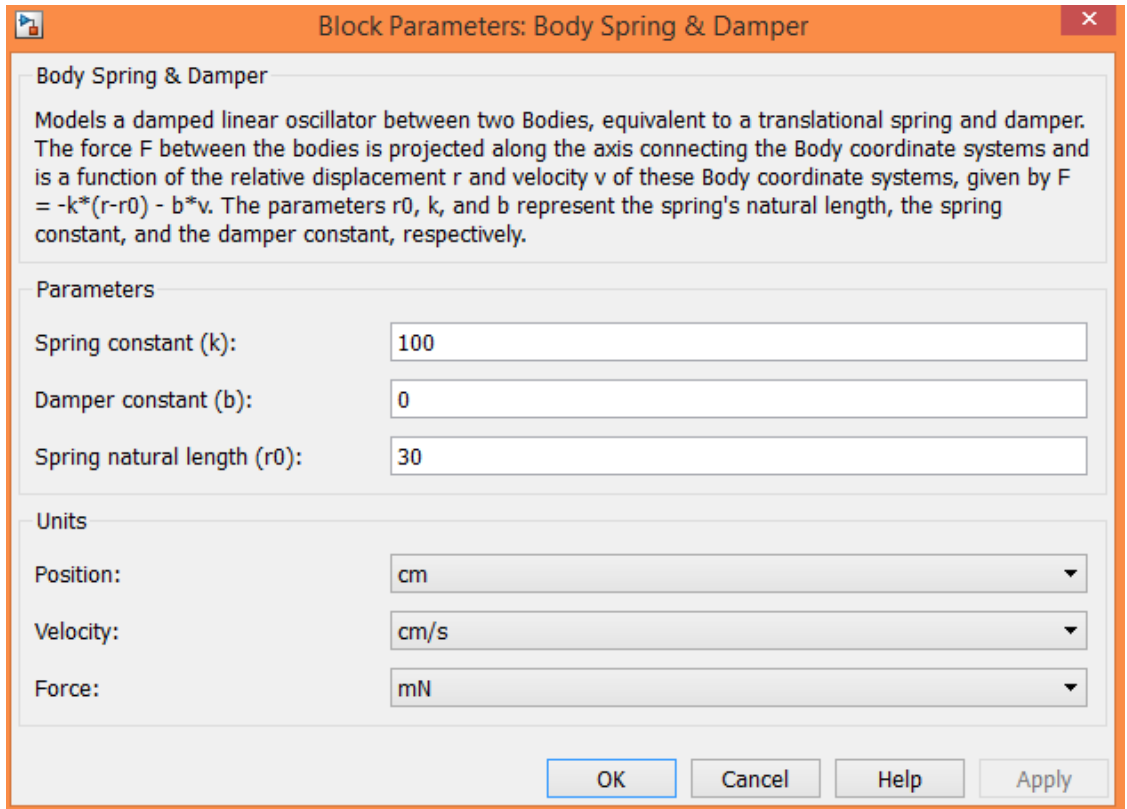




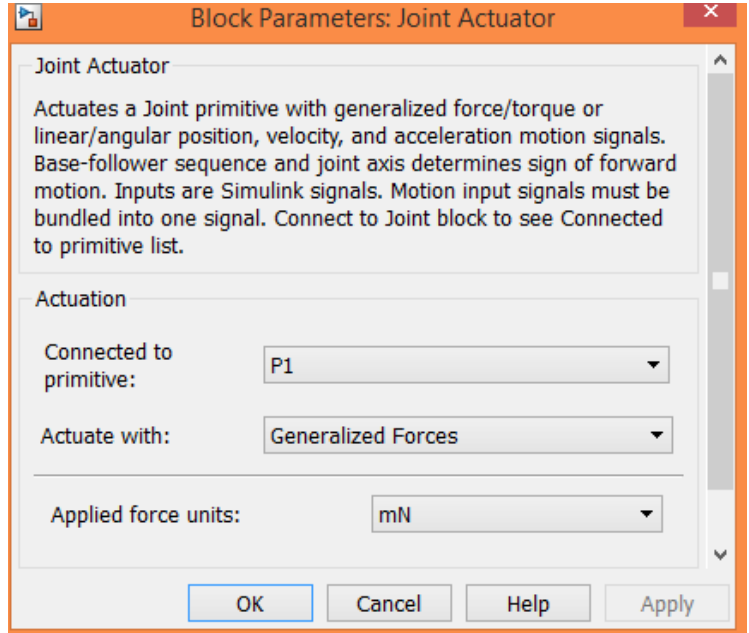
Vertikal Napr



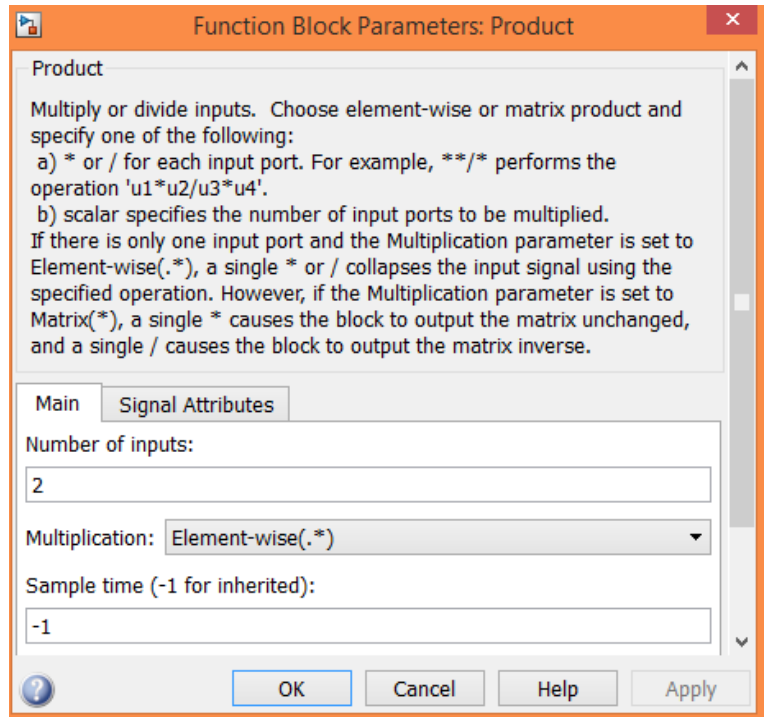
Body Spring & Damper



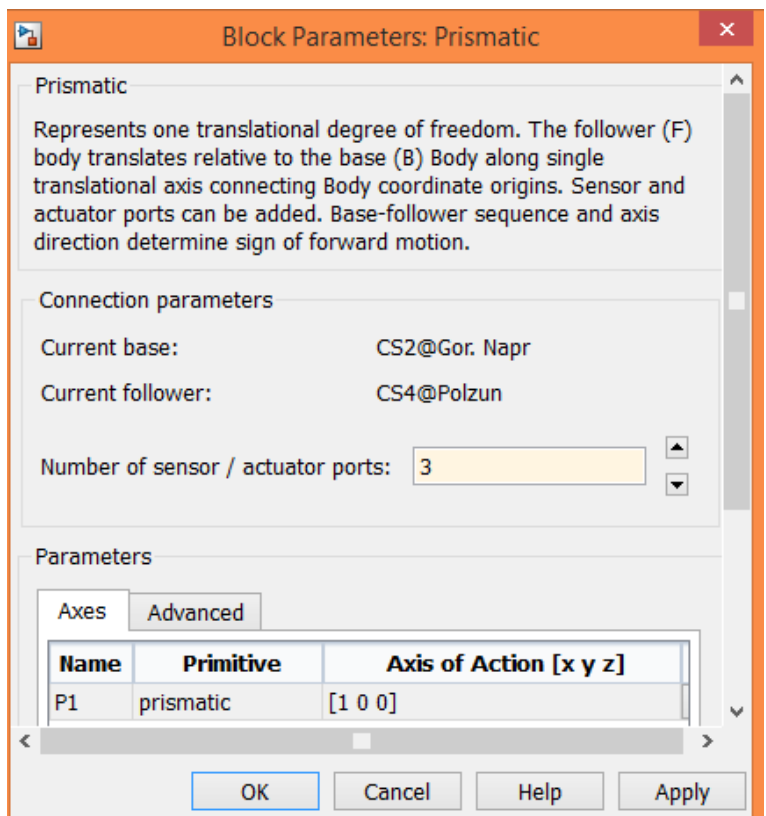
Joint Actuator



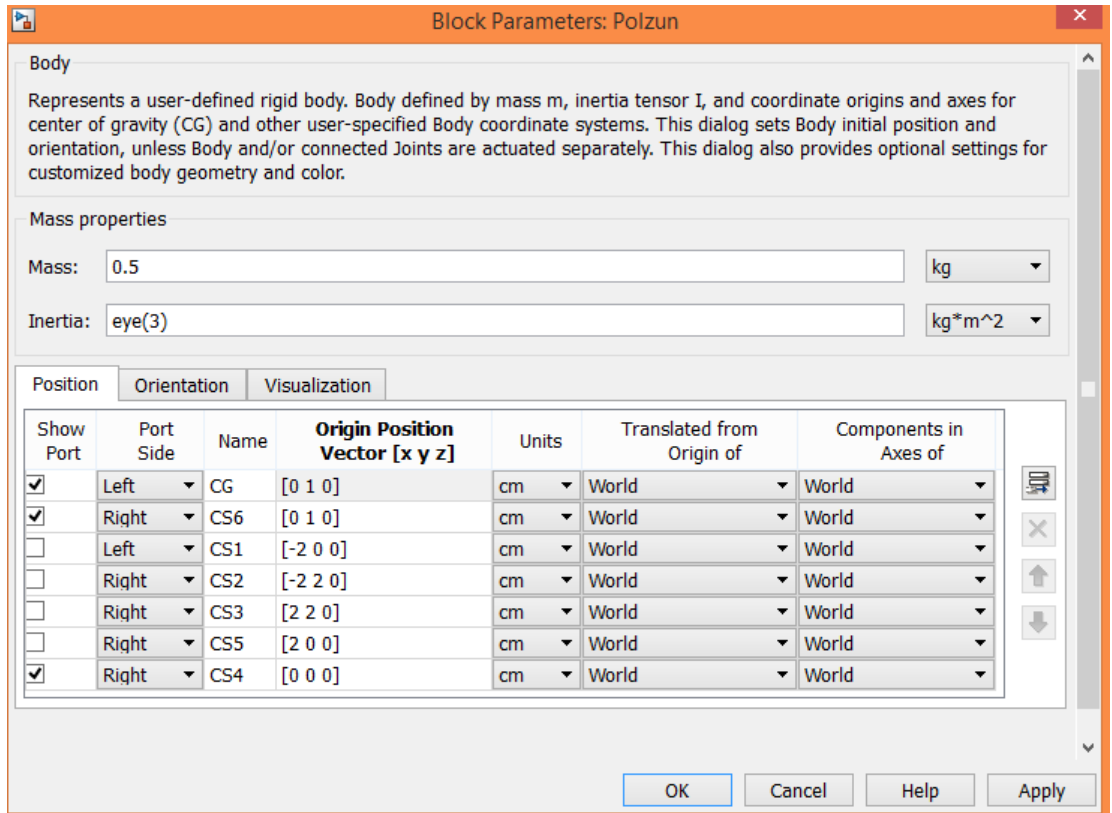
Product



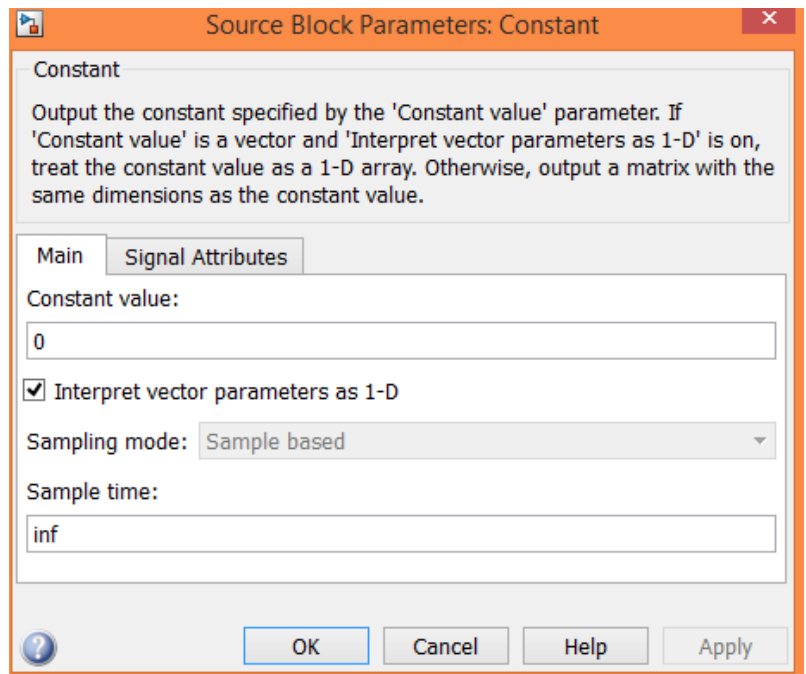
Prismatic



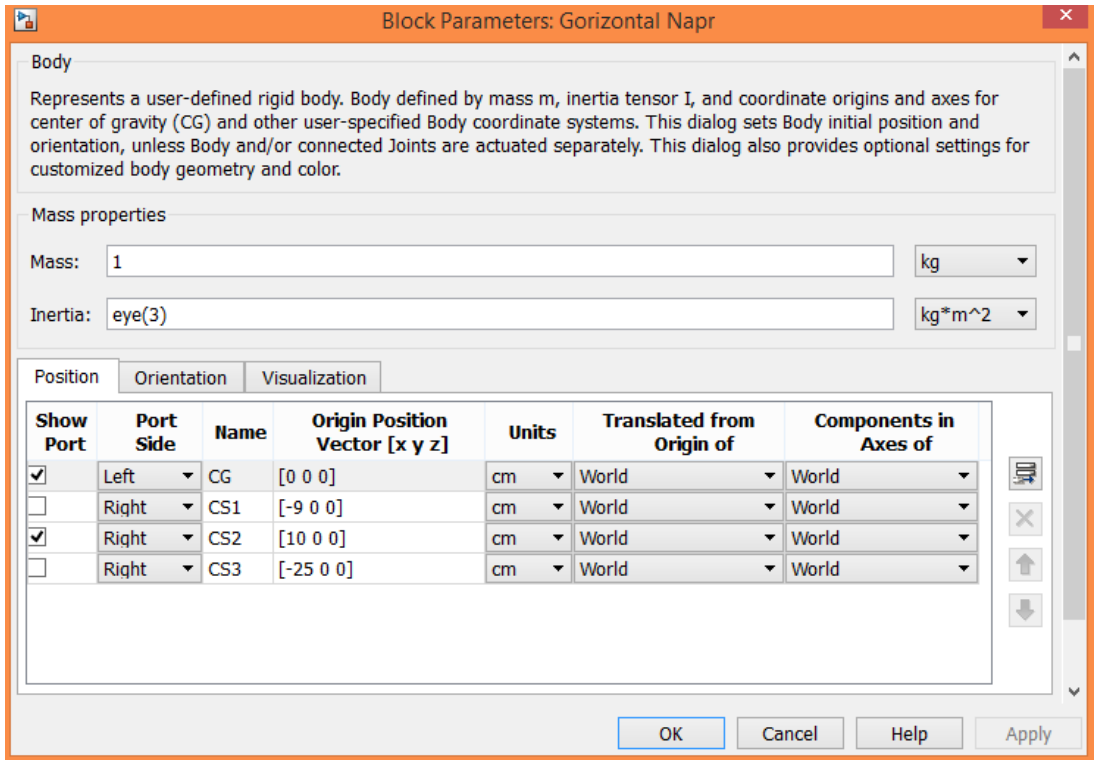
Polzun



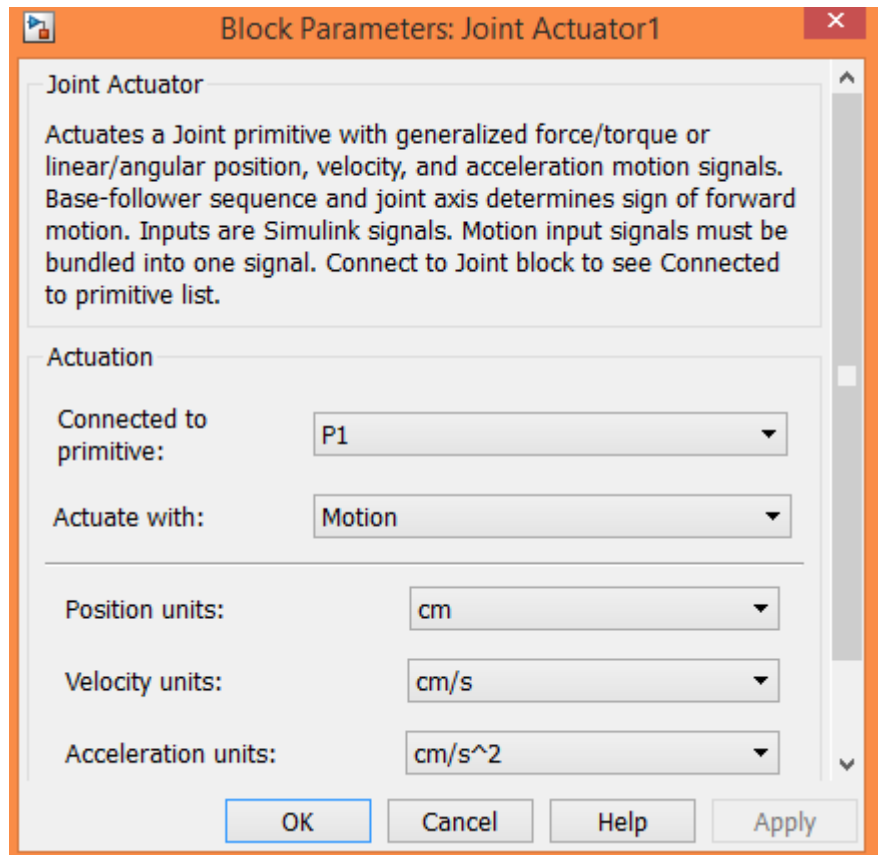
Constant



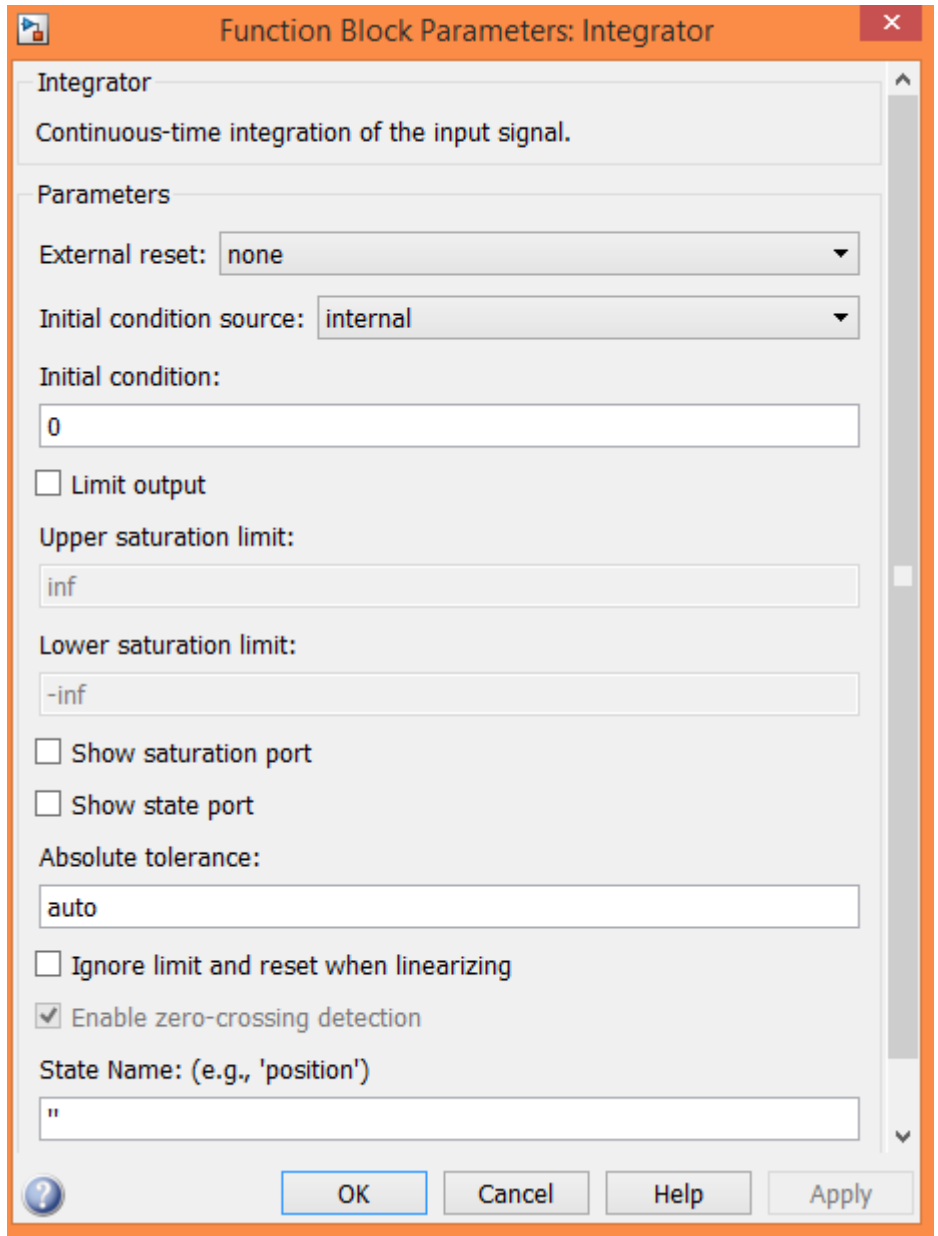
Horizontal Napr



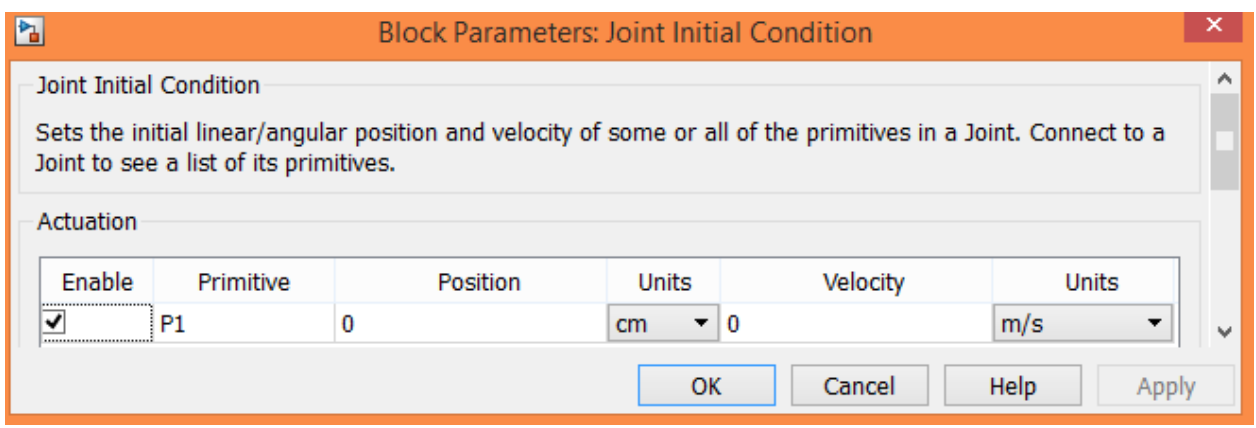
Joint Actuator1



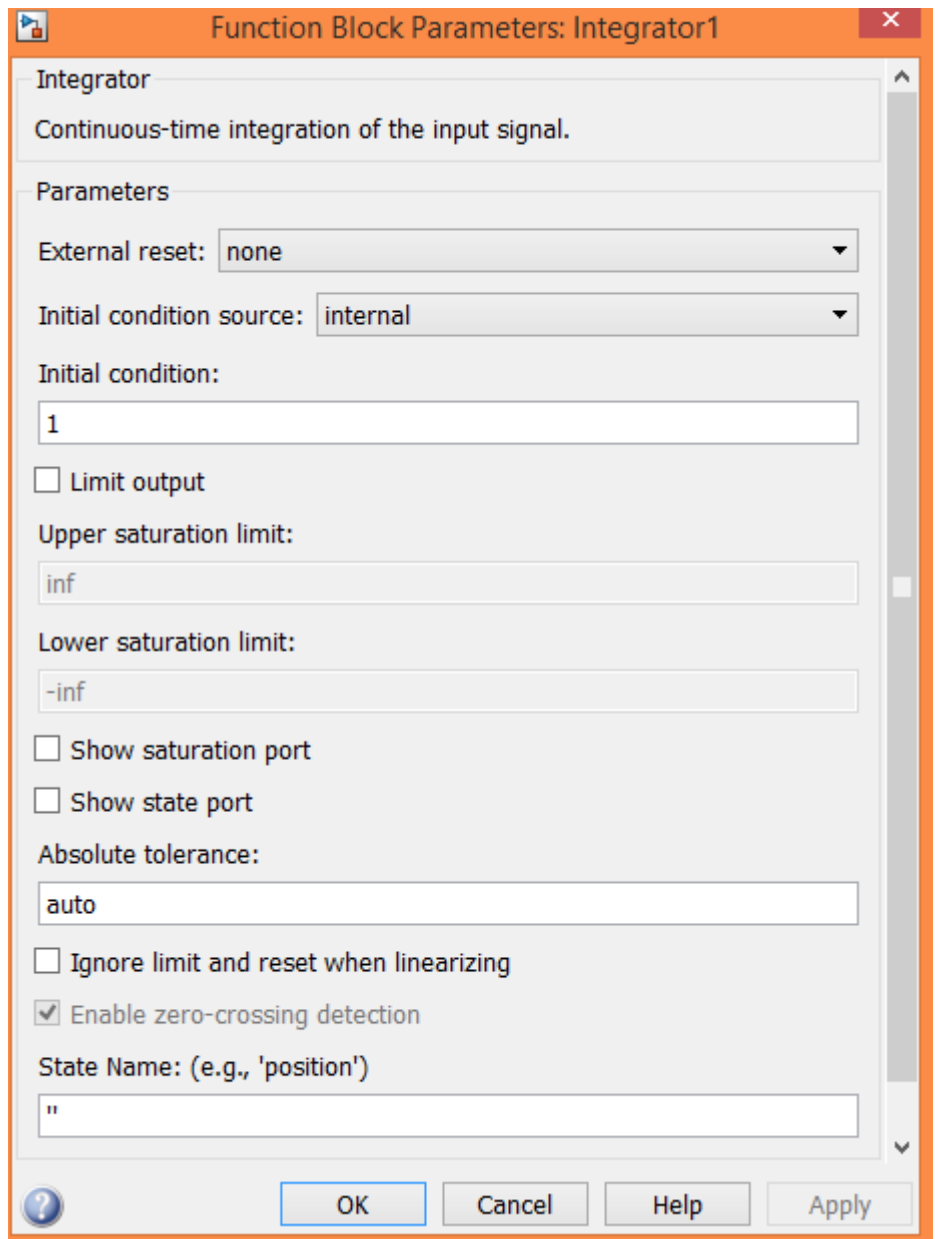
Integrator



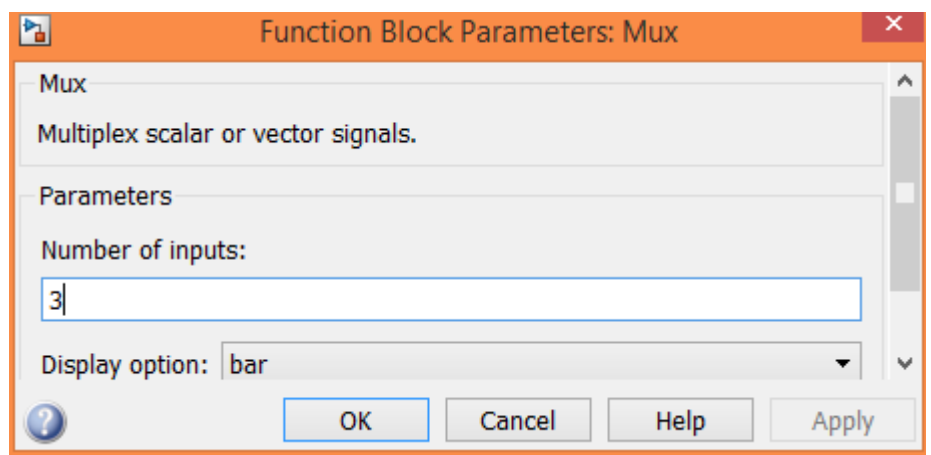
Joint Initial Condition



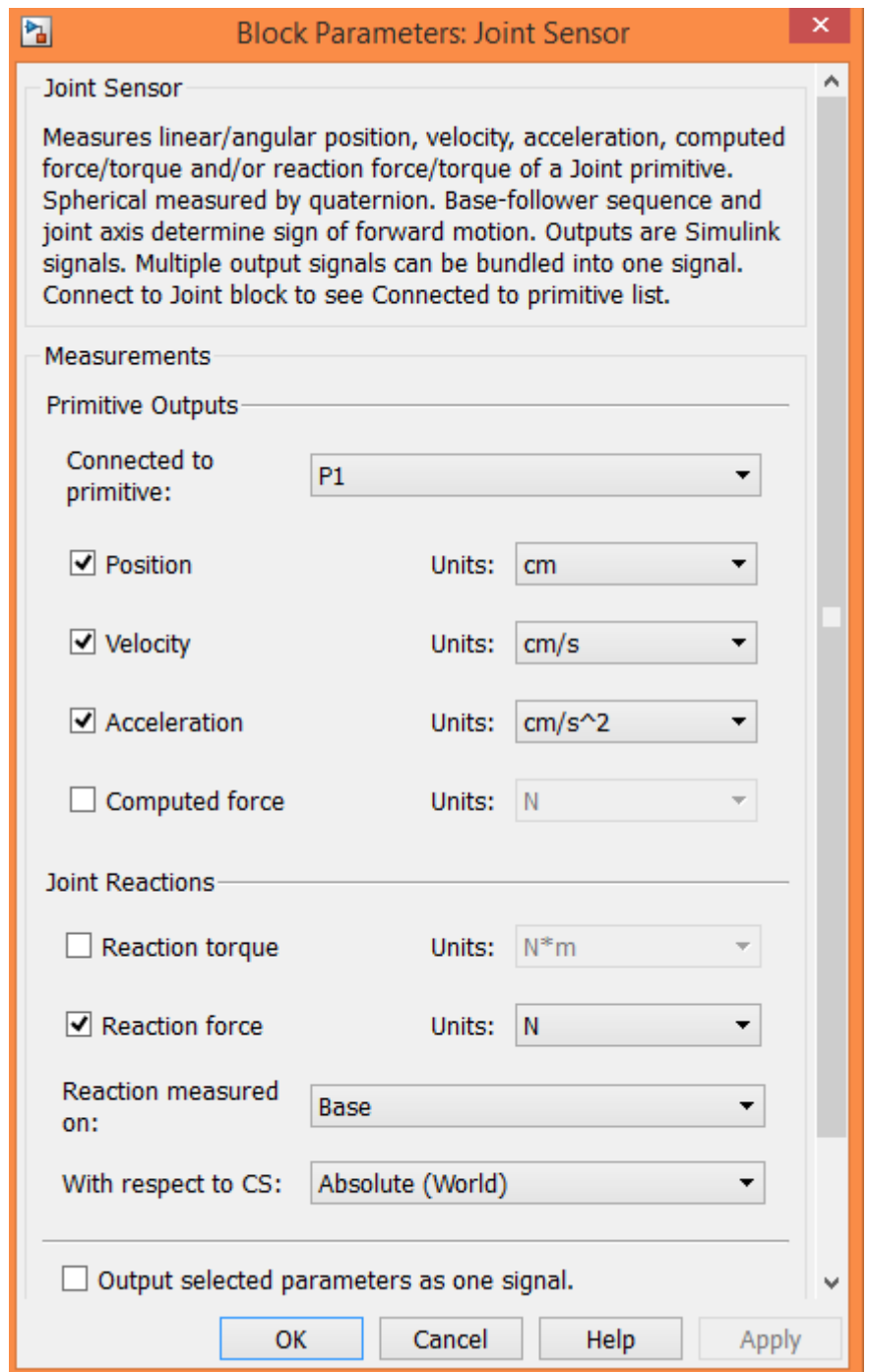
Integrator1



Mux



Joint Sensor



7. Лабораторная работа №7

КОМПЬЮТЕРНОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ДИНАМИЧЕСКОГО ГАСИТЕЛЯ КОЛЕБАНИЙ В ПАКЕТЕ SIMMECHANICS СРЕДЫ МАТЕМАТИЧЕСКОГО ИМИТАЦИОННОГО БЛОЧНОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ SIMULINK/MATLAB

Цель: ознакомиться с пакетом расширения SimMechanics среды математического имитационного блочного моделирования Simulink/MATLAB на примере моделирования процесса работы динамического гасителя колебаний.

7.1 ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

На рис.7.1 представлена расчётная схема системы динамического гасителя колебаний.

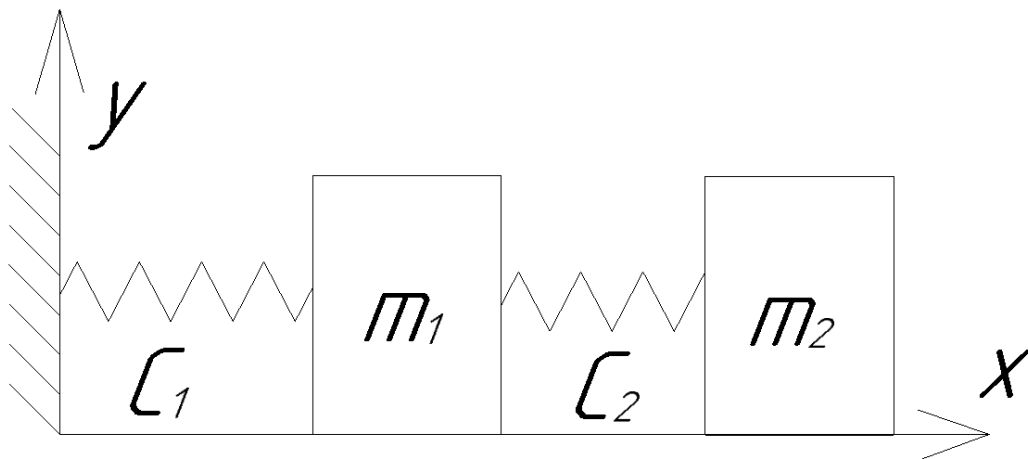


Рис.7.1 Расчётная схема системы с динамическим гасителем колебаний

Исходные данные:

$m_1 = 1$ (кг) – масса основного тела;

$C_1 = 100$ (Н/м) – коэффициент жёсткости основной пружины;

$m_2 = 0.1$ (кг) – масса динамического гасителя;

$C_2 = 10$ (Н/м) – коэффициент жёсткости пружины динамического гасителя;

$\omega = 10$ (c^{-1}) – частота внешнего силового гармонического возмущающего воздействия;

$P_0 = 10$ (Н) – амплитуда внешнего силового гармонического возмущающего воздействия.

На рис.7.2 представлена блок-схема модели основной колебательной системы, состоящей из основного тела массой m_1 и упругого элемента жесткостью C_1 , находящейся под действием внешней гармонической

вынуждающей силы $P(t)=P_0 \sin(\omega t)$, без использования динамического гасителя колебаний. Собственная частота рассматриваемой системы равна

$$p = \sqrt{\frac{C_1}{m_1}} = \sqrt{\frac{100}{1}} = 10 \text{ (с}^{-1}\text{)}.$$

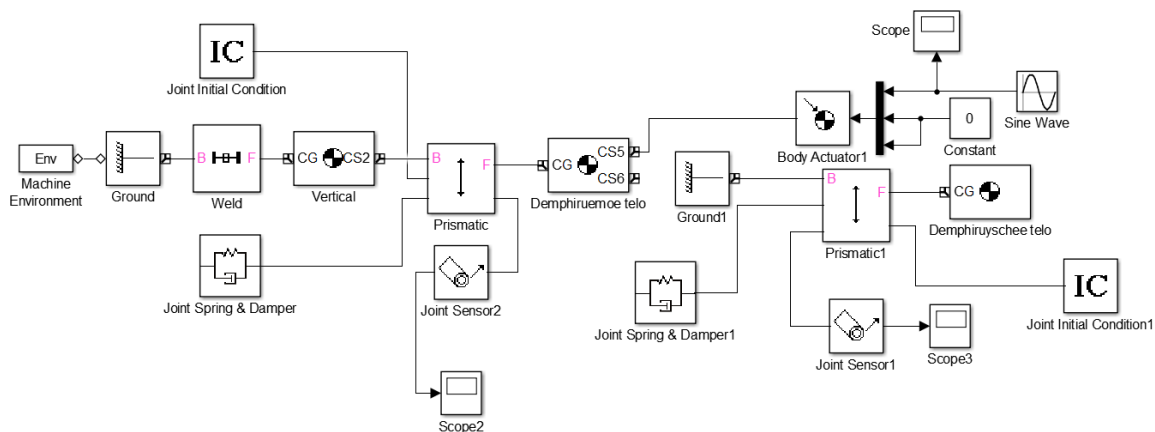


Рис.7.2 Блок-схема для моделирования вынужденных колебаний тела в SimMechanics

Так как частота $\omega=10$ вынуждающей гармонической силы $P(t)=P_0 \sin(\omega t)$ равна собственной частоте колебательной системы $p=10$, то возникнут резонансные колебания. На рис.7.3 представлен график нарастающих резонансных колебаний основного тела массы m_1 .

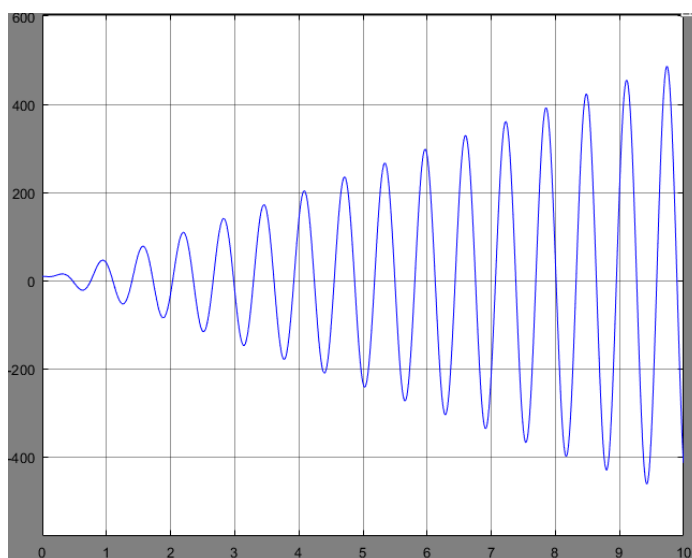


Рис.7.3 График нарастающих резонансных колебаний основного тела

Без гашения колебаний в системе резонансные колебания будут неограниченно нарастать. Для их подавления будем использовать

динамический гаситель в виде дополнительной массы m_2 , присоединяемой к основному телу посредством упругого элемента жесткостью C_2 . Значения массы и жесткости динамического гасителя колебаний должны обеспечивать парциальную частоту (собственную частоту при неподвижной массе m_1), равную частоте ω вынуждающей силы:

$$\sqrt{\frac{C_2}{m_2}} = \sqrt{\frac{10}{0.1}} = 10 \text{ (с}^{-1}\text{)}.$$

Тогда колебания динамического гасителя уравновесят действие вынуждающей силы и тем самым устранят колебания основного тела.

На рис. 7.4 представлена блок-схема, моделирующая систему динамического гасителя колебаний в SimMechanics/MATLAB.

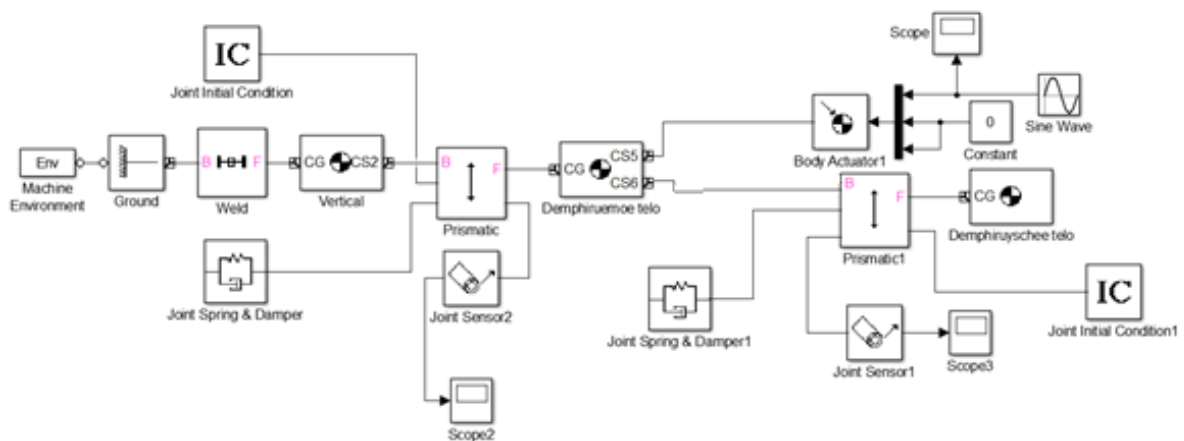


Рис.7.4 Блок-схема, моделирующая систему динамического гасителя колебаний в SimMechanics/MATLAB

Настройки используемых в модели блоков представлены в Приложении 7.1

На рис. 7.5 представлен фрагмент анимации модели в окне MATLAB в произвольный момент времени.

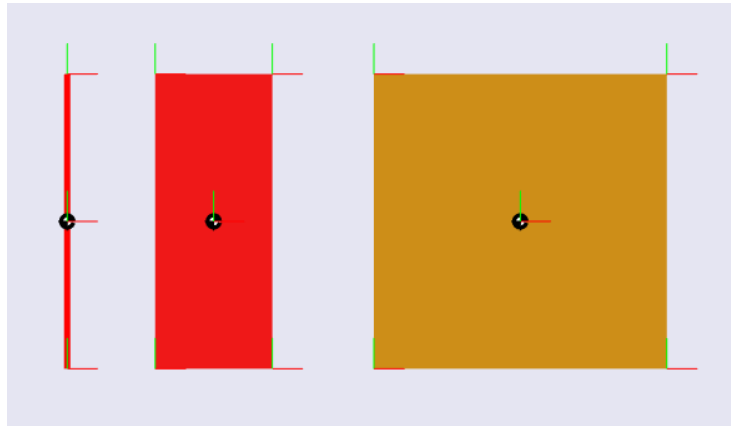


Рис.7.5 Фрагмент анимации моделирования динамического гасителя колебаний в окне MATLAB

График колебаний основного тела представлен на рис. 7.6.

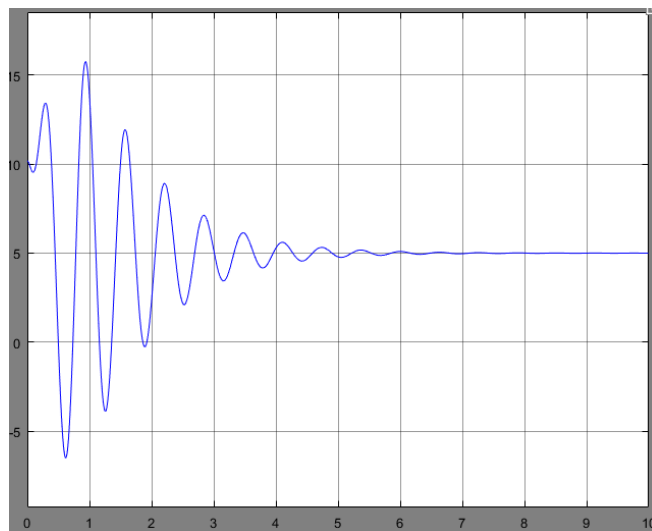


Рис.7.6 График колебаний основного тела

К 6 секундам колебания полностью затухают, следовательно, гашение происходит.

Динамический гаситель после остановки основного тела колеблется с постоянной амплитудой A_2 (рис7.7). Причем значение этой амплитуды таково, что величина упругой силы дополнительной пружины жесткостью C_2 компенсирует вынуждающую силу $P(t)$:

$$P_0 = C_2 A_2 ;$$

$$10 = 10 * 1.$$

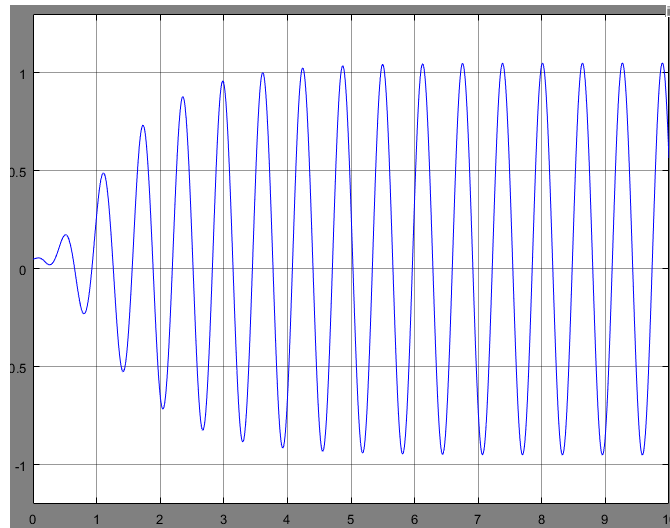


Рис.7.7 График колебаний динамического гасителя колебаний

Таким образом, получена модель процесса динамического гашения колебаний средствами пакета расширения SimMechanics среды математического имитационного блочного моделирования Simulink/MATLAB.

7.2 СОДЕРЖАНИЕ ОТЧЁТА

Отчет должен содержать следующие разделы:

- Название лабораторной работы и её цель;
- Расчетная схема объекта моделирования с указанием исходных значений и параметров;
- Схема модели механизма в пакете SimMechanics;
- Настройки блоков SimMechanics;
- Результаты моделирования в виде временных графиков кинематических характеристик моделируемого объекта;
- Выводы.

7.3 ВАРИАНТЫ ЗАДАНИЙ

Табл. 7.3 Варианты заданий

№ варианта	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Масса основного тела, m_1 , кг	1.5	0.8	0.6	0.5	1.2	2.2	3.3	1.4	3.7
Коэффициент жесткости C_1 , Н/м	150	200	80	220	250	300	350	280	180
Амплитуда вынуждающей силы P_0 , Н	15	20	25	8	12	28	30	5	22

7.4 КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

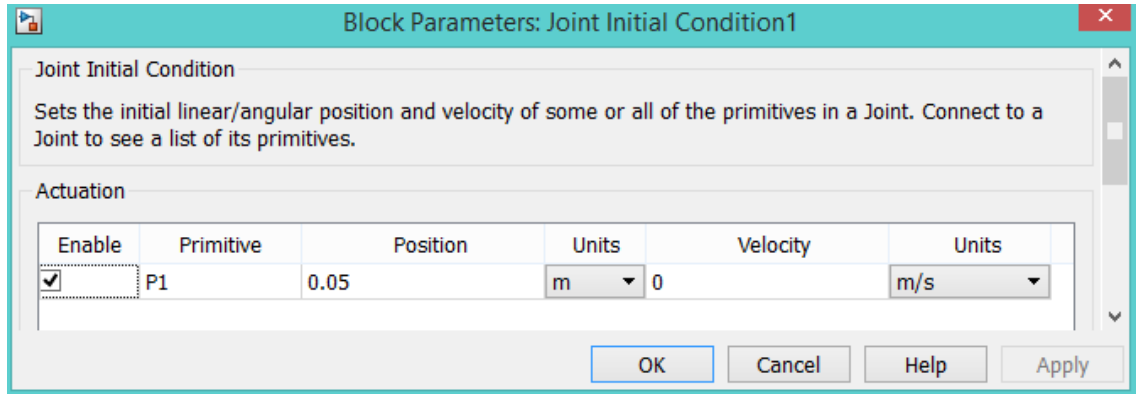
1. Для чего используют динамическое гашение колебаний?
2. За счет чего происходит динамическое гашение колебаний?
3. Как правильно настроить динамический гаситель колебаний?
4. Какое влияние будет оказывать вязкое сопротивление, действующее в колебательной системе?
5. Какова будет амплитуды колебаний динамического гасителя после подавления колебаний основной массы?

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

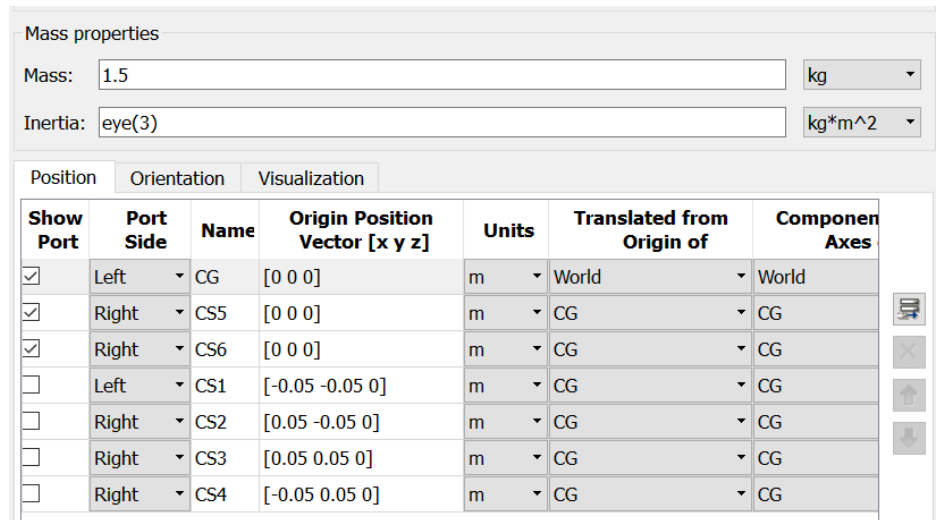
1. MATLAB 6/6.1/6.5 + Simulink 4/5 в математике и моделировании / Дьяконов В.П. Полное руководство пользователя - М.: СОЛОН-Пресс. – 2003. – 576 с.
2. Моделирование и визуализация движений механических систем в MATLAB: Учебное пособие / В.С.Щербаков, М. С. Корытов, А.А. Руппель и др.– Омск: СибАДИ, 2007. – 84с.
3. Моделирование мехатронных систем в среде MATLAB (Simulink / SimMechanics): учебное пособие для высших учебных заведений / Мусалимов В.М., Г.Б. Заморуев, И.И. Калапышина, и др. – СПб: НИУ ИТМО, 2013. – 114 с.
4. Моделирование процессов и систем в MATLAB. Учебный курс / Лазарев Ю.П. - СПб.: Питер, 2005, 511 с.

ПРИЛОЖЕНИЕ 7.1 НАСТРОЙКА БЛОКОВ

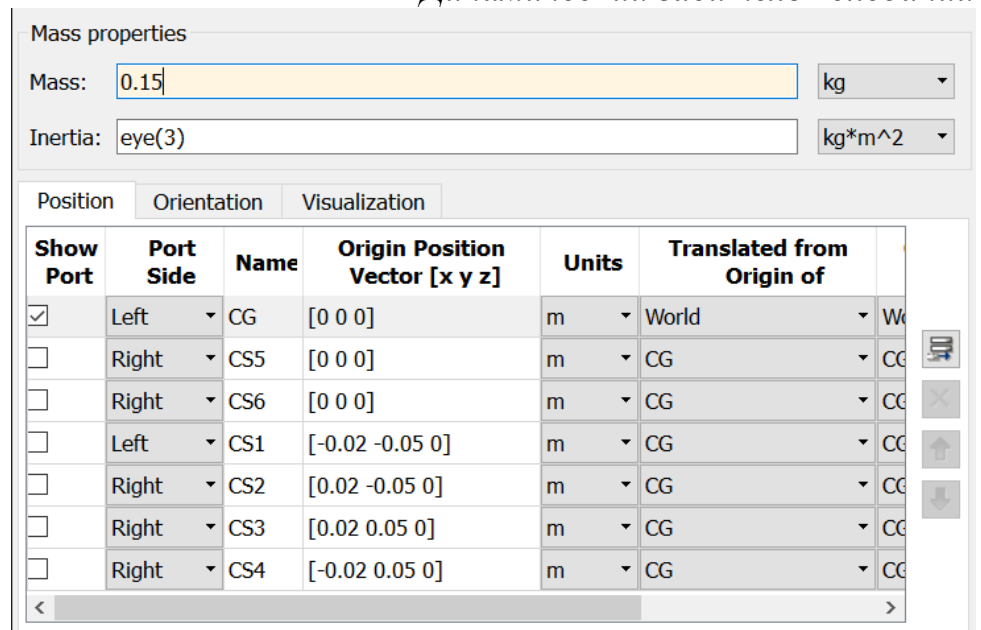
Joint Initial Condition, Joint Initial Condition1



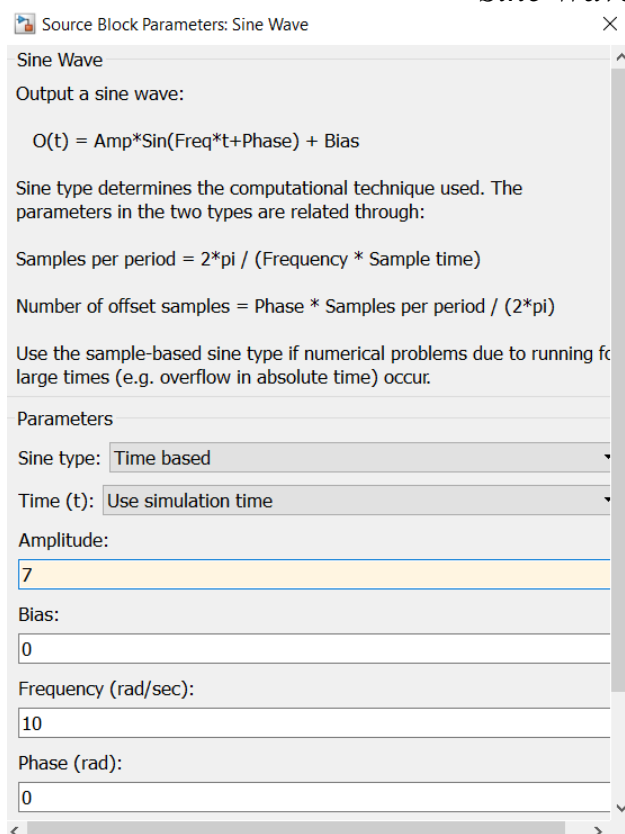
Основное тело



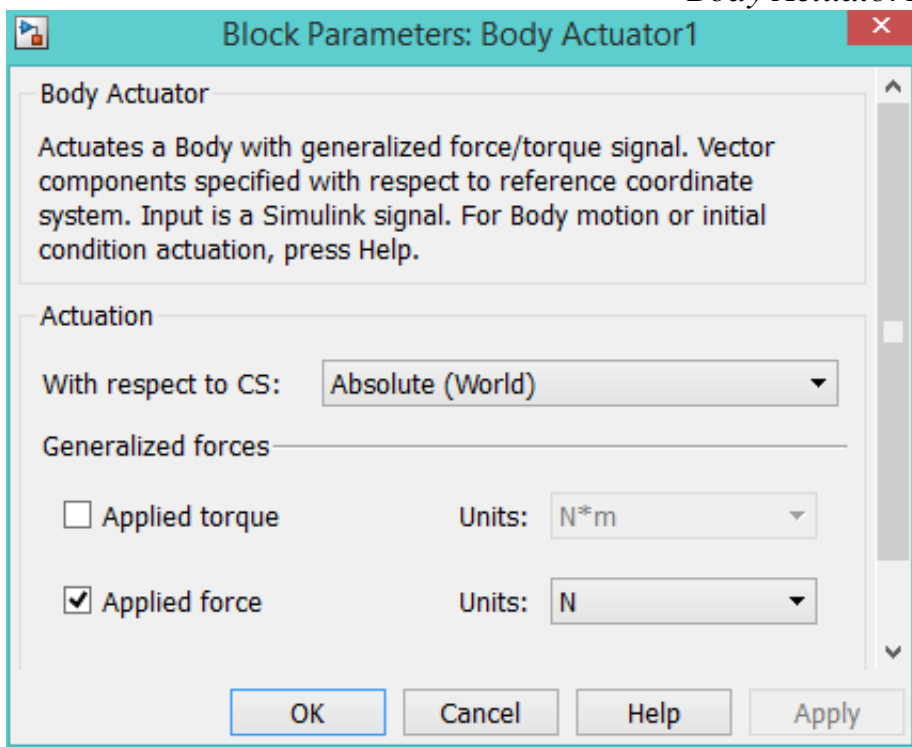
Динамический гаситель колебаний

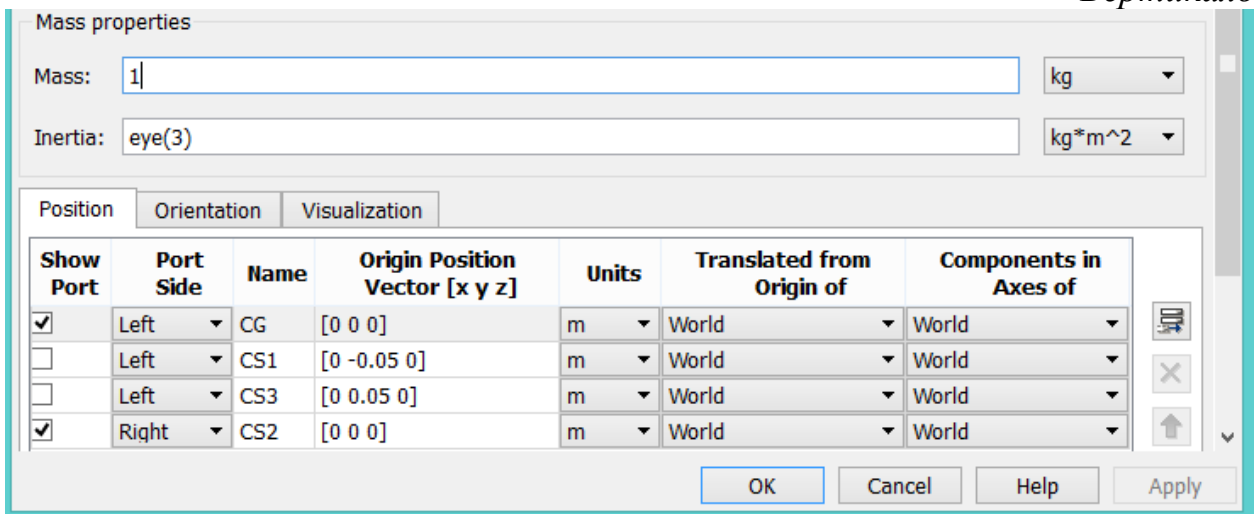


Sine Wave

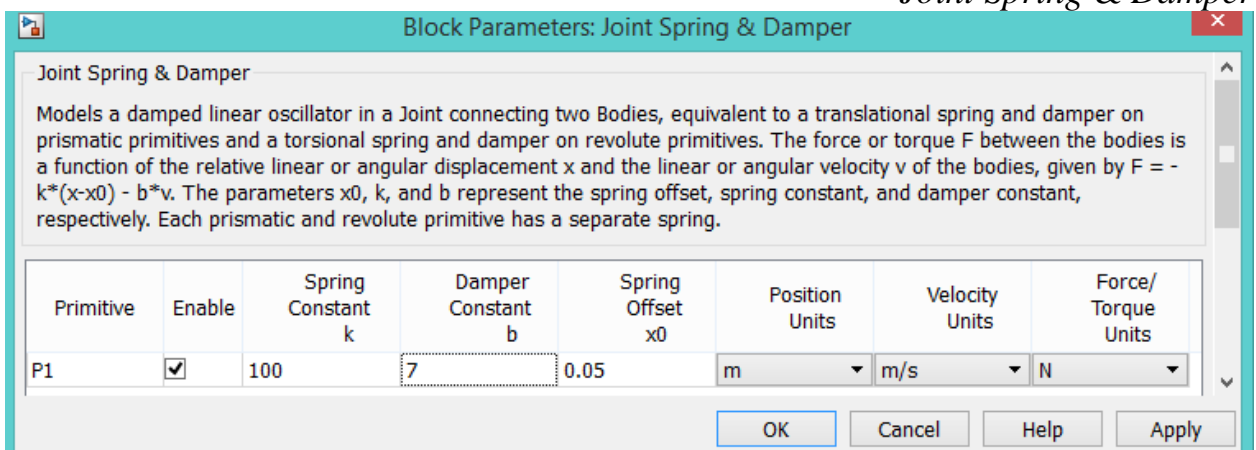


Body Actuator1





Joint Spring & Damper



Joint Spring & Damper1

