

СОДЕРЖАНИЕ

ВВЕДЕНИЕ	2
1 Основная часть. Построение математической модели	8
1.1 Упрощения метода дискретных элементов	8
1.2 Описание алгоритма	8
1.3 Кинематика частиц	11
1.4 Расчёт контактных сил	12
1.5 Диссипация	16
1.6 Силы удалённого действия	17
1.7 Частный случай взаимодействия шар-стена	17
1.8 Итерационное уточнение	18
1.9 Модель разрушения	20
1.10 Анализ и проверка адекватности существующей модели	23
ЗАКЛЮЧЕНИЕ	26
СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ	27

ВВЕДЕНИЕ

Введение в метод дискретных элементов

Впервые метод дискретных элементов (в дальнейшем МДЭ или DEM) был предложен в 1971 году инженерами Cundall P. A. и Otto D. L. Strack [1] для моделирования поведения мелких частиц горных пород. МДЭ представляет собой совокупность методов для изучения сыпучих сред.

Сыпучими средами вполне можно назвать любые дискретизированные среды (песок, грунт, зерно и пр.). Сыпучая среда сложна в аналитическом представлении, потому что в зависимости от многих факторов она может проявлять твердоподобное, жидкоподобное или комбинированное свойства.

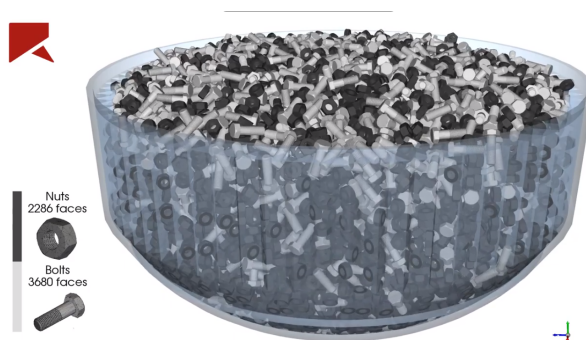


Рисунок 1 – Демонстрация сыпучей среды (в данном случае болты и гайки тоже являются сыпучей средой).

Численный расчёт для сыпучих сред проводится независимо для каждого элемента, а взаимодействуют они [элементы] только в точках контакта. Основываясь на всем вышесказанном в 1971 году и появился метод дискретных элементов.

Уже на данном этапе мы можем выделить основные преимущество и недостаток данного метода. Преимуществом можно назвать возможность моделирования ситуации и сыпучей среды любой сложности без проведения сложных дорогостоящих экспериментов. Недостатком же является высокая требовательность к вычислительным ресурсам.

В общем виде работа алгоритма представлена на рисунке 2.

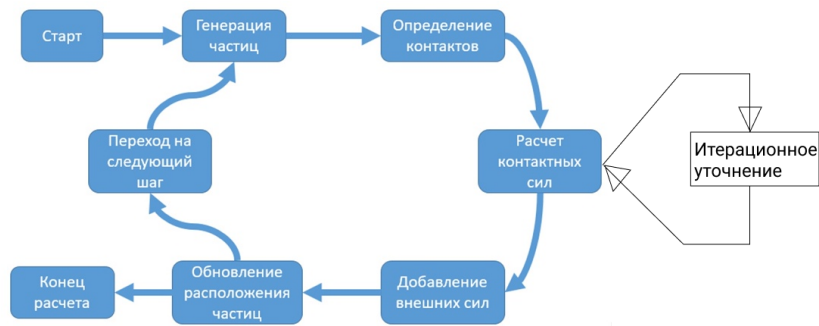


Рисунок 2 – Алгоритм метода в общем виде

Обзор поставленных задач

Существует два подхода к моделированию взаимодействия частиц: расчет скоростей на основе использования закона сохранения импульса, а также прямое рассмотрение контактного взаимодействия. В первом подходе принимается, что контактное взаимодействие происходит мгновенно, учет диссипации энергии производится за счет введения специальных эмпирических коэффициентов (коэффициентов восстановления) в закон сохранения импульса, уменьшающих скорости частиц после соударения [1].

На каждом шаге по времени для найденных взаимодействий происходит расчёт соответствующих контактных сил. Существует несколько различных моделей силы контакта, подходящих для различных применений, материалов и условий [2].

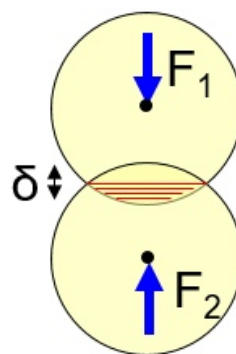


Рисунок 3 – Демонстрация контактных сил при пересечении двух шаров.

Силы, действующие на каждую частицу, вычисляются из исходных данных, соответствующих физических законов и выбранной модели контакта (модели контакта необходимо выбирать исходя из условий применения) [3]. В случае необходимости к расчёту могут быть подключены дополнительные

модели: модель когезии, модель демпфирования и т.п., так же хотелось бы отметить что в расчёте могут иметь влияние такие силы, как:

- трение, при касании двух частиц;
- отскакивание, при столкновении;
- гравитация;
- притяжение (адгезия, жидкостное соединение).

После определения контактных сил, могут быть добавлены любые другие силы внешнего тела. Внешние силы возникают из-за существования одного или нескольких физических полей, таких как гравитационные, электромагнитные или гидродинамические поля.

После нахождения результирующей силы, взаимодействующей на каждую частицу, основываясь на втором законе Ньютона, находится новая позиция всех частиц к началу следующего шага по времени. Временной шаг сменяется на следующий и цикл повторяется.

В данной работе помимо расчёта контактных сил действующих друг на друга также вводятся гравитационное поле, учёт сил трения, а также модель демпфирования. В качестве рассматриваемой модели принимается сферическое тело.

При моделировании барабанной мельницы также необходимо обеспечить появление новых частиц руды и исчезновение достаточно малых частиц, попавших в зону сито. В двухмерной постановке задачи приходится прибегать к определенным хитростям, чтобы отобразить перемещения по третьей оси. Подавать частицы мы будем равномерно. С четко заданной периодичностью в местах предположительно меньшего количества шаров будут появляться частицы руды. В свою очередь в центре есть зона при попадании в которую маленькие частицы будут исчезать из дальнейшего расчета (проходить через сито и идти дальше на обработку).

Современное состояние метода дискретных элементов

Метод дискретных элементов не ограничивает расчёт только сферическими телами. Для создания тел любой другой сложной формы можно представить множеством элементов сфер, жёстко связанных между собой (мультиферный агломерат) [4]. Современный расчет предполагает именно такой подход для моделирования трехмерных тел случайной формы и оболочек.

Можно так же представить какое-либо тело в виде множества частиц более сложной формы (многоугольников). Этот подход требует большую ресурсоемкость и используется в узких задачах где необходима большая точность и есть относительно четкое представление о форме полученных частиц. На рисунке 4 справа налево представлено упрощение сложной частицы до семи сфер жестко связанных друг с другом.

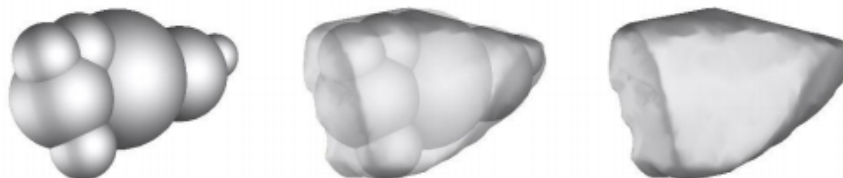


Рисунок 4 – Мультисферное изображение частицы сложной формы [5]

В системах, где условия нагружения не оказывают существенного влияния на целостность частиц, не требуется специальной модели разрушения. В этих случаях обычно используются модели Герца или линейные пружинные контакты. Однако при использовании МДЭ для понимания механизмов в устройствах для измельчения, где целью является разрушение твердых частиц, необходим подход моделирования разрушения. Существует три основных подхода [5] к прерывному моделированию разрушения горных пород (остальные методы – их вариации):

- модель связанных частиц (BPM) - сферы собраны в кластер и соединены вместе в каждой точке контакта с помощью связывающих балок.

- модель полиэдрических элементов (PEM) - частицы моделируются с использованием мозаичной структуры сетки с использованием зерен Вороного, тригонов или тетраэдрических элементов.

- модель замещения баланса популяции (PBRM) - частицы заменяются набором дочерних фрагментов в момент разрушения.

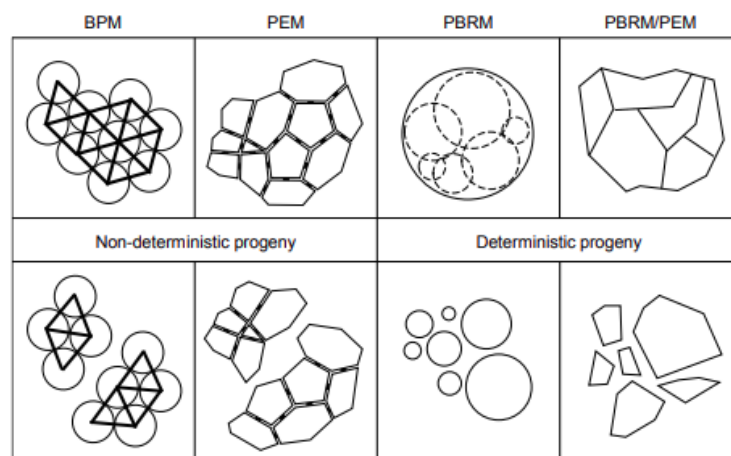


Рисунок 5 – Схематическое представление моделей разрушения [5]

Все три из этих подходов, показанных на рисунке 5, использовались для моделирования разрушения горных пород в измельчающих машинах. BPM применялся для моделирования разрушения горных пород, гранул и бетонных материалов с использованием режимов ударного разрушения и режимов разрушения при сжатии. Некоторые инженеры [5] также смоделировали машины для измельчения, такие как, например, конусная дробилка, используя подход PBRM. Они использовали альтернативный подход к представлению сферической или многогранной формы. Применяется метод, при котором набор гладких угловых кубоидов с заранее определенным распределением размеров упаковывается внутри исходной кубоидной частицы.

В данной работе используется модель замещения баланса популяции (PBRM).

Большинство современного программного обеспечения для инженерных расчётов имеет в себе встроенные МДЭ решатели (Ansys Fluent, LS-DYNA), в свою очередь ПО специализирующееся на МДЭ (ESSS Rocky, open-source LIGGGHTS, EDEM (DEM Solutions Ltd.)), зачастую имеет большее широкий спектр возможностей для расчёта поведения сыпучей среды, таких как большее количество моделей контактных сил.

За счёт использования GPU (имеющих большее количество вычислительных ядер), большинство программ преодолело миллион частиц, которые одновременно могут находиться в области расчёта [5]. Распараллеливание процессов и введение многопоточной работы может заметно ускорить работу данного итерационного расчёта [6].

Барабанная мельница

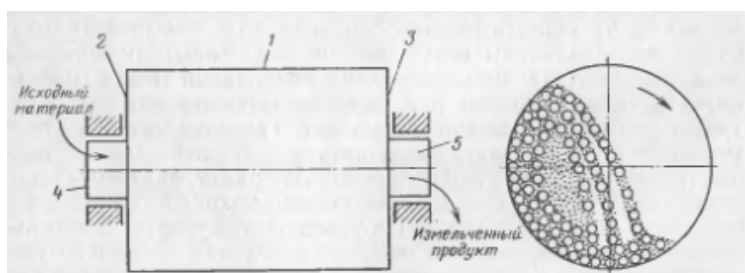


Рисунок 6 – Схема барабанной мельницы

Барабанная мельница (рисунок 6) представляет собой пустотелый барабан 1, закрытый торцевыми крышками 2 и 3, в центре которых имеются полые цапфы 4 и 5. Цапфы опираются на подшипники и барабан вращается вокруг горизонтальной оси. Барабан заполняется примерно на половину объема дробящей средой. При его вращении дробящие тела благодаря трению увлекаются его внутренней поверхностью, поднимаются на некоторую высоту и свободно или перекатываясь падают вниз [7]. Через одну полую цапфу внутрь барабана непрерывно подается измельчаемый материал, который проходит вдоль него и, подвергаясь воздействию дробящих тел, измельчается ударом, истиранием и раздавливанием. Измельченный продукт непрерывно разгружается через другую полую цапфу [8].

1 Основная часть. Построение математической модели

1.1 Упрощения метода дискретных элементов

В алгоритме МДЭ, использованном в данной работе, есть несколько основных упрощений.

1) Метод дискретных элементов основан на идее, что выбранный временной шаг настолько мал, что в течение одного временного шага **возмущения не могут распространяться с любого элемента дальше, чем на его ближайших соседей**. Тогда во все времена результирующие силы на любом элементе определяются исключительно его взаимодействием с элементами, с которыми он находится в контакте. Именно эта ключевая особенность метода отдельных элементов позволяет проследить нелинейное взаимодействие большого числа дисков без чрезмерных требований к памяти.

2) **Считается, что шары не деформируются**. Деформации отдельных частиц малы по сравнению с изменением объёма дискретной среды в целом. Поэтому точное моделирование деформации частиц не является необходимым для получения хорошей аппроксимации механического поведения. В данном методе частицам разрешено перекрывать друг друга в точках соприкосновения. Это перекрывающее поведение занимает место деформации отдельных частиц. Величина перекрытия напрямую связана с контактной силой, как будет описано ниже. Однако следует отметить, что эти перекрытия малы по отношению к размерам частиц. Таким образом, мы отказываемся от рассмотрения НДС внутри частиц в процессе их контактного взаимодействия.

3) В данной работе мы **ограничиваемся плоской постановкой задачи и 3-мя степенями свободы**.

Безусловно, задача вычисления индивидуальных траекторий принципиально нелинейна. Для решения этого вопроса будет проводиться итерационная процедура.

1.2 Описание алгоритма

Перейдём непосредственно к описанию работы алгоритма. В данной работе проводится прямое моделирование процесса во времени. В первом приближении алгоритм можно представить как схему, изображённую на ри-

сунке 2. Соответственно концом расчёта будем считать время, при котором все шары будут находиться в состоянии равновесия. Более подробный и точный алгоритм конкретной математической модели на шаге представлен на блок-схеме 7.

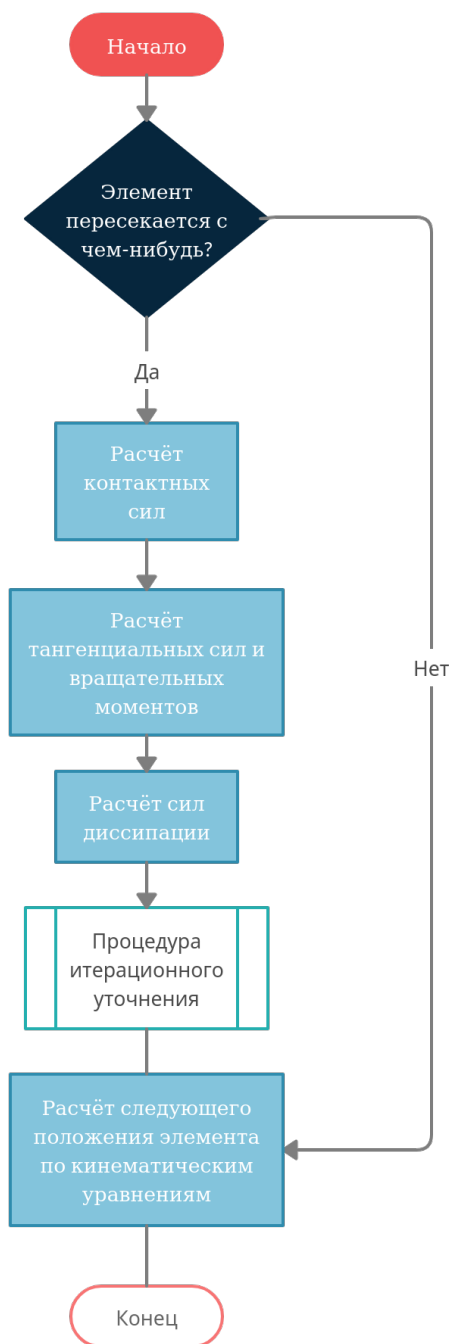


Рисунок 7 – Блок-схема работы алгоритма на одном шаге

В двойном цикле проходимся по каждому возможному сочетанию шаров и проверяем пересекаются ли они. Если нет – проверяем следующую возможную пару. Если да – необходимо перейти в локальную систему ко-

ординат, связанную с положением шаров в пространстве друг относительно друга. Все величины, необходимые для расчёта (скорость, ускорение и пр.), переводятся в данную систему координат.

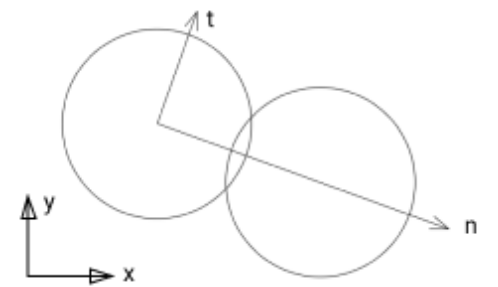


Рисунок 8 – Демонстрация локальной системы координат

Далее необходимо рассчитать силовые факторы, действующие на шар: силы контактного взаимодействия (по алгоритму 1.4), силы диссипации (по алгоритму 1.5), моменты в плоскости (по алгоритму 1.4). Нужно также не забыть учесть для каждого из шаров силы удалённого действия которые считаются в каждый момент времени (в нашей модели это будет поле ускорений (пункт 1.6)). После нахождения сочетания сил действующих на тело проводится итерационная процедура уточнения (описанная в 1.8)

Когда говорится о каждом возможном сочетании шаров имеется в виду также взаимодействие со стенкой, которой ограничено движение шара. В данной работе подробный алгоритм взаимодействия со стенкой описывался в пункте 1.7.

Итого, второй закон Ньютона при взаимодействии шара с другими объектами имеет следующий вид

$$\overline{m \cdot a} = \overline{F_n} + \overline{F_s} + \overline{D} + \overline{G} \quad (1)$$

$$\overline{I \cdot \varepsilon} = \overline{M_s} + \overline{M_r} \quad (2)$$

где m — масса элемента, [кг];

\overline{a} — вектор линейного ускорения элемента от данного взаимодействия, [Н / кг];

$\overline{F_n}$ — вектор контактной силы, действующий в направлении нормали данного взаимодействия, [Н];

$\overline{F_s}$ — вектор силы трения скольжения данного взаимодействия, [Н];

\overline{D} — вектор сил диссипации, действующих на элемент в результате данного взаимодействия, [Н];

\overline{G} — вектор сил удалённого действия, действующих на элемент все время, [Н];

I — момент инерции данного элемента относительно центра, [кг · м²];

$\overline{\varepsilon}$ — вектор углового ускорения элемента от данного взаимодействия, [1 / с²];

\overline{M}_s — вектор момента, возникающий в результате приведения силы трения скольжения в центр (механизм будет показан в следующих пунктах), [Н · м];

\overline{M}_r — вектор момента трения качения данного взаимодействия, [Н · м];

После — необходим переход в глобальную систему координат.

После расчёта и уточнения всех сил производится интегрирование — расчёт нового положения каждого из шаров, в соответствии с законами кинематики.

Можем довольно легко оценить сложность этого алгоритма: время — $O(n^2)$, память $O(n)$. Безусловно для большого числа элементов (от 100) данная задача осложняется существенной вычислительной емкостью. Путей решения данной проблемы два. Первый — использование хэширования. Деление пространства на определённые участки и проверка пересечения шаров не со всеми шарами, а только с близлежащими участками. При правильном выборе сетки, которой покрывается пространство это позволит уменьшить сложность по времени до $O(n)$.

Второй путь решения данной проблемы — распараллеливание процессов подсчёта на одном шаге разных независимых участков пространство (необходимо сначала будет реализовать первый подход). Это сможет увеличить время подсчёта лишь на константу, но эта константа будет тем больше, чем больше шаров участвует в моделировании.

1.3 Кинематика частиц

В данной работе рассматривается элемент с тремя степенями свободы: 2-мя линейными и 1-ой угловой. В декартовой системе координат они обозначаются как x , y и ϑ . В локальной системе координат эти степени свобо-

ды имеют следующие обозначения как n , t и ϑ . Соответственно направление нормали к взаимодействию, тангенциальное направление и угловое (не изменяется от перехода от глобальной системы координат к локальной).

Кинематические уравнения для расчёта нового положения тела на шаге могут быть представлены следующим образом

$$x = x_0 + v_0^x \cdot \Delta t + \frac{a_0^x \cdot \Delta t^2}{2} + \frac{b_0^x \cdot \Delta t^3}{6} \quad (3)$$

$$y = y_0 + v_0^y \cdot \Delta t + \frac{a_0^y \cdot \Delta t^2}{2} + \frac{b_0^y \cdot \Delta t^3}{6} \quad (4)$$

$$\vartheta = \vartheta_0 + v_0^\vartheta \cdot \Delta t + \frac{a_0^\vartheta \cdot \Delta t^2}{2} + \frac{b_0^\vartheta \cdot \Delta t^3}{6} \quad (5)$$

b_0^i в данных уравнения – рывок по i -той координате. Его значение получается в результате итерационного процесса. Конкретно данная процедура будет обсуждаться в пункте 1.8.

1.4 Расчёт контактных сил

Силы в нормальном направлении.

Контактная сила шаров при их пересечении будет определяться как

$$F_n = k_n \cdot \delta_n \quad (6)$$

где F_n — контактная сила, возникающая в точке контакта и действующая на оба шара, [Н];

k_n — коэффициент жёсткости, [Н/м];

δ_n — взаимное проникновение, так называемое вхождение шаров друг в друга, [м].

При построении модели расчёта сил при взаимодействии элементов друг с другом необходимо определиться с выбором построения модели жёсткости. Cundall в своей работе [1] описывал постоянную жёсткость, которая зависит исключительно от свойств материала.

$$k_n = const \quad (7)$$

Как альтернатива, существует упрощённое решение контактной задачи Герца [9]. Оно используется наиболее часто при моделирование процессов

МДЭ. Исходя из него жёсткость зависит и от свойств материала, и от вхождения, и от радиусов шаров:

$$k_n = \frac{4}{3} \cdot E_{eff} \cdot \sqrt{R_{eff} \cdot \delta_n} \quad (8)$$

где

$$\frac{1}{E_{eff}} = \frac{1 - \nu_1^2}{E_1} + \frac{1 - \nu_2^2}{E_2} \quad \frac{1}{R_{eff}} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2} \quad (9)$$

В дальнейшей работе программы будет выбрана модель Герца.

Крутящие силовые факторы и силы в тангенциальном направлении

В процессе взаимодействия двух шаров помимо силы в нормальном направлении из-за коэффициентов трения появляются сила в тангенциальном направлении и момент.

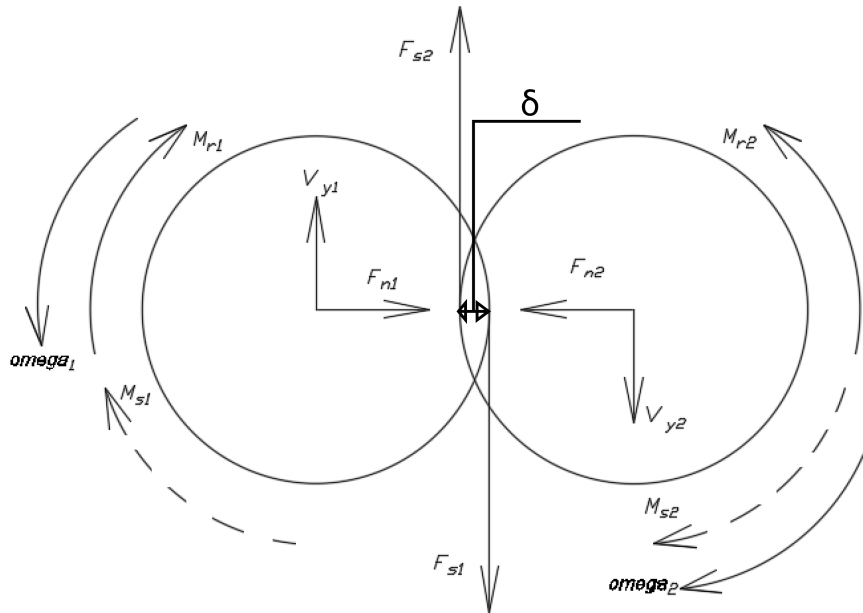


Рисунок 9 – Силы возникающие в шарах при контактном взаимодействии.

Сила в тангенциальном направлении будет появляться из-за трения скольжения и направлена в противоположном относительно тангенциальной скорости шара в точке контакта (относительно другого шара) [9]. На рисунке 9 сила скольжения обозначена F_s . Сила скольжения определяется по формуле

$$F_s = \mu_s \cdot F_n \cdot \text{sign}(v_{rel_tan}) \quad v_{rel_tan} \neq 0 \quad (10)$$

где μ_s — безразмерный коэффициент трения скольжения (зависит только от свойств материала);

F_n — контактная сила действующая на элемент в нормальном направлении, [Н];

v_{rel_tan} — тангенциальная скорость шара в точке контакта, относительно другого шара, [м/с].

Отдельного обсуждения стоит расчёт относительной тангенциальной скорости шара. Помимо тангенциальной скорости центра шара (v_y на рисунке 9) в относительную тангенциальную скорость в точке контакта также будет входить угловая скорость домноженная на радиус шара. Итого, формула для определения v_{rel_tan} выглядит следующим образом (верхним индексом обозначены номера шаров: 1 — шар для которого проводится расчёт, 2 — шар, вступивший с ним в контакт):

$$v_{rel_tan}^1 = v_y^1 - v_y^2 - (\omega_1 \cdot R_1 + \omega_2 \cdot R_2) \quad (11)$$

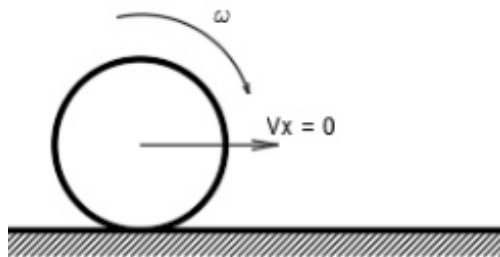


Рисунок 10 — Шар должен катиться по неабсолютно гладкому полу при ненулевой угловой скорости и нулевой линейной.

Помимо понятного с точки зрения физического смысла объяснения необходимости учёта добавка угловой скорости можно привести следующий пример. Если вращающийся вокруг оси параллельной полу шар (не имеющий линейной скорости) поставить на этот пол, то шар обретёт линейную скорость и покатится (рисунок 10). Этот эффект объясняется наличием силы трения скольжения и этого самого добавка.

Из-за того что сила F_s действует в точке контакта при переносе её в центр тяжести от неё появляется момент M_s , который определяется по формуле ниже с учётом знака перевода из линейной координаты в угловую (рисунок 11).

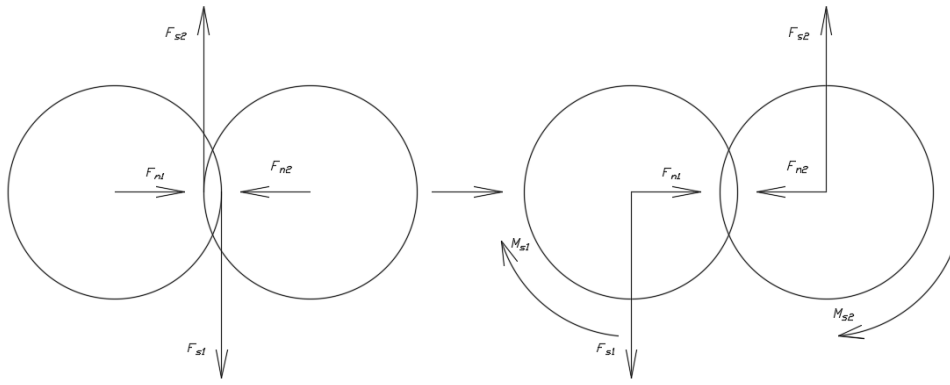


Рисунок 11 – Приведение силы трения скольжения к центру элемента

$$M_s = F_s \cdot R_{eff} \quad (12)$$

где $\frac{1}{R_{eff}} = \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}$ — эффективный радиус, [м]

Момент M_r же появляется из-за трения качения и определяется следующим образом.

$$M_r = \mu_r \cdot F_n \cdot R_{eff} \cdot \text{sign}(\omega_{rel}) \quad \omega_{rel} \neq 0 \quad (13)$$

где μ_r — безразмерный коэффициент трения качения (зависит только от свойств материала);

ω_{rel} — угловая скорость шара, относительно другого шара, [рад/с].

Т.к. ω_{rel} относительная угловая скорость при внешнем зацеплении шаров она считается по формуле

$$\omega_{rel} = \omega_1 + \omega_2 \quad (14)$$

В этих формулах вводится эффективный радиус из следующих соображений: если домножать силу на обычный радиус, то на каждом моменте t данного расчёта мы не можем говорить о выполнении второго закона Ньютона (при разных радиусах контактирующих шаров моменты M_s и M_r будут разные по модулю на шарах, участвующих в контакте). Эффективный радиус же позволяет добиться равенства моментов, действующих на два контактирующих тела, в каждый момент времени.

1.5 Диссипация

Силы диссипации возникают, потому что контактное взаимодействие двух шаров воспринимают как пружину с демпфером (рисунок 12) [10]. Энергия сжатой пружины также будет учитываться далее и записываться как потенциальная.

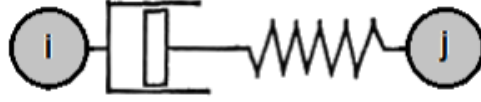


Рисунок 12 – При контактном взаимодействии связь шаров можно представить в виде пружины и демпфера.

$$E_{pot} = \frac{k \cdot \delta^2}{2} \quad (15)$$

где E_{pot} — энергия сжатия пружины, [Дж];

k — жёсткость пружины, [Н / м];

δ — проникновение шаров друг в друга в направлении нормали, [м].

Силы диссипации линейно зависят от относительной скорости и действуют в противоположном направлении. Относительная скорость для каждого шара считается в направлении нормали. Нормалью далее будем называть направление от центра шара до центра шара, с которым он контактирует.

$$D_n = c_n \cdot v_n \quad (16)$$

где D_n — сила диссипации в нормальном направлении, [Н];

c_n — коэффициент диссипации в нормальном направлении, [(Н · с) / м];

v_n — относительная скорость движения шаров в нормальном направлении, [м / с].

Как и силы гравитации в численном методе силы диссипации будут суммироваться и использоваться для расчёта положения, скорости и ускорения тела на очередном шаге.

Аналогично, диссипация считается в тангенциальном направлении [11].

$$D_t = c_t \cdot v_t \quad (17)$$

где D_t — сила диссипации в тангенциальном направлении, [Н];
 c_t — коэффициент диссипации в тангенциальном направлении, [(Н · с) / м];
 v_t — относительная скорость движения шаров в тангенциальном направлении, [м / с].

Относительная скорость в нормальном направлении определяется как

$$v_n = v_n^1 - v_n^2 \quad (18)$$

Относительная скорость в тангенциальном направлении же определяется по формуле 11.

По контактной модели Герца [4] коэффициенты диссипации непостоянны и зависят не только от обработки элементов и свойств материала, но и от размеров контактирующих шаров и их вхождений друг в друга.

$$c_n = 2 \cdot \sqrt{m \cdot 2 \cdot E_{eff} \cdot \delta_n \sqrt{R_{eff}}} \cdot \zeta_n \quad (19)$$

$$c_t = 4 \cdot \sqrt{m \cdot 2 \cdot G_{eff} \cdot \delta_n \sqrt{R_{eff}}} \cdot \zeta_t \quad (20)$$

1.6 Силы удалённого действия

В качестве сил удалённого действия в данной работе выступает только гравитация. Соответственно

$$G^x = 0 \quad (21)$$

$$G^y = m \cdot 9.81 \quad (22)$$

1.7 Частный случай взаимодействия шар-стена

Элементы в данной модели ограничены стенкой. Поэтому необходимо рассмотреть взаимодействие элемент-стена. Это можно считать частным случаем описанного выше алгоритма с несколькими отличительными чертами.

- 1) Стенка представлена как замкнутая фигура, состоящая из конечного числа прямых линий.
- 2) Шар никак не влияет на стенку. Её движение зависит только от заданного ей закона движения.
- 3) При расчёте сил трения используется не эффективный радиус, а радиус данного шара.

4) Стенка вращается относительно какой-то точки. В данной модели это будет геометрический центр стенки. Так же важно упомянуть об угловом направлении при вращении стенки. Если при взаимодействии шаров мы говорили о внешнем зацеплении, то здесь уместно рассматривать внутреннее зацепление шара со стенкой (термин аналогичен зацеплению шестеренок в задачах теоретической механики). Следовательно в формулах 14 и 11 угловая скорость стенки будет идти со знаком минус.

1.8 Итерационное уточнение

Интегрирование в данной задаче можно было бы назвать точным, а не численным, если бы задача была линейной. Но данная задача является нелинейной. Если на момент начала шага по времени t на тело действует сила F_t , то на момент начала следующего шага по времени $t + \Delta t$ уже будет действовать сила $F_{t+\Delta t}$, которая будет другой и зависеть от величины вхождения шаров друг в друга на момент конца текущего шага по времени, и, следовательно, от закона движения частиц за шаг по времени. Закон изменения силы заранее неизвестен.

На первой итерации решения мы принимаем закон изменения сил постоянным (первое приближение к значению силы на конце шага). Начиная со второй итерации примем изменение силы линейным на участке от t до $t + \Delta t$ и тогда для интегрирования необходимо ввести ещё один член, который называется рывок. Рывок характеризует изменение ускорения. Обозначим рывок b_n . Тогда

$$a_{t+\Delta t} = a_t + b_n \cdot \Delta t \quad (23)$$

$$v_{t+\Delta t} = v_t + a_t \cdot \Delta t + \frac{b_n \cdot \Delta t^2}{2} \quad (24)$$

$$x_{t+\Delta t} = x_t + v_t \cdot \Delta t + \frac{a_t \cdot \Delta t^2}{2} + \frac{b_n \cdot \Delta t^3}{6} \quad (25)$$

Сам по себе рывок можно рассчитать как

$$b_n = \frac{a_{t+\Delta t} - a_t}{\Delta t} \quad (26)$$

Но пока мы не оказались в начале следующего шага $a_{t+\Delta t}$ нам не известен. Поэтому для расчёта рывка проводится итерационный процесс. В начале каждого шага t проводится расчёт изменения вхождения $\Delta\delta = \delta_{t+\Delta t} - \delta_t$

по следующей формуле

$$\Delta\delta = v_t \cdot \Delta t + \frac{a_t \cdot \Delta t^2}{2} + \frac{b_n \cdot \Delta t^3}{6} \quad (27)$$

В первую итерацию цикла b_n принимается равным нулю. Отсюда можем получить перекрытие на начало следующего шага $\delta_{t+\Delta t} = \delta_t + \Delta\delta$. Далее по закону зависимости b необходимо найти силу в начале следующего шага $F_{t+\Delta t}$ и ускорение $a_{t+\Delta t}$.

Следующим действием нужно проверить удовлетворяет ли нас $a_{t+\Delta t}$ и если нет – начать итерационную процедуру заново. Проверкой того что $a_{t+\Delta t}$ нас удовлетворяет и его не надо уточнять (то есть условием выхода из цикла) является критерий выхода из цикла по ускорению. Это значит, что $a_{t+\Delta t}^k$ должно незначительно отличаться от $a_{t+\Delta t}^{k-1}$ (верхним индексом отмечен номер итерации на начало шага t):

$$\left| \frac{a_{t+\Delta t}^k - a_{t+\Delta t}^{k-1}}{a_{t+\Delta t}^k} \right| < \varepsilon_a \quad (28)$$

После нахождения $a_{t+\Delta t}$ по формуле 26 можем найти рывок b .

Данный процесс показан для нахождения рывка в направлении нормали (понятие нормали было введено в разделе введения диссипации 1.5). Процесс нахождения рывков в тангенциальном и угловом направлениях не сильно отличается от указанного выше.

На каждой итерации после нахождения части нормальной контактной силы $\Delta F = F_{t+\Delta t} - F_t$ мы можем найти ΔF_s , ΔM_s , ΔM_r по формулам 10, 12 и 13, соответственно. Аналогично формуле 26 находим рывки в тангенциальном и угловом направлениях.

$$b_t = \frac{a_{t+\Delta t} - a_t}{\Delta t} \quad (29)$$

$$b_{\vartheta} = \frac{\varepsilon_{t+\Delta t} - \varepsilon_t}{\Delta t} \quad (30)$$

В таком случае условием выхода из цикла будет удовлетворение условию 28 для всех трёх направлений одновременно.

Блок-схема данного процесса представлена на рисунке 13.

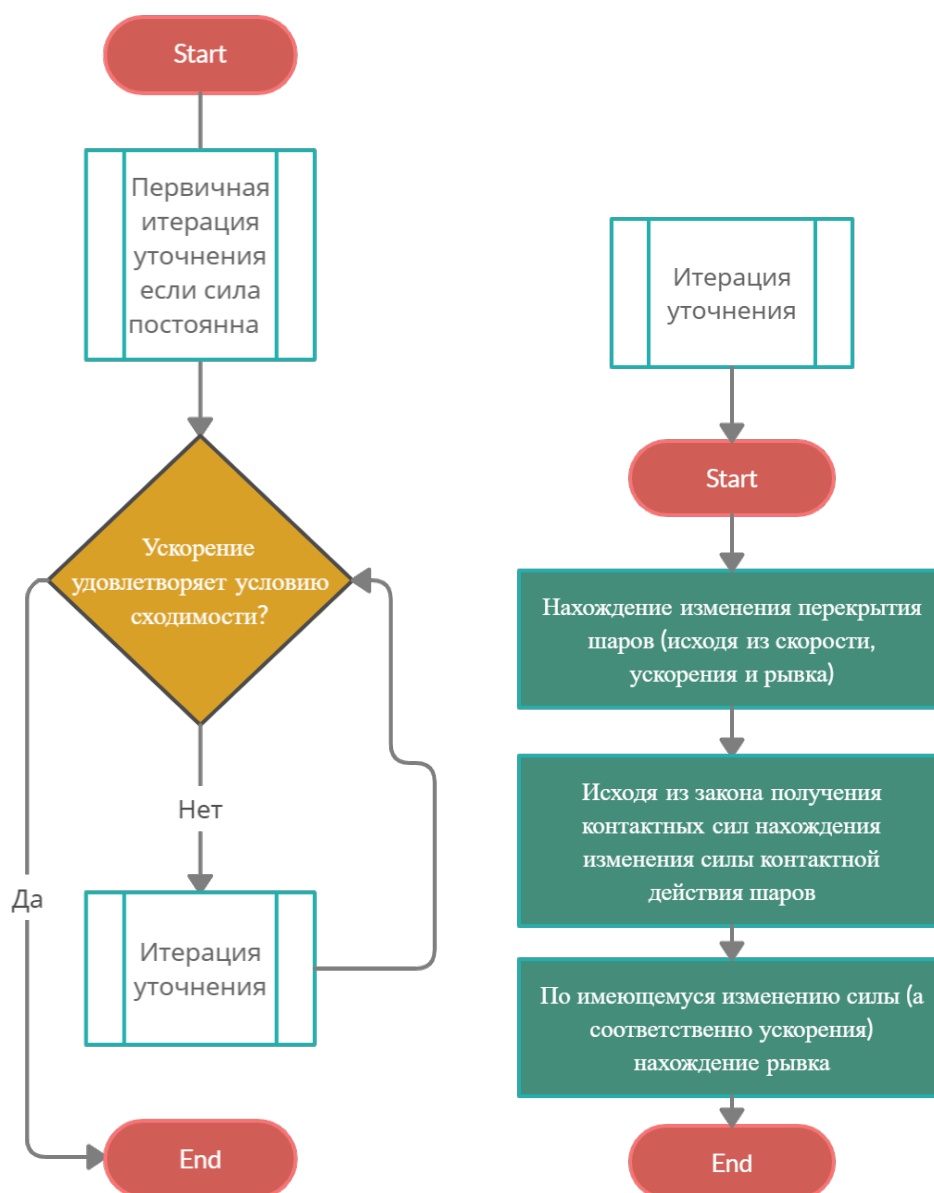


Рисунок 13 – Блок-схема итерационного процесса: слева цикл и условие выхода, справа – сама процедура уточнения (одна итерация)

1.9 Модель разрушения

Для моделирования работы необходимо задаться моделью разрушения. Выберем энергетический способ, описанный в [12].

Для каждой частицы, находящейся в контакте с другими частицами и/или геометрическими поверхностями, рассчитывается общая удельная энергия E_t контакта. Если эта энергия больше, чем минимальная энергия разрушения частицы (E_{min} , которая является константой материала), то E_t опре-

деляется как

$$E_t = E_{cum} + E - E_{min} \quad (31)$$

где E_{cum} – накопленная энергия предыдущих контактов (в начальный момент времени равна 0), E – текущая энергия контакта, которая определяется в формуле 15 и появляется только в следствие упругого взаимодействия частиц.

$$E = \frac{k \cdot \delta^2}{2} \quad (32)$$

Вероятность разрушения частиц рассчитывается по формуле

$$P = 1 - e^{-S \cdot E_t} \quad (33)$$

где S — параметр прочности, характеризующий разрушение частиц. Данная формула является эмпирической, коэффициенты подбираются для каждого типа руды по отдельности на основе экспериментальных данных о разрушении.

Если частица разрушена, то ее фрагменты (тоже формы шара) генерируются исходя из равенства массы и равенства кинетической энергии. Т.к. в данной работе рассматривается работа в двухмерном пространстве, то сохранение массы шара, хоть и сопровождается сохранением площади в трехмерном пространстве, в нашей постановке вызовет ”проблему наложения”. Будет происходить зрительное увеличение занимаемой площади шаров. Например, образуется две новых частицы. Тогда исходя из равенства масс новый радиус рассчитывается как

$$R_{old}^3 = 2 \cdot R_{new}^3 \quad \rightarrow \quad R_{new} = \frac{R_{old}}{\sqrt[3]{2}}$$

Но когда частицы будут отрисовываться, то они будут занимать больше места.

$$S_{old} = \frac{\pi \cdot R_{old}^2}{2} \quad S_{new} = 2 \cdot \frac{\pi \cdot R_{new}^2}{2} = \sqrt[3]{2} \cdot \frac{\pi \cdot R_{old}^2}{2} = \sqrt[3]{2} \cdot S_{old}$$

При увеличении количества частиц S_{new} будет стремиться к S_{old} .

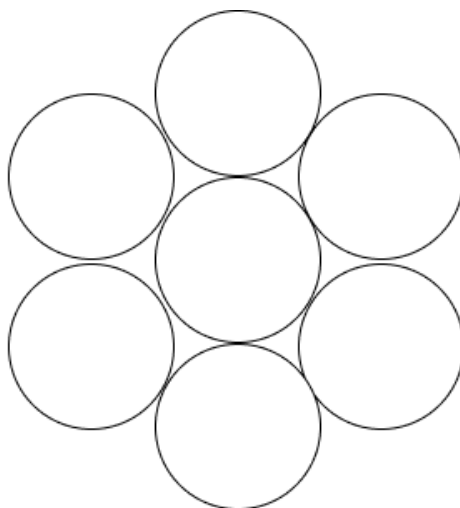


Рисунок 14 – Шары до разрушения

В данной реализации для решения вопроса пространства шарам будет разрешено пересекаться с другими без воздействия сил друг на друга, если в первый момент своего появления они уже с кем-то перескаются. Иначе частицы в самый первый момент будут сильно накладываться друг на друга и между ними будут образовываться слишком большие силы отталкивания, чего быть не должно. После потери первичного контакта все частицы начинают полноценно взаимодействовать друг с другом. Это не повлияет качественно на работу программы. Ниже на рисунках 15 – 17 представлены ситуации разбиения шаров на n элементов.

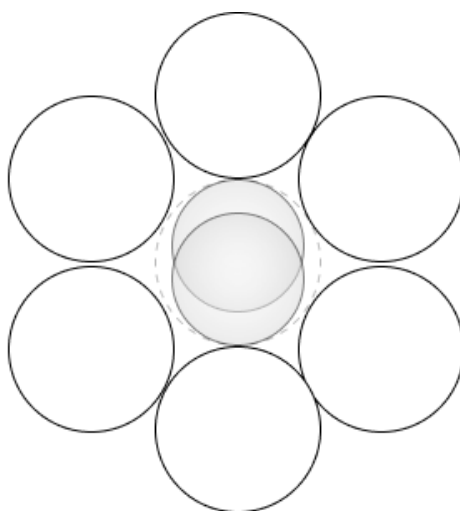


Рисунок 15 – Случай разлета шара на 2 частицы

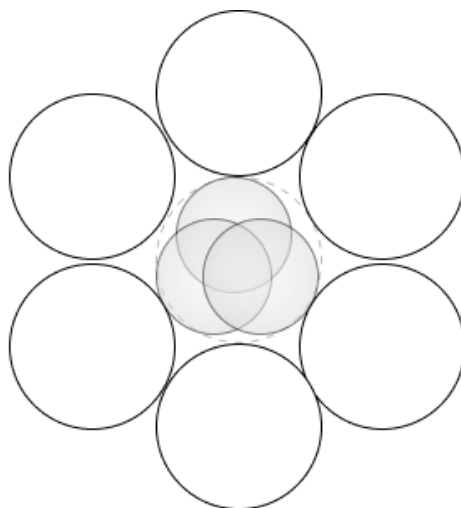


Рисунок 16 – Случай разлета шара на 3 частицы

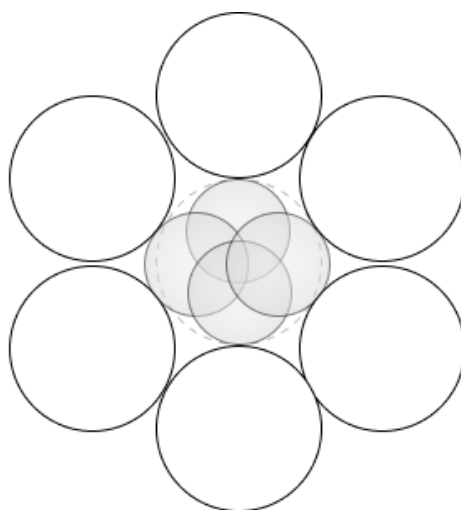


Рисунок 17 – Случай разлета шара на 4 частицы

При разломе шара, количество сгенерированных частиц образуется исходя из нормального распределения с математическим ожиданием 3σ и медианой 4, таким образом чтобы 99.7% величин лежало между двумя и шестью частицами.

1.10 Анализ и проверка адекватности существующей модели

В качестве проверки адекватности построения данной модели, а также проверки ошибок в решении были использованы несколько различных подходов.

1) Для проверки физичности и логичности результатов использовалось отображение положения и движения шаров. При прорисовке, например, каждого сотого или тысячного кадра это не так заметно сказывалось на скорости

работы программы (время одной прорисовки мало по сравнению с расчётом ста шагов N-го количества шаров), но позволяло оценить корректность и найти логические ошибки на самых ранних стадиях построения решения.

2) Для проверки энергетической составляющей работы алгоритма (а также для корректности диссипирующей модели) использовались графики изменения энергии всей системы во времени (при нулевой диссипации энергия должна быть неизменной, при ненулевой – энергия должна падать, а система приходит к состоянию равновесия) (рисунок 18) и графики изменения скорости и контактной силы (рисунок 18). Нижеприведенные графики являются примером и не могут быть проанализированы вне контекста.

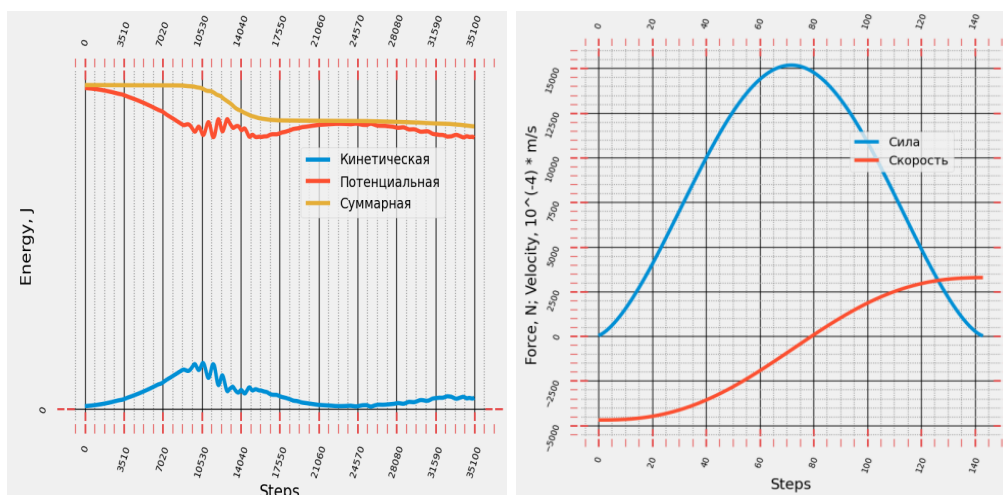


Рисунок 18 – Графики зависимости энергии, силы и скорости

3) Для проверки корректности вращательных модели был проведён ряд тривиальных тестов (около 20 штук), для каждого из которых можно было провести простые аналитические расчёты. Проверялись корректность направления возникающих сил, моментов и скоростей при различных ситуациях (два шара с нулевой линейной скоростью и ненулевой угловой контактируют, два шара с нулевой угловой скоростью и ненулевой линейной контактируют и пр.) (рисунок 19) Каждый из этих тестов был пройден.

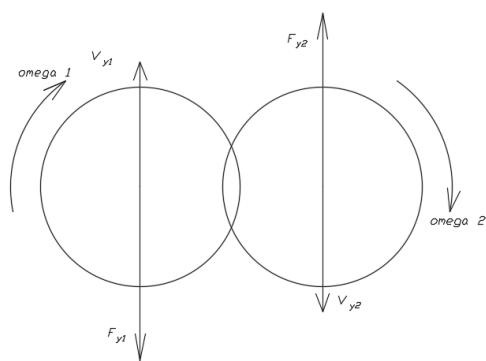


Рисунок 19 – Пример теста: известны скорости шаров: можем проанализировать направления сил и угловой скорости

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В представленной работе изучен метод дискретных элементов, а также была разработана математическая модель динамики частиц дробы в шаровой рудоразмольной мельнице. В качестве примера применимости и работоспособности данной математической модели планируется провести серию численных экспериментов по моделированию разрушения руды в барабане мельницы для набора режимов ее работы. Разработанная модель позволяет исследовать режимы работы рудоразмольной мельницы.

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

1. Cundall P. A., Strack O. D. L. A discrete numerical model for granular assemblies //geotechnique. – 1979. – Т. 29. – №. 1. – С. 47-65.
2. Chen J. Discrete element method for 3D simulations of mechanical systems of non-spherical granular materials //The University of Electro. – 2012.
3. Ревуженко А. Ф., Клишин С. В., Бегляков В. Ю. Использование метода дискретных элементов при исследовании дилатансионных характеристик сыпучей среды //Актуальные проблемы современного машиностроения: сборник трудов Международной научно-практической конференции, г. Юрга, 11-12 декабря 2014 г.—Томск, 2014. – 2014. – С. 90-93.
4. Караваев А. С., Копысов С. П., Сармакеева А. С. Моделирование динамики произвольных тел методом дискретных элементов //Вестник Удмуртского университета. Математика. Механика. Компьютерные науки. – 2015. – Т. 25. – №. 4. – С. 473-482.
5. Quist J. DEM modelling and simulation of cone crushers and high pressure grinding rolls. – Chalmers University of Technology, 2017.
6. Верзилина О. А. Применение метода дискретных элементов для моделирования виброударных систем //Экономика. Информатика. – 2018. – Т. 45. – №. 1.
7. Xu J. et al. Quasi-real-time simulation of rotating drum using discrete element method with parallel GPU computing //Particuology. – 2011. – Т. 9. – №. 4. – С. 446-450.
8. Андреев С. Е., Перов В. А., Зверевич В. В. Дробление, измельчение и грохочение полезных ископаемых. – Недра, 1980. – С. 415.
9. Syed Z., Tekeste M., White D. A coupled sliding and rolling friction model for DEM calibration //Journal of Terramechanics. – 2017. – Т. 72. – С. 9-20.
10. Полищук И. В., Бобков С. П. Использование метода дискретных элементов для моделирования процесса неупругого деформирования //Вестник Ивановского государственного энергетического университета. – 2014. – №. 6. – С. 71-74.
11. Бобков С. П., Полищук И. В. Исследование процесса упругого деформирования с использованием метода дискретных элементов //Вестник Ива-

новского государственного энергетического университета. – 2014. – №. 5.
– С. 47-50.

12. Белоглазов И. И., Иконников Д. А. Применение метода дискретных элементов для моделирования процесса измельчения горных пород в щековой дробилке //Известия высших учебных заведений. Приборостроение. – 2016. – Т. 59. – №. 9.