## 0.1 Модель деформированных моноатомных слоев.

Класическая граничная задача континуальной механики может быть сформулирована с учетом атомистической структуры материала. Одной из трудностей на этом пути является то, что часто не существует естественного способа определения параметра порядка. Рассмотрения единственной, изолированной дислокации недостаточно для понимания поведения материала, тогда как попытки численно смоделировать достаточное количество дислокаций требуют дорогостоящих вычислений, и неэлегантны концептуально.

Микроскопическое моделирование основано на фундаментальном допущении, что макроскопическое поведение материала состоит из микроскопических процессов, понимание которых дает возможность количественного предсказания макроскопического поведения. При микроскопическом моделировании эволюция соответствующих (микроскопических) степеней свободы описываются явно. В этом пути обычно сначала вычисляют полную энергию. Разработаны вычислительные алгоритмы минимизирующие энергию данной конфигурации - возможно метастабильной - для фиксированного набора атомов. Например, для определения структуры ядра дислокации можно взять за основу информацию о межатомных взаимолействиях.

Континуальная механика, в свою очередь, основана на допущении, что на расстоянии постоянной решетки рассматриваемое поле изменяется настолько медленно, что атомистические срепени свободы можно считать "размытыми"на достаточно большой области. В частности существует явное отображение большого числа атомистических степеней свободы в единственное векторное поле смещенией, именно:

$$\{\mathbf{r}_i \to \mathbf{u}(\mathbf{x})\}$$
 (1)

Одним из значительных достижений континуального подхода является значительное уменьшение степеней свободы исследуемой модели. Заменяя множество атомистических координат  $\{\mathbf{r}_i\}$  на поле смещений приходим вместо 3N дискретных дииференциальных уравнений к систмеме из 3-х ДУрЧп. Уже эти уравнения можно исследовать матодами анализа такими как метод конечных элементов.

Рассмотрим два произольных атома с номерами m и n. Пусть v(n) - это координата равновесного положения атома, а u(n) - вектор его смещения. Тогда изменение квадрата расстояния между рассматривае-

мыми атомами в результате их смещений

$$\delta l^{2}(m,n) = |v(m) + u(m) - v(n) - u(n)|^{2} - |v(m) - v(n)|^{2} = [v(m-n) + \delta u(m,n)]^{2} - v^{2}(m-n),$$
(2)

где для сокращения записи обозначено

$$\delta u(m,n) = u(m) - u(n). \tag{3}$$

Представим изменение квадрата расстояния в виде

$$\delta l^2(m,n) = 2l(m,n),\tag{4}$$

введя обозначение

$$I(m,n) = v(m-n)\delta u(m,n) + \frac{1}{2}\delta u^2(m,n).$$
 (5)

отсюда следует симметричность этого инварианта по n,m

$$I(m,n) = I(n,m). (6)$$

Величина I(m,n) ялвяется инвариантом второго порядка по отноошению с смещениям пары атомов. Расстояние между двумя атомами врешетки инвариантно как относительно поступательного перемещения его как целого, так и относительно поворота его как целого. Изменение же потенциальной эрегрии между атомами просходит всегда, когда изменяется расстояние между атомами. Потенциальная энергия инвариантна относительно смещений и поворотов тешетки как целого.

Рассмотрим случай когда поле смещений слабо зависит от номеров узлов, и потому смещения соседних атомов мало отличаются друг от друга. В таком длинноволновом пределе вектор смещения u(n) можно считать непрерывной функцией координаты v=v(n). Тогда для любой пары близких атомов, разлагая u(m) в ряд около атома n запишем

$$u^{i}(m) = u^{i}(n) + \frac{\partial u_{i}}{\partial x_{k}} x_{k}(m-n) + \dots$$
 (7)

- где i,k=1,2,3 пространственные индексы. Можно положить

$$\delta u^{i}(m,n) = \frac{\partial u_{i}}{\partial x_{k}} x_{k}(m-n)$$
 (8)

Подставляя (8) в (5), получаем

$$I(m,n) = \varepsilon_{ik}x^{i}(m-n)x^{k}(m-n), \tag{9}$$

где

$$\varepsilon_{ik} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial u^i}{\partial x^k} + \frac{\partial u^k}{\partial x^i} + \frac{\partial u^l}{\partial x^i} \frac{\partial u^l}{\partial x^k} \right). \tag{10}$$

Соотношение (10) совпадает с обычным определением тензора деформаций сплошной среды.

**Правило Коши-Борна.** Некоторые модели упругих кристаллов имеют значительные преимущества над чисто атомитсическими моделями рассмотренными выше. Возможно самым простым примером континуальной теории является анизотропная линейная теория упругости. В частности, если материал подвергается деформации, которая параметризуется тензором малых деформаций  $\epsilon$ , то плотность энергии деформации выражается соотношением:

$$W = \frac{1}{2}c_{ijkl}\epsilon_{ij}\epsilon_{kl},\tag{11}$$

где  $c_{ijkl}$  - модули упругости, и общая энергия тела может быть записана просто как:

$$E^{tot} = \int_{\Omega} W(\epsilon)dV. \tag{12}$$

Заметим, что с помощью тензора упругих модулей энегрия связанная с, возможно сложными, смещениями атомов в результате дефомрации, пакуется в несколько параметров материала. Линейные модули пругости являются тем мостом, который объединяет наши представления о атомистической структуре материала с континуальной, возможно нелинейной, теорией упругости.

Как только суммарная энегрия определена как функция смещений атомов с их положений равновесия, на множество важных вопросов можно дать количественный ответ. Например можно найти затраты энергии на инфинитиземальную деформацию. Вспомним, что суммарная энергия кристалла может быть выражена в виде ряда по степеням смещения. Квадратичные члены этог ряда дают линейные модули упругости. Однако в этом разделе, нас будут интересовать нелинейные эффектры связанные с деформацией.

Рассматривая градиент деформации в точке - локально, можно изучать лишь однородные в пространстве деформации. При этом считается что каждый вектор среды получит одинаковое приращение длин и углов в соответствии с (2.99). Тогда макроскопическая деформация соответствует деформации вектороров одной элементарной ячейки, это соответствие называется привлом Коши-Борна. Малую деформацию можно также считать однородной, тогда как уже упоминалось начальный и текущий базисы близки, квадратичные члены по смещениям исчезают и тензоры Кош-Грина и Альманси совпадают, и мы имеем снова градиент деформации.

Пусть

$$v(l) = e^l x_l, \ l \in \mathbb{Z}^3 \tag{13}$$

- координаты атомов недеформированной конфигурации кристалла. Сдесь  $\{x_l, l=1,2,3\}$  базис Браве недеформированной решетки.

Координаты атомов в деформированной конфигурации, можно выразить соотношением:

$$v'(l) = u_{*r}v(l), l \in \mathbb{Z}^3,$$
 (14)

где -  $u_{*x}$  локальный градиент деформации.

Тут возможны два частных случая, длинна векторов остается неизменной, а углы между вектоами меняются, и наоборот.

Рассмотрим преобразование кристалла из кубической симметрии в орторомбическую, т.е. углы между векторами остаются  $90^{\circ}$ , но длинна трех осей изменяется. Начальное и конечное состояния связываются преобразованием  $u_{*x}$  в котором только диагональные компоненты  $u_{*x,11} = \alpha$ ,  $u_{*x,22} = \beta$ ,  $u_{*x,33} = \gamma$  отличны от нуля. С точки зрения упругой энергетики, такое преобразование несет как нелинейность так и невыпуклость(см. мат. опред. выпуклости).

В рамках представления Коши-Борна, плотность енергии  $W_{u_{*x}}$  выражается как энергия на единицу объема однородно деформированной решетки и может быть рассчитана через атомистический потенциал. Следовательно, кристалл рассматривается как нелинейный упругий континуум наделенный плотностью энергии деформации. В частности, первый тензор напряжений Пиолы-Кирхгофа и Лагранжев тензор касательной жесткости записываются так:

$$P_{ij} = \frac{\partial W}{\partial u_{*x,ij}},\tag{15}$$

$$C_{ijkl} = \frac{\partial^2 W}{\partial u_{*x,ij} \partial u_{*x,kl}}.$$
 (16)

Таким образом, основным является предположение о том, что локальный градиент  $u_{*x}$  отображения u является также и континуальным градиентом деформации.

В качестве примера рассмотрим случай на атомарном уровне взаимодействия описываются методом погруженного атома. Тогда, плотность энегрии деформации записывается в виде:

$$W = \frac{1}{\Omega}[U(\rho) + \Phi], \tag{17}$$

где  $\Omega$  объем элементарной ячейки. И после утомительных вычислений получим

$$P_{ij} = \frac{1}{\Omega} \sum_{l} \left\{ \left[ U'(\rho) f'(r(l)) + \frac{1}{2} \Phi'(r(l)) \right] \frac{x_i(l) x_s(l)}{r(l)} \right\} u_{*x,js}^{-1}$$
(18)

И

$$C_{ijkm} = \frac{1}{\Omega} \left\{ U''(\rho) \cdot \left[ \sum_{l} f'(r(l)) \frac{\partial r(l)}{\partial u_{*x,ij}} \right] \left[ \sum_{l} f'(r(l)) \frac{\partial r(l)}{\partial u_{*x,km}} \right] + \sum_{l} \left[ \left( U'(\rho) f''(r(l)) + \frac{1}{2} \phi''(r(l)) \frac{\partial r(l)}{\partial u_{*x,ij}} \frac{\partial f(l)}{\partial u_{*x,km}} + \left( U'(\rho) f'(r(l)) + \frac{1}{2} \phi'(r(l)) \right) \frac{\partial^{2} r(l)}{\partial u_{*x,ij} \partial u_{*x,km}} + \left[ \left( U'(\rho) f'(r(l)) + \frac{1}{2} \phi'(r(l)) \right) \frac{\partial^{2} r(l)}{\partial u_{*x,ij} \partial u_{*x,km}} \right] \right\}$$

$$\left. \right\}$$

где

$$r(l) = |v(l)|, (20)$$

$$\frac{\partial r(l)}{\partial u_{*x,ij}} = \frac{v_i(l)v_s(l)}{r(l)} u_{*x,js}^{-1}.$$
 (21)

И

$$\frac{\partial^{2} r(l)}{\partial u_{*x,ij} \partial u_{*x,km}} = \frac{\left[\delta_{ik}(r(l))^{2} - v_{i}(l)v_{k} * (l)\right] v_{s}(l)v_{d}(l)}{(r(l))^{3}} u_{*x,js}^{-1} u_{*x,md}^{-1}.$$
(22)

В приведенных выше формулах, правило Коши-Борна используется для двух целей: использование сугубо атомистических данных для описания поведения материала; постановка краевой задачи для решения аналитическими методами.

Метод квазиконтинуума. В непосредственной близости ядра дислокации смещения атомов не описываются малой деформацией. Это следствие нелинейности и невыпуклости суммарной энергии полученной из атомистического анализа. Метод квазиконтинуума предоставляет схему вычислений на атомистическом уровне, что требуется вблизи ядра дислокации, без потери в целом удовлетворительного описания дальнодействующего поля дислокаций обеспечиваемого континуальным описанием.

В частности мы рассмотрим квазиконтинуум Тадмора (quasicontinuum theory of Tadmor). Теория строится из стандартного атомистического описания с последующим систематическим избавлением от избыточных степеней свободы. Это достигается сдерживающей возможностью

Рассмотрим моноатомный слой(поверхность). Выполняя над ним градиентную деформацию, как было отмечено, мы изменяем лишь его внутенюю геометрию, т.е. меняем длины векторов и углы между ними.

После воздействия градиентной (однородной) деформации на идеальную кристаллическую решетку

она остается идеальной.

$$\hat{v} = u_{*x}v \tag{23}$$

Рис.

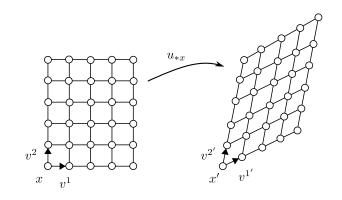


Рис. 1: Воздействие градиентной деформации на идеальную кристаллическую решетку.

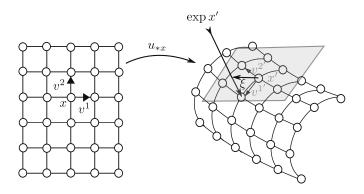


Рис. 2: Изометрия плоскости на часть тора. Меняется лишь способ вложения поверхности в  $R_3$ . Внутреняя геометрия неизменна.

Запишем выражение (23) покомпонентно

$$\hat{v}^i = v^i + \frac{\partial u^i}{\partial x^j} v^j \tag{24}$$

Это линейное преобразование в котором второй член представляет смещение частицы из v в  $\hat{v}$ .

Рассмотрим потениальную энегрию

С физической точки зрения векторы решетки имеют конечные длины, темнеменее в выражении (23) учавствуют инфинитиземальные векторы. Взаимно однозначное соответствие между ними выполняется пока деформация почти однородна на расстоянии векторов физической решетки. Выполняя над ним градиентные преобразования мы имзняем лишь его внутенюю геометрию, т.е. меняем длины и гулы.

Если мы хотим рассматривать неоднородную деформацию, то гоеметрические свойства тел нужно рассматривать *глобально*. Другими словами, нужно

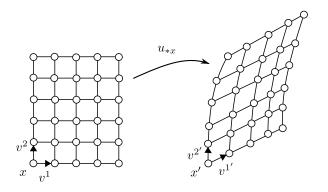


Рис. 3: Неоднородная деформация. Показано изменение внутренней геометрии решетки.

учитывать зависимость геометрических свойств от точки на M.

Деформиованный вектор решетки зависит теперь не только от деформиции поверхности(или кривой на поверхности) в данной точке, определяемых с помощью первой квадратичной формы, но также и от деформации в соседних точках, определяеымх с помощью второй квадратичной формы.

Можно сказать, что это модель высшего порядка, так как, для поверхностей она включает не только метрику, но также и ее производные (символы кристофеля зависят от метрики и ее производной).

Модели в которых учитывается влияние соседнх точке называются также *нелокальными*.

Мы можем выполнить над нашим слоем изометричное проебразование, изменив лишь способ его погружения в  $\mathbb{R}^3$ . Тогда внутреняя геометрия никак не изменится. Но очевидно, физическое состояние решетки изменится. Это изменение и описывается геометрией погружения (на основе второй квадратичной формы). Рис.

В этом случае атомы лежат на изогнутой поверхности, а векторы решетки можно представить как хорды этой поверхности. В этом случае неясно как выполять однородную деформацию. Тем более в общем случае метрика кривизна не всегда совместимы, т.е. может не существовать поверхности с такими внутренми и внешними свойствами свойствами.

Ясно, что отображение касательных пространств не может здесь применятся прямо. Однако можно использовать експоненциальное отображение для поднятия и опускания векторов в касательное пространство и обратно.

Пусть A обозначает недеформированный вектор решетки, определенный как хорда между точками X и Y, т.е.  $A = \overrightarrow{XY}$ . В окрестности неособой точки експоненциальное отображение обратимо. Предположим, что точка Y достаточно близка к точке X, так

что  $\exp_X$  обратимо в точке Y. Если  $\exp_X^{-1}$  применить в точке Y то результатом будет вектор  $W \in T_XM$ . Этот вектор как обычно может быть отображен градиентным отображением F в вектор  $w \in T_xN$ , который затем отображается в точку  $z \in N$  посредством  $\exp_{\Phi(X)=x}$ . После этого деформированный вектор решетки может быть определен как хорда поверхности N с началом в точке x и концом в точке z.

Определим отображение

$$\mathcal{F}_X := \exp_{\Phi(X)} \circ F(X) \circ \exp_X^{-1} \tag{25}$$

из M в N, такое что

$$\mathcal{F}_X: M \to L_X M \to L_{\Phi(X)M} M$$
 которое  $Y \to \exp_X^{-1}(Y) \to w = FW \to z = \exp_{\Phi_X(w)}$ . (26)

Тогда, данный недеформированный вектор  $A = \vec{XY}$  решетки получается в два этапа. Стачала получается точка  $z = \mathcal{F}_X(Y)$ , затем вектор  $\mathbf{a} = \Phi(\vec{X})z$ .

*Определение 0.1.1* Експоненциальным правилом Коши-Борна называется отображение

$$\mathbf{a} = \mathcal{F}_X(A) := \exp_{\Phi(X)} \circ F(X) \circ \exp_X^{-1}(A). \tag{27}$$

Это отображение преобразует векторы недеформированой решетки в векторы деформированной в соответствии геометрей *непренывно деформированного* тела.

Прямое применение этой модели связано с практическими трудоностями, которые возникают при определении геодезических. Однако можно воспользоватся аппроксимацией, редуцирующей модель, всеже, к локальной, но практически всегда вычислимой.

Замечание. Отображение  $\mathcal{F}_X$ , отображает точки M в N внутренне, т.е. может быть выполнено "изнутри"многообразия не прибегая к объемлющему евклидовому простанству. Темне менее експоненциальное правило Коши-Борна всегда внешенее. Его внешняя чать обусловлена тем, что векторы - хорды поверхности(или кривой на поверхности).

В этом расширенном кинематическом правиле, градиент деформации выражает изменение внутенней длинны между атомами (определяемой как кратчайшая кривая между ними в многообразии), и также внутренних углов, но не обязательно длин и углов в объемлющем евклидовом пространстве, которые и являются объектом исследований в атомистических моделях. В действительности, при рассмотрении поверхностей локальная аппроксимация експоненциального правила Коши-Борна зависит от второй квадратичнойо формы, объекта внешеней геометрии.

Для наглядности рассмотрим случай цепочки атомов. Энергия деформации атомистической системы состоит из энергии растяжения векторов решетки  $V_x(a_k)$  и энергии отклонения векторов от первоначального положения  $V_{\theta}$  :

$$U_{chain}(\mathbf{x}_1, ..., \mathbf{x}^n) = \sum_{k=1}^{n_B} V_s(a_k) + \sum_{i=1}^{m_B} V_{\Theta}(\Theta_i), \quad (28)$$

где  $a_k$  обозначает межатомное рассояние,  $\Theta_l$  обозначает угол отклонения связи. Такой вид понетенциала выбран для простоты, но эта модель может быть обобщена для более реалистичных понетциалов. Експоненциально правило Коши-Борна обеспечивает связь между континуальной деформацией и дискретной структурой кристаллической решетки, и совместима с любым выбором межатомных потенциалов. Так как начальное состояние выбрано плоским, експоненциальное правило Коши-Борна упрощается ло

$$\mathbf{a} = \exp_{\Phi(X)} \circ \mathbf{F}(X) \mathbf{A}.$$

Деформационное отображение описывается его евклидовыми компонентами

$$[\mathbf{F}] = [\Phi^1_X, \Phi_X 2]$$

где  $(\cdot)_{,X}$  обозначает дифференицрование по X.

Тензор деформации Грина C это скаляр, чей корень квадратный это растяжение  $\Lambda$  деформированной цепочки.

$$\Lambda = \sqrt{C} = \sqrt{(\Phi^1_{,X})^2 + (\Phi^1_{,X})^2}$$

Кривизна k деформированной цепочки может быть записана как:

$$k = \frac{1}{\Lambda^3} (\Phi^2_{,X} \Phi^1_{,XX} - \Phi^1_{,X} \Phi^2_{,XX}), \tag{29}$$

И геометрически может быть представлена как величина обратная радиусу кривизны.

Как уже упоминалось, нахождение геодезических связано с интегрированием нелинейной системы уравнений, что связно с математическими трудностями, поэтому експоненциальное правило Коши-Борна может быть аппроксимировано. В этой аппроксимации энегрия деформации зависит от локальной деформации кривой на которой лежит цепочка.

Сопоставим каждой точке кривой окружность с радиусом  $r=\frac{1}{k}$ . Таким образом, окружность локально представляет собой часть рассматриваемой кривой. Експоненциально отображение окружности определено. Геодезическая окружности, очевидно, суть сама окружность.

Первая часть експоненциального правила Коши-Борна отображает вектор решетки  $\bf A$  длины A в вектор касательный к кривой, еквлидовы компоненты которого [(w)] = A[(F)] и является уже рассмотренной ранее градиентной деформацией. Следовательно, его длинна это

$$w = \sqrt{C}A\tag{30}$$

Експоненциально отображение окружности показано на Рис.

Рис.

Длинна касательного вектора w переносится на геодезическую отображением  $\exp_{\Phi(X)\mathbf{w}}$ . И мы имеем все точки для построения горды деформированной кривой в рассматриваемой точке. Таким образом длина дуги окружности определяемая вектором а равна w

Пусть  $\theta$  обозначает угол образованный двумя векторами деформированной решетки. Рассмотрим тереугольник  $aO\Phi(X)$ . Это равнобедренный треугольник и его равные углы равны  $\theta/2$ . Существует третий угол, образованный дугой окружности длинны w, он равен  $\gamma=\pi$ . Учитывая что r=1/k:

$$w = \gamma r = (\pi - \theta)/k. \tag{31}$$

Следовательно длинна а:

$$a = ||\mathbf{a}|| = 2r\sin\frac{\gamma}{2},\tag{32}$$

следовательно

$$a = \frac{2}{k}\sin\frac{kw}{2}, \ ]\theta = \pi - kw. \tag{33}$$

Заметим, что величины a и  $\theta$ , являющиеся аргументами (28), выражены в терминах континуальной деформации. Таким образом, мы можем рассматривать a и  $\theta$ , как величины определяющие величину дефдрмации, выраженные в терминах C и k, и эти величины будут использоватся для построения моделей сред с учетом микроструктуры.

В случае цепочки атомов ячейка характеризуется одним вектором  ${\bf a}$ , и одним углом  $\theta$ . Энегрия этой деформированной ячейки отожедствляется с энергией деформации конитуума умноженной на недеформированный объем этой ячейки  $A\cdot W(\Phi)=V_s(a)+V_{\theta}(\theta)$ .

Континуальная энегрия деформации зависит от деформационного отображения  $\Phi$  через величины C и k характеризующие деформацию локально.

Следовательно упругий потенциал цепочки, лежащей на непрерывной кривой может быть записан в виде:

$$W(C,k) = \frac{1}{A} \left[ V_x \left( \frac{2}{k} \sin \frac{k\sqrt{C}A}{2} \right) + V_\theta \left( \pi - k\sqrt{C}A \right) \right]$$
(34)

Общая энергия деформации континуальной системы аппроксимирующая атомистическу энегрию, может быть записана в виде

$$U_{rope}(\Phi) = \int_{\Omega_0} W(C, k) d\Omega_0.$$
 (35)

Следует заметить, что при изометричных преобразованиях атомной цепочки, согласно привилу Коши-Борна энергия цепочки останется неизменной, что очевидно неверно (если только преобразования не являются поворотами, или сдвигами цепочки как целого). В свою очередь експоненциальное привило Коши-Борна опишет изменение энергии в соответствии в выбранной моделью межатомных взаимодействий.

Рассмотрим теперь применение експоненциального правила Коши-Борна к двумерным решеткам. Используем ЕПКБ аппроксимацию в главных направлениях. Будем отдельно рассматривать каждое главное направеление  $V_1$  и  $V_2$  тензора кривизны, и две поправки для касательных деформироанных векторов решетки w полученных експоненциальным отображением. Для локальной аппроксимации выберем два цилиндра, радиусов  $\frac{1}{k_1}$  и  $\frac{1}{k_2}$ 

Пусть имеем изначально плоский крсталл, експоненциальное правило Коши-Борна урощается до

$$a = \exp_{\Phi(X)} \circ F(X)A, \tag{36}$$

Таки образом M и  $L_X M_0$  отождествляются. Первая часть ЭПКБ является градинетным преобразованием

$$\mathbf{w} = \mathbf{F}\mathbf{A}$$

3амечание. Касательный вектор w является продолжением вектора A.

Задача на собственные значения определяет главные направления выраженные в недеформированной конфигурации, и главные кривизны поверхноси N.

На рисунке видно, что только продолжнеия  $\mathbf{V}_1$  и  $\mathbf{V}_2$ , которые обозначены  $\mathbf{v}_1$  и  $\mathbf{v}_2$  соответственно являются ортогональными в евклидовом смысле. На этом рисунке таже показан общий недеформированный вектор решетки A. Заметим, что  $v_1, v_2$  и w векторы касательные к поверхности.

Рассмотрим вспомогательную евклидову координатную систему в  $\mathbb{R}^3$ ,  $\{\tilde{x}^1, \tilde{x}^2, \tilde{x}^3\}$  с центром в точке  $x=\Phi(X)$ . Пусть ее оси паралельны к  $v_1,v_2$  и  $v_1\times v_2$ . Ассоциированный базис обозначим  $\mathcal{B}=\{v_1,v_2,v_1\times v_2\}$ . Заметим, что  $\mathcal{B}$  и  $\tilde{\mathcal{B}}$  повернуты друг относительно друга только как целое.

Рассмотрим, также ограничение координтной системы на  $L_x M$ ,  $\{\tilde{x}^1, \tilde{x}^2\}$  с базисом  $\tilde{\mathcal{B}}_{L_x M} = \{v_1, v_2\}$ .

Определим угол  $\beta$  между  $v_1$  и w(лежат в  $L_{\Phi(X)M}$ .

Вспомним, что главные направления нормирванны на C. Тогда для угла B можно записать:

$$\cos \beta = \frac{V_{1 \cdot C^b \cdot A}}{\sqrt{A \cdot C^b \cdot A}}, \sin \beta = \frac{V_2 \cdot C^b \cdot A}{\sqrt{A \cdot C^b \cdot A}}.$$
 (37)

Длинна касательного деформированного вектора w может быть получена как

$$||w|| = \sqrt{A \cdot C^b \cdot A} = \sqrt{C_{AB} A^A A^B}.$$
 (38)

Компоненты w в базисе  $\tilde{\mathcal{B}}_{L_xM}$  могут быть вычислены как проекции w на базисные векторы (посредством скалярного призведения) следующим образом:

$$\begin{pmatrix} w^{1} \\ w^{2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \langle w|v_{1} \rangle \\ w|v_{2} \end{pmatrix} = \\
\begin{pmatrix} V_{1} \cdot C^{b} \cdot A \\ V_{2} \cdot C^{b} \cdot A \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} C_{AB}A^{A}(V_{1})^{B} \\ C_{AB}A^{A}(V_{2})^{B} \end{pmatrix}.$$
(39)

На рисунке Рис. представлено экспоненциальное правило Коши-Борна для поверхности с отрицательной Гауссовой кривизной. Рис.

Рассмотрим вспомогательный цилиндр  $\mathcal{C}_{\infty}$  радиуса  $\frac{1}{k_1}$  проходящий через точку  $x=\Phi(X)$  с касательным пространством  $L_xM$ . Его ось перпендикулярна вектору  $v_1$ . Используя определение координатной системы данное выше, цилиндр  $C_1$  может быть изометрически отображен из  $L_xM$  в  $\mathbb{R}^3$  по формуле:

$$C_{\infty}: f_{1}(\tilde{x}^{1}, \tilde{x}^{2}) = \left\{ \frac{1}{k_{1}} \sin k_{1} \tilde{x}^{1}; \, \tilde{x}^{2}; \, \frac{1}{k_{1}} (1 - \cos k_{1}^{1}) \right\}$$
(40)

Геодезические цилиндра проходящие через точку x и касательные к w дается формулой

$$c(s) = \{\frac{1}{k_1} \sin[k_1(\cos\beta)s]; (\sin\beta)s; \frac{1}{k_1} (1 - \cos[k_1(\beta)])\}$$
(41)

где s параметр длины дуги.

Полагая s = ||w|| образ вектора w при експоненциальном отображении выразится в виде:

$$[\exp_{x,\mathcal{C}_1} w] = \begin{Bmatrix} \frac{\frac{1}{k_1} \sin k_1 w^1}{w^2} \\ \frac{1}{k_1} (1 - \cos k_1 w^1) \end{Bmatrix}.$$
 (42)

Окончательно, поправка в направлении первой главной кривизны, это разница между (42) и вектором w:

$$\tilde{g} = \begin{cases} \frac{1}{k_1} \sin k_1 w^2 - w^1 \\ 0 \\ \frac{1}{k_1} (1 - \cos k_1 w^1) \end{cases}$$
 (43)

Для рассмотрения второй главной кривизны выберем другой вспомогательный цилиндр с радиусом  $1/k_2$ , во вспомогательной координатной системе

$$C_2: f_2(\tilde{x}^1, \, \tilde{x}^2) = \left(\tilde{x}^1; \, \frac{1}{k_2} \sin k_2 \tilde{x}^2; \, \frac{1}{k_2} (1 - \cos k_2 \tilde{x}^2), \right) \tag{44}$$

и аналогично

$$\tilde{g} = \begin{pmatrix} 0 \\ \frac{1}{k_2} \sin k_2 w^2 - w^2 \\ \frac{1}{k_2} (1 - \cos k_2 w^2) \end{pmatrix}. \tag{45}$$

Експоненциальное правило Коши-Борна  $a = \exp_{\Phi(X)} \circ FA$  тогда выразится в виде отоображения

$$a = FA + \Delta w_1 + \Delta w_2 \tag{46}$$

Вводя обозначение  $\mathcal{L}(x) = \sin x/x$ , выражение для деформированного вектора решетки в ортонормальном базисе выразится в виде :

$$\tilde{g} = \begin{cases} a^{1} \\ a^{2} \\ a_{3} \end{cases} =$$

$$\begin{cases}
w^{1} \mathcal{L}(k_{1}w^{1}) \\ w^{2} \mathcal{L}(k_{2}w^{2}) \\ \frac{k_{1}(w^{1})^{2}}{2} \mathcal{L}^{2}(k_{1}w^{1}/2) + \frac{k_{2}(w^{2})^{2}}{2} \mathcal{L}^{2}(k_{2}w^{2}/2) \end{cases}.$$
(47)

Учитывая что  $k_{1,2}$  и  $V_{1,2}$  получены в ходе решения задачи на собственные значения замечаем, что  $[a]_{\tilde{\mathcal{B}}}$  зависит только от недеформированного вектора решетки A, тензора деформаци Грина C, и ограничения тензора кривизны.

Длинна вектора решетки может быть определена просто как

$$a = ||a|| = \sqrt{a^c a^c}$$

Угол между двумя деформированными векторами

$$\theta = \arccos \frac{\langle a|b \rangle}{ab} = \arccos \frac{a^c b^c}{ab}$$

Таким образом мы получаем величины характеризующие деформацию в виде зависимостей

$$a = f(C, K; A), \ \theta = g(C, K; A, B)$$
 (48)

Кривизну поверхности M мы при k=2 можем себе ясно представить, так как мы живем в объемлющем простарнстве  $R^3$ . Однако кривизна самого пространства  $R^3$  уже не так очевидна. Для выясения смысла этих понятий, а также места их в теории твердого тела нужно рассмотреть еще некоторые дополнительные геомтрические структуры. Эти построения позволят нам по иному рассматривать дислокации в кристаллах.