

СТРУКТУРНЫЙ АНАЛИЗ – Метод перемещения (или жесткости) Продвинутая строительная механика

Проект ЭРАМКА

Оценка экологических рисков и их снижение в отношении объектов культурного наследия в Центральной Азии

v2022317

Эта работа распространяется под лицензией Creative Commons «Attribution-ShareAlike 4.0 International» лицензия.



Co-funded by the
Erasmus+ Programme
of the European Union



Environmental Risk Assessment and Mitigation on Cultural
Heritage Assets in Central Asia

Цели преподавателя/студентов

Введение

Метод смещения (или жесткости)

Сравнение метода силы и метода перемещения

Цели преподавателя/студентов



Co-funded by the
Erasmus+ Programme
of the European Union



Environmental Risk Assessment and Mitigation on Cultural
Heritage Assets in Central Asia

- 🎓 Предложите метод решения статически неопределимых конструкций, предполагающий качество неизвестных перемещения или повороты.
- 👥 Поймите метод. Примените метод к структурам с одним неизвестным кинематическим параметром.

Введение



Co-funded by the
Erasmus+ Programme
of the European Union



Environmental Risk Assessment and Mitigation on Cultural
Heritage Assets in Central Asia

Статически неопределимые конструкции – это конструкции, реакции которых нельзя определить, используя только уравнения равновесия; анализ таких структур требует, помимо уравнений равновесия, рассмотрения условия совместности перемещений, а значит, и относительной жесткости элементов конструкции. Такие структуры также описываются как избыточные, в том, что они содержат элементы, или ограничения, сверх того, что требуется для равновесия.

Метод смещения (или жесткости)



Co-funded by the
Erasmus+ Programme
of the European Union



Environmental Risk Assessment and Mitigation on Cultural
Heritage Assets in Central Asia

Процедура

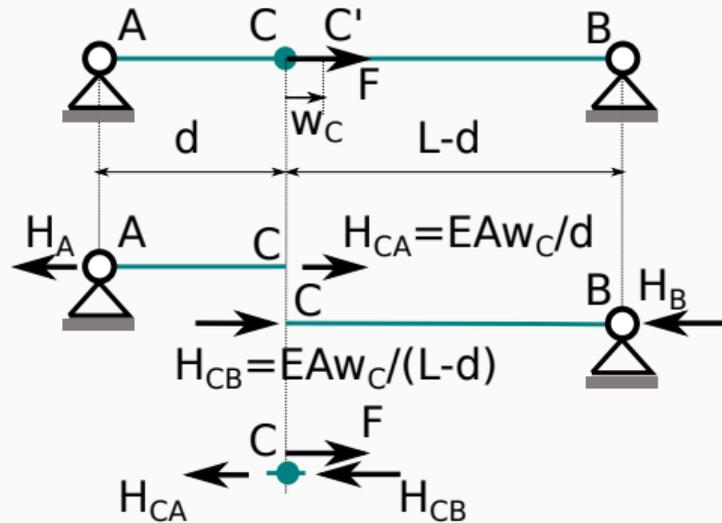
- Определенные перемещения, называемые кинематические параметры выбираются как неизвестные. Когда эти параметры вычислены, решение с точки зрения внутренних сил и деформации возможен
- Можно найти бесконечные совместимые решения, и только одно, обеспечивающее равновесие конструкции

Количество узлов должны быть выбраны; их перемещения - неизвестные задачи (кинематические неизвестные)

Нагрузки на узлы

Узлы нагружаются внешними силами и парами, а также силами и парами от балок, соединенных с теми же узлами; их равновесие позволяет получить неизвестные перемещения

Балка статически неопределима по отношению к осевым силам; все перемещения будут параллельны продольной оси
 Внешняя сила приложена в точке C, поэтому такая точка выбрана в качестве узла, а ее перемещение в качестве основного параметра.



Равновесие

Записывается относительно недеформированной конфигурации; для малых перемещений и деформаций C близок к C'

Вспоминая взаимосвязь между осевой силой и удлинением (или укорочением) балки при растяжении (или сжатии), приложенной к АС и СВ:

$$w_{C,CA} = \varepsilon_{z,CA} d = \frac{H_{CA}}{EA} d \implies H_{CA} = \frac{EA}{d} w_{C,CA}$$

$$w_{C,CB} = \varepsilon_{z,CB} (L - d) = \frac{H_{CB}}{EA} (L - d) \implies H_{CB} = \frac{EA}{L - d} w_{C,CB}$$

где $w_{C,CA} = w_{C,CB} = w_C$, равновесие для узла С дает:

$$-H_{CA} + F - H_{CB} = 0. \text{ i.e. } - \frac{EA}{d} w_C + F - \frac{EA}{L - d} w_C = 0$$

которые позволяют получить w_C :

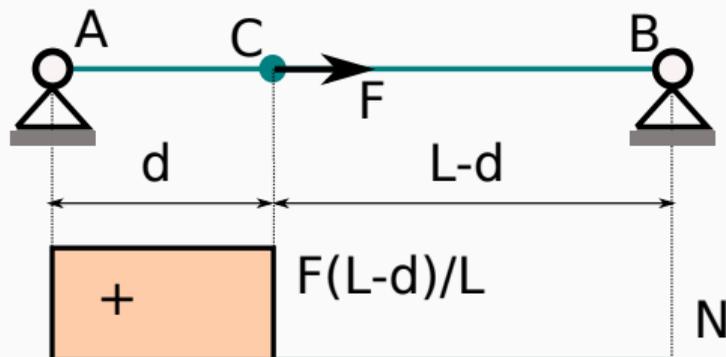
$$w_C = \frac{F}{EA} \frac{d(L - d)}{L}$$

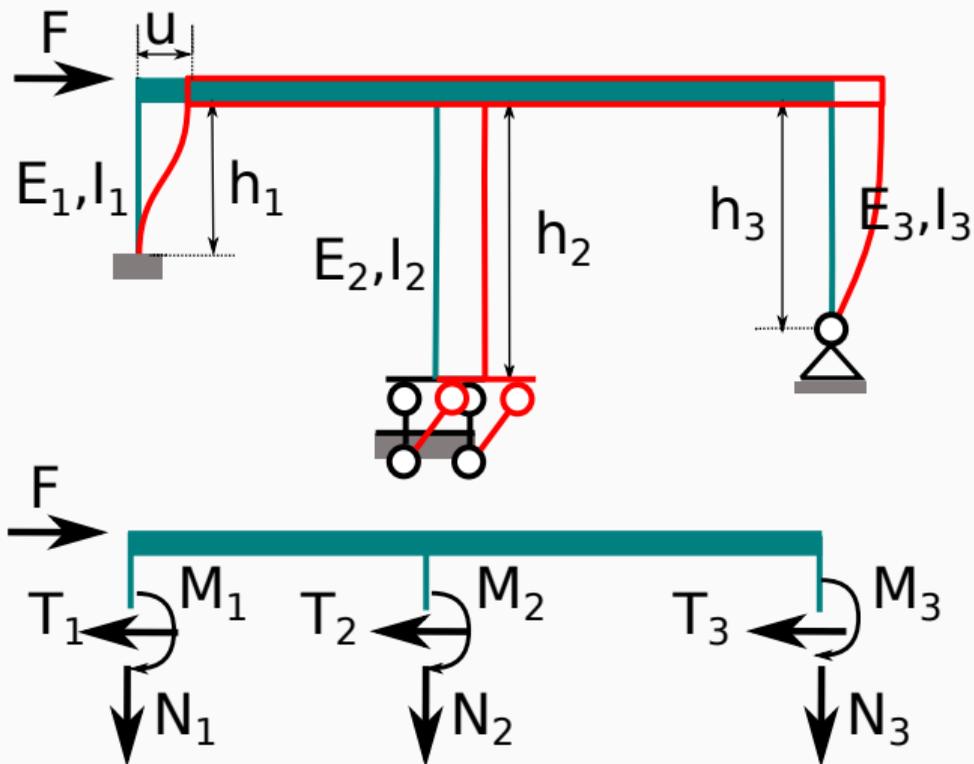
Нормальная сила определяется выражением:

$$N_{CA} = H_{CA} = \frac{EA}{d} w_C = \left(\frac{EA}{d} \right) \left(\frac{F}{EA} \frac{d(L-d)}{L} \right) = F \frac{L-d}{L}$$

$$N_{CB} = -H_{CB} = -\frac{EA}{L-d} w_C = -\left(\frac{EA}{L-d} \right) \left(\frac{F}{EA} \frac{d(L-d)}{L} \right) = -F \frac{d}{L}$$

Часть AC подвергается растяжению, а часть BC — сжатию.





Горизонтальная балка считается недеформируемой (бесконечно жесткой). Колонны считаются бесконечно жесткими относительно осевой деформации. Единственным кинематическим параметром является горизонтальное смещение (узел конструкции).

Равновесие для горизонтальной балки:

$$-\sum_{i=1}^3 T_i + F = 0 \implies -K_1 u_1 - K_2 u_2 - K_3 u_3 + F = 0$$

где K_1 , K_2 and K_3 представляет жесткость на изгибы в трех осях относительно горизонтального смещения (см. таблицы в конце):

$$K_1 = 12 \frac{E_1 I_{x1}}{h_1^3}, \quad K_2 = 0, \quad K_3 = 3 \frac{E_3 I_{x3}}{h_3^3}$$

Заметим что $u = u_1 = u_2 = u_3$, из этого получаем:

$$u = \frac{F}{K_1 + K_2 + K_3}$$

и:

$$T_1 = K_1 u = \frac{K_1}{K_1 + K_2 + K_3} F$$

$$T_2 = K_2 u = \frac{K_2}{K_1 + K_2 + K_3} F = 0$$

$$T_3 = K_3 u = \frac{K_3}{K_1 + K_2 + K_3} F$$

Из этого можно видеть, что F распределяется пропорционально K_1 , K_2 и K_3

КОЛОНК.

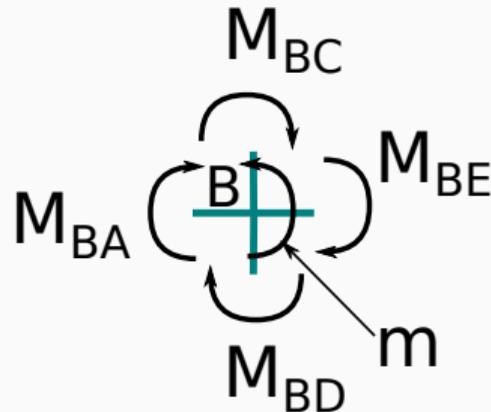
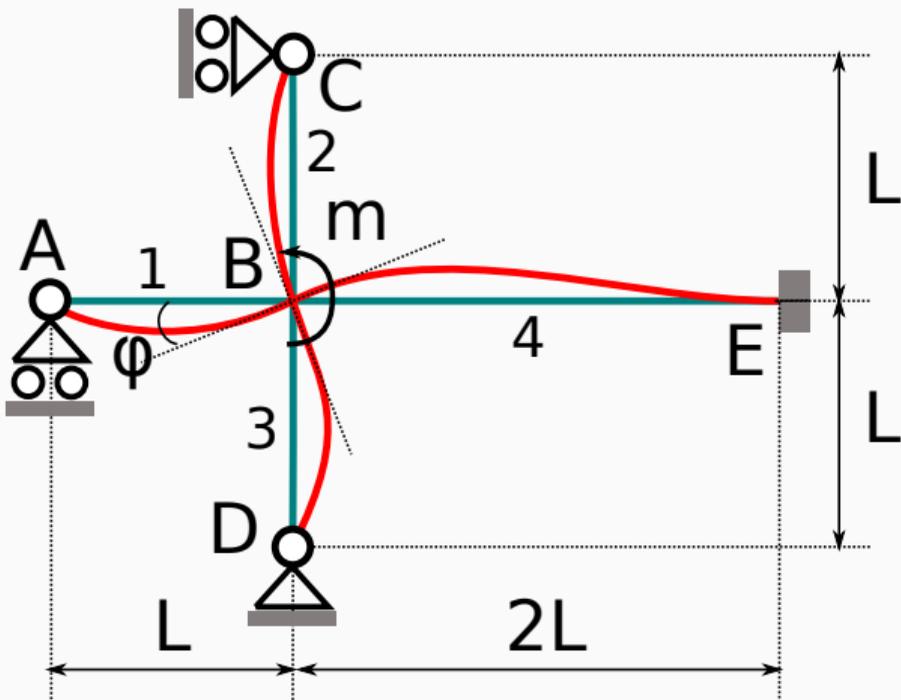
Из этого следует, что:

$$u = \frac{F}{12 \frac{E_1 I_{X1}}{h_1^3} + 3 \frac{E_3 I_{X3}}{h_3^3}}$$

$$T_1 = 12 \frac{E_1 I_{X1}}{h_1^3} u = \frac{12 \frac{E_1 I_{X1}}{h_1^3}}{12 \frac{E_1 I_{X1}}{h_1^3} + 3 \frac{E_3 I_{X3}}{h_3^3}} F$$

$$T_2 = 0$$

$$T_3 = 3 \frac{E_3 I_{X3}}{h_3^3} u = \frac{3 \frac{E_3 I_{X3}}{h_3^3}}{12 \frac{E_1 I_{X1}}{h_1^3} + 3 \frac{E_3 I_{X3}}{h_3^3}} F$$



Балки предполагаются недеформируемыми, т. е. бесконечно жесткими по отношению к осевой деформации ($E_t A_t \rightarrow \infty$). Таким образом, осевой деформацией пренебрегают. Единственным кинематическим параметром является вращение вокруг узла В:

Момент равновесия узла дает: $\varphi = \varphi_B^{(BA)} = \varphi$

$$\sum_{i=1}^4 M_i - m = 0 \implies K_1 \varphi + K_2 \varphi + K_3 \varphi + K_4 \varphi - m = 0$$

где K_1, K_2 и K_3 являются изгиб конец (см. таблицы в конце):

$$K_1 = 3 \frac{EI_x}{L}, \quad K_2 = 3 \frac{EI_x}{L}, \quad K_3 = 3 \frac{EI_x}{L}, \quad K_4 = 4 \frac{EI_x}{2L} = 2 \frac{EI_x}{L}$$

Его можно получить:

$$\varphi = \frac{m}{K_1 + K_2 + K_3 + K_4}$$

и:

$$M_1 = M_B^{(BA)} = K_1 \varphi = \frac{K_1}{K_1 + K_2 + K_3 + K_4} m$$

$$M_2 = M_B^{(BC)} = K_2 \varphi = \frac{K_2}{K_1 + K_2 + K_3 + K_4} m$$

$$M_3 = M_B^{(BD)} = K_3 \varphi = \frac{K_3}{K_1 + K_2 + K_3 + K_4} m$$

$$M_4 = M_B^{(BE)} = K_4 \varphi = \frac{K_4}{K_1 + K_2 + K_3 + K_4} m$$

Параметр m распределяется пропорционально жесткости K_1, K_2, K_3 а также K_4 балок.

Заменяив:

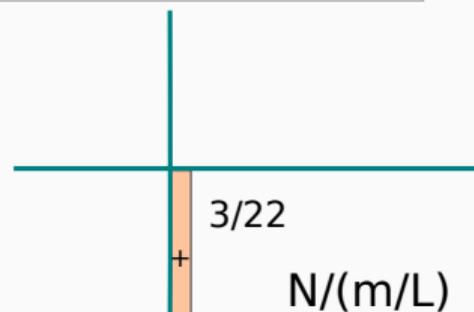
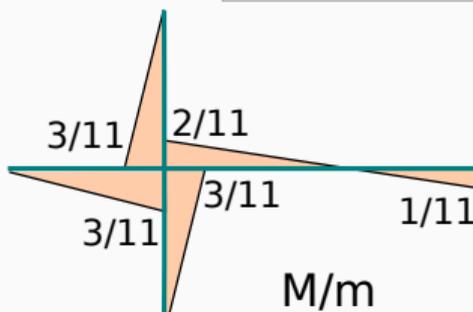
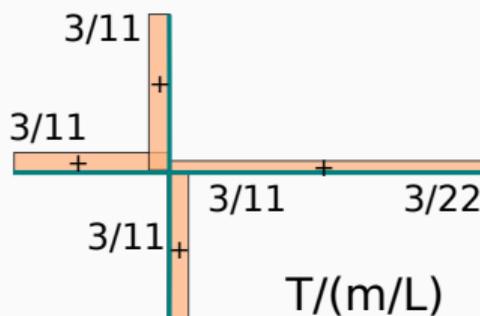
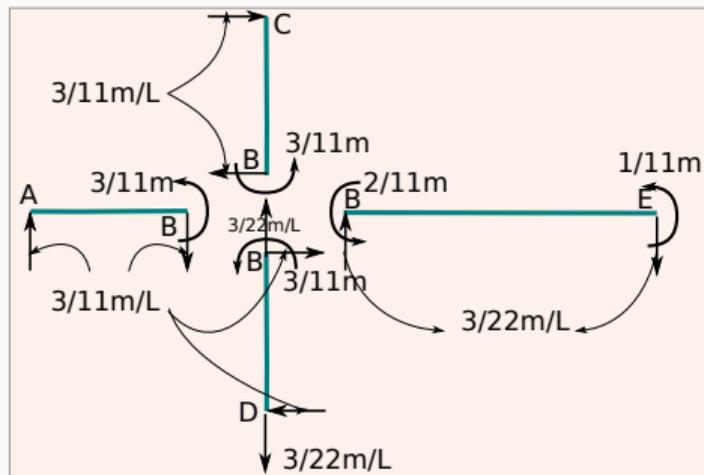
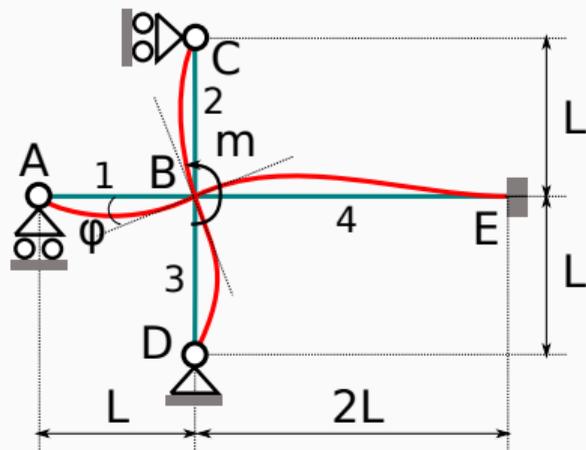
$$\varphi = \frac{mL}{11EI_x}$$

$$M_1 = M_B^{(BA)} = \frac{3}{11}m$$

$$M_2 = M_B^{(BC)} = \frac{3}{11}m$$

$$M_3 = M_B^{(BD)} = \frac{3}{11}m$$

$$M_4 = M_B^{(BE)} = \frac{2}{11}m$$



Сравнение метода силы и метода перемещения



Co-funded by the
Erasmus+ Programme
of the European Union



Environmental Risk Assessment and Mitigation on Cultural
Heritage Assets in Central Asia

Силовой (гибкий) метод

- Выбор статически определимой конструкции за счет устранения избыточных реакций
- Статически определимая конструкция уравновешенная но не совместимая с опорами (перемещения опор в общем случае равны нулю)

Метод перемещения (жесткости)

- Выбор геометрически определимой конструкции с добавлением ограничений для получения смещения равного нулю для всех узлов
- Геометрически определимая конструкция совместимая но не уравновешенная; для получения узлов с нулевыми перемещениями необходимо приложить силы и пары, отличные от реальных

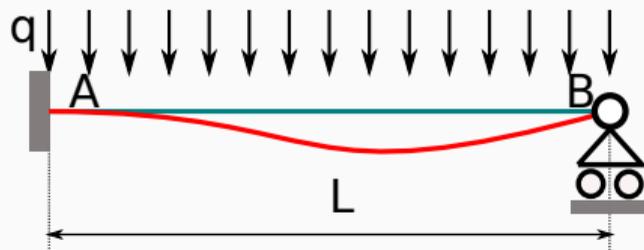
Сила (гибкость) метод

- можно получить совместимую систему применяя силы и пары X_i к узлам
- Силы и пары получают X_i если предположить, что перемещения и повороты совместимы с опорами

Метод смещения (жесткости)

- Система может быть уравновешена введением перемещений и вращения Y_i к узлам
- Перемещения и повороты Y_i определяются путем наложения, что силы пары уравновешенны

Рассматривается балка, представленная -ниже.



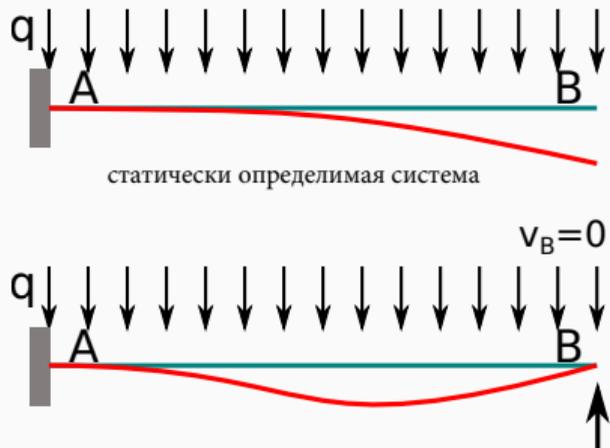
Метод сила (гибкость)

Статически определимая система
получается удалением опоры в точке В.

Метод перемещений

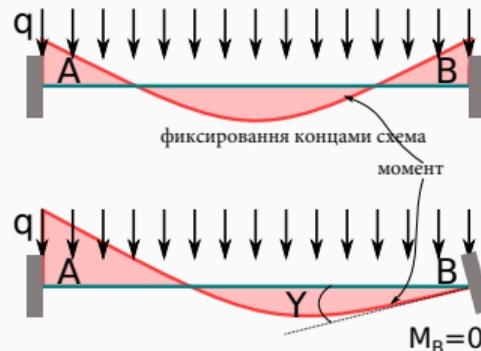
Система с нулевыми перемещениями
получается заменой ролика в точке В
опорой с неподвижным концом.

Метод сил



$$v_B = v_B^{(q)} + v_B^{(X)} = 0$$

Метод перемещений



$$M_B = M_B^{(q)} + M_B^{(Y)} = 0$$

Метод сил

Перемещения правого конца кантилевера хорошо известны (из прогиба)

$$v_B^{(X)} = -\frac{1}{3} \frac{qL^3}{EI_x} \quad \text{and} \quad v_B^{(q)} = \frac{1}{8} \frac{qL^4}{EI_x}$$

таким образом:

$$v_B = v_B^{(q)} + v_B^{(X)} = \frac{1}{8} \frac{qL^4}{EI_x} - \frac{1}{3} \frac{qL^3}{EI_x} = 0 \implies X = V_B = \frac{3}{8} qL$$

Метод перемещения . Из суммы концов можно найти

$$M_B^{(Y)} = \frac{4}{L} EI_x Y \quad \text{и} \quad M_B^{(q)} = -\frac{qL^2}{12}$$

таким образом:

$$M_B = M_B^{(q)} + M_B^{(Y)} = -\frac{qL^2}{12} + \frac{4EI_x}{L} Y = 0 \implies Y = \varphi_B = \frac{1}{48} \frac{qL^3}{EI_x}$$

Внутренние силы получаются суперпозицией

Метод сил

$$V_A = V_A^{(q)} + V_A^{(X)} = qL - X =$$

$$qL - \frac{3}{8}qL = \frac{5}{8}qL$$

$$V_B = V_B^{(q)} + V_B^{(X)} = 0 + X =$$

$$0 + \frac{3}{8}qL = \frac{3}{8}qL$$

$$M_A = M_A^{(q)} + M_A^{(X)} = \frac{1}{2}qL^2 - XL =$$

$$\frac{1}{2}qL^2 - \frac{3}{8}qL^2 = \frac{1}{8}qL^2$$

...

Метод перемещений

$$V_A = V_A^{(q)} + V_A^{(Y)} =$$

$$\frac{1}{2}qL + \left(+\frac{6EI_x}{L^2} \right) \left(\frac{1}{48} \frac{qL^3}{EI_x} \right) = \frac{5}{8}qL$$

$$V_B = V_B^{(q)} + V_B^{(Y)} =$$

$$\frac{1}{2}qL + \left(-\frac{6EI_x}{L^2} \right) \left(\frac{1}{48} \frac{qL^3}{EI_x} \right) = \frac{3}{8}qL$$

$$M_A = M_A^{(q)} + M_A^{(Y)} =$$

$$\frac{1}{12}qL^2 + \left(+\frac{2EI_x}{L} \right) \left(\frac{1}{48} \frac{qL^3}{EI_x} \right) = \frac{1}{8}qL^2$$

...

