

2. Пособие по проектированию фундаментов на естественном основании под колонны зданий и сооружений (к СНиП 2.03.01-84 и СНиП 2.02.01-83).
3. Далматов, Б.И. Фундаменты зданий на слабых грунтах / Б.И. Далматов // Труды VII Дунайско-Европейской конф. по механике грунтов и фундаментостроению. – Кишинев, 1983.
4. Далматов, Б.И. Проектирование и устройство фундаментов около существующих зданий / Б.И. Далматов. – Л: ЛДНТП, 1973.
5. Ежов, Е.Ф. Исследование дополнительных осадок фундаментов сооружений при устройстве около них ограждающих шпунтовых стенок: автореф. дис. ... канд. техн. наук / Е.Ф. Ежов. – Л., 1980.

УДК 624.012.45

РАСЧЕТ БАЛКИ КОНЕЧНОЙ ДЛИНЫ НА УПРУГОМ ВИНКЛЕРОВСКОМ ОСНОВАНИИ МЕТОДОМ КОНЕЧНЫХ ЭЛЕМЕНТОВ

А.И. ЛЯСКОВСКИЙ

(Представлено: канд. техн. наук, доц. В.Н. КИСЕЛЕВ)

Рассматривается расчет балки конечной длины на упругом Винклеровском основании методом конечных элементов. Получены функции для определения внутренних усилий, а также функции для угла поворота и прогиба балки.

Для решения поставленной задачи необходимы следующие исходные данные:

- длина балки составляет некоторую величину L , (м) ;
- модуль упругости материала балки равен E , (МПа) ;
- момент инерции поперечного сечения балки I_x , (см⁴) ;
- ширина подошвы балки, по которой происходит контакт с основанием b , (см) ;
- коэффициент постели упругого основания c , (N / м³).

К балке в качестве внешнего воздействия могут быть приложены:

- сосредоточенные силы F_k . Каждая из них характеризуется индексом k , величиной и координатой точки приложения a_k ;
- сосредоточенные изгибающие моменты m_i . Каждый из них характеризуется индексом i , величиной и координатой точки приложения c_i ;
- распределённые нагрузки q_e . Каждая из них характеризуется индексом e , величиной, координатой точки начала их приложения n_k и координатой точки конца их приложения k_k .

Начало координат поместим в крайнюю левую точку балки. Ось Z направим вправо вдоль балки, ось Y направим вверх.

Разобьём по длине нашу балку на некоторое количество элементов. Эту величины назовём как «точность». То есть если «точность» = 100, то балка разбита на 100 участков (конечных элементов). Каждому элементу присвоим свой порядковый номер (индекс j). При этом. $j := 0, 1 \dots \text{точность}$.

Каждый из конечных элементов балки получит свою координату по оси Z . И каждый из этих элементов опирается на жёсткую пружину.

Жёсткость основания:

$$\alpha := c \cdot b. \quad (1)$$

Введем обозначение:

$$L_{eq} = \left(\frac{4EI_x}{\alpha} \right)^{\frac{1}{4}}. \quad (2)$$

В решении воспользуемся функциями:

$$\begin{aligned} Y_1(z) &:= \cosh(z) \cdot \cos(z); \\ Y_2(z) &:= 0,5 \cdot (\cosh(z) \cdot \sin(z) + \sinh(z) \cdot \cos(z)); \\ Y_3(z) &:= 0,5 \cdot \sinh(z) \cdot \sin(z); \\ Y_4(z) &:= 0,25 \cdot (\cosh(z) \cdot \sin(z) - \sinh(z) \cdot \cos(z)). \end{aligned} \quad (3)$$

Функция прогиба балки запишется в виде

$$\begin{aligned}
 E \cdot I_X \cdot \omega(z) := & E \cdot I_X \cdot \omega_0 \cdot Y_1 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + E \cdot I_X \cdot \Theta_0 \cdot L_{eq} \cdot Y_2 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + M_0 \cdot L_{eq}^2 \cdot Y_3 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + Q_0 \cdot L_{eq}^3 \cdot Y_4 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) \dots \\
 & + L_{eq}^2 \cdot \sum_i \left[\begin{array}{l} i_i \cdot Y_3 \left(\frac{z - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > z \end{array} \right] + L_{eq}^3 \cdot \sum_k \left[\begin{array}{l} F_k \cdot Y_4 \left(\frac{z - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > z \end{array} \right] \dots \\
 & + \frac{-L_{eq}^4}{4} \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_1 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} i_e \\ z \text{ if } i_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right] + \frac{L_{eq}^4}{4} \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_1 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} \hat{e}_e \\ z \text{ if } \hat{e}_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right]
 \end{aligned} \quad (4)$$

Функция угла поворота сечений балки запишется в следующем виде:

$$\begin{aligned}
 E \cdot I_X \cdot \Theta(z) := & \frac{-4}{L_{eq}} E \cdot I_X \cdot \omega_0 \cdot Y_4 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + E \cdot I_X \cdot \Theta_0 \cdot Y_1 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + M_0 \cdot L_{eq} \cdot Y_2 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + Q_0 \cdot L_{eq}^2 \cdot Y_3 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) \dots \\
 & + L_{eq} \cdot \sum_i \left[\begin{array}{l} i_i \cdot Y_2 \left(\frac{z - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > z \end{array} \right] + L_{eq}^2 \cdot \sum_k \left[\begin{array}{l} F_k \cdot Y_3 \left(\frac{z - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > z \end{array} \right] \dots \\
 & + L_{eq}^3 \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_4 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} i_e \\ z \text{ if } i_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right] - L_{eq}^3 \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_4 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} \hat{e}_e \\ z \text{ if } \hat{e}_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right]
 \end{aligned} \quad (5)$$

Функция изгибающих моментов в сечениях балки запишется в виде:

$$\begin{aligned}
 M(z) := & \frac{-4}{L_{eq}^2} E \cdot I_X \cdot \omega_0 \cdot Y_3 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) - \frac{4}{L_{eq}} E \cdot I_X \cdot \Theta_0 \cdot Y_4 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + M_0 \cdot Y_1 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + Q_0 \cdot L_{eq} \cdot Y_2 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) \dots \\
 & + \sum_i \left[\begin{array}{l} i_i \cdot Y_1 \left(\frac{z - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > z \end{array} \right] + L_{eq} \cdot \sum_k \left[\begin{array}{l} F_k \cdot Y_2 \left(\frac{z - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > z \end{array} \right] \dots \\
 & + L_{eq}^2 \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_3 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} i_e \\ z \text{ if } i_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right] - L_{eq}^2 \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_3 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} \hat{e}_e \\ z \text{ if } \hat{e}_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right]
 \end{aligned} \quad (6)$$

Функция поперечных сил:

$$\begin{aligned}
 Q(z) := & \frac{-4}{L_{eq}^3} E \cdot I_X \cdot \omega_0 \cdot Y_2 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) - \frac{4}{L_{eq}^2} E \cdot I_X \cdot \Theta_0 \cdot Y_3 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) - \frac{4}{L_{eq}} M_0 \cdot Y_4 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) + Q_0 \cdot Y_1 \left(\frac{z}{L_{eq}} \right) \dots \\
 & + 0 - \frac{4}{L_{eq}} \cdot \sum_i \left[\begin{array}{l} i_i \cdot Y_4 \left(\frac{z - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > z \end{array} \right] + \sum_k \left[\begin{array}{l} F_k \cdot Y_1 \left(\frac{z - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > z \end{array} \right] \dots \\
 & + L_{eq} \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_2 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} i_e \\ z \text{ if } i_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right] - L_{eq} \cdot \sum_e \left[q_e \cdot Y_2 \left[\frac{z - \left(\begin{array}{l} \hat{e}_e \\ z \text{ if } \hat{e}_e > z \end{array} \right)}{L_{eq}} \right] - 1 \right]
 \end{aligned} \quad (7)$$

Так как концы балки свободны от закреплений, то мы имеем следующие граничные условия:

$$M(0) = 0; \quad Q(0) = 0.$$

$$M(L) = 0; \quad Q(L) = 0.$$

Матрица коэффициентов при неизвестных:

$$A := \begin{bmatrix} \frac{-4}{L_{eq}^3} E \cdot I_x \cdot Y_2 \left(\frac{0}{L_{eq}} \right) \cdot \left(\frac{m}{kN} \right) & - \left(\frac{4}{L_{eq}^2} E \cdot I_x \cdot Y_3 \left(\frac{0}{L_{eq}} \right) \right) \cdot \left(\frac{1}{kN} \right) & \frac{4}{-L_{eq}} \cdot Y_4 \left(\frac{0}{L_{eq}} \right) \cdot (m) & Y_1 \left(\frac{0}{L_{eq}} \right) \\ \frac{-4}{L_{eq}^2} E \cdot I_x \cdot Y_3 \left(\frac{0}{L_{eq}} \right) \cdot \left(\frac{1}{kN} \right) & - \left(\frac{4}{L_{eq}} E \cdot I_x \cdot Y_4 \left(\frac{0}{L_{eq}} \right) \right) \cdot \left(\frac{1}{kN \cdot m} \right) & Y_1 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) & L_{eq} \cdot Y_2 \left(\frac{0}{L_{eq}} \right) \cdot \left(\frac{1}{m} \right) \\ \frac{-4}{L_{eq}^3} E \cdot I_x \cdot Y_2 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) \cdot \left(\frac{m}{kN} \right) & - \left(\frac{4}{L_{eq}^2} E \cdot I_x \cdot Y_3 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) \right) \cdot \left(\frac{1}{kN} \right) & - \left(\frac{4}{L_{eq}} \cdot Y_4 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) \right) \cdot (m) & Y_1 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) \\ \frac{-4}{L_{eq}^2} E \cdot I_x \cdot Y_3 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) \cdot \left(\frac{1}{kN} \right) & - \left(\frac{4}{L_{eq}} E \cdot I_x \cdot Y_4 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) \right) \cdot \left(\frac{1}{kN \cdot m} \right) & Y_1 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) & L_{eq} \cdot Y_2 \left(\frac{L}{L_{eq}} \right) \cdot \left(\frac{1}{m} \right) \end{bmatrix} \quad (8)$$

Вектор свободных членов:

$$B := \begin{bmatrix} \left[- \left[\frac{4}{L_{eq}} \cdot \sum_i \left[\begin{matrix} i_i \cdot Y_4 \left(\frac{0 - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > 0 \end{matrix} \right] \right] + \left[\sum_k \left[\begin{matrix} F_k \cdot Y_1 \left(\frac{0 - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > 0 \end{matrix} \right] \right] \right] \dots \\ + L_{eq} \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_2 \\ 0 - \left(\begin{matrix} i_e \\ 0 \text{ if } i_e > 0 \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] - L_{eq} \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_2 \\ 0 - \left(\begin{matrix} \hat{e}_e \\ 0 \text{ if } \hat{e}_e > 0 \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] \right] \\ \left[- \left[\sum_i \left[\begin{matrix} i_i \cdot Y_1 \left(\frac{0 - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > 0 \end{matrix} \right] \right] + L_{eq} \cdot \left[\sum_k \left[\begin{matrix} F_k \cdot Y_2 \left(\frac{0 - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > 0 \end{matrix} \right] \right] \right] \dots \\ + L_{eq}^2 \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_3 \\ 0 - \left(\begin{matrix} i_e \\ 0 \text{ if } i_e > 0 \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] - L_{eq}^2 \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_3 \\ 0 - \left(\begin{matrix} \hat{e}_e \\ 0 \text{ if } \hat{e}_e > 0 \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] \right] \\ \left[- \frac{4}{-L_{eq}} \cdot \sum_i \left[\begin{matrix} i_i \cdot Y_4 \left(\frac{L - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > L \end{matrix} \right] \right] + \left[\sum_k \left[\begin{matrix} F_k \cdot Y_1 \left(\frac{L - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > L \end{matrix} \right] \right] \dots \\ + L_{eq} \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_2 \\ L - \left(\begin{matrix} i_e \\ L \text{ if } i_e > L \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] - L_{eq} \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_2 \\ L - \left(\begin{matrix} \hat{e}_e \\ L \text{ if } \hat{e}_e > L \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] \right] \\ \left[- \left[\sum_i \left[\begin{matrix} i_i \cdot Y_1 \left(\frac{L - \tilde{n}_1}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } \tilde{n}_1 > L \end{matrix} \right] \right] + L_{eq} \cdot \left[\sum_k \left[\begin{matrix} F_k \cdot Y_2 \left(\frac{L - a_k}{L_{eq}} \right) \\ 0 \text{ if } a_k > L \end{matrix} \right] \right] \dots \\ + L_{eq}^2 \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_3 \\ L - \left(\begin{matrix} i_e \\ L \text{ if } i_e > L \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] - L_{eq}^2 \cdot \sum_e \left[\begin{matrix} q_e \cdot Y_3 \\ L - \left(\begin{matrix} \hat{e}_e \\ L \text{ if } \hat{e}_e > L \end{matrix} \right) \end{matrix} \right] \frac{1}{L_{eq}} \right] \right] \end{bmatrix} \quad (9)$$

Решением будет следующее выражение:

$$X := A^{-1} \cdot B, \quad (10)$$

где $\omega_0 := X_0 \cdot m$; $\theta_0 := X_1$; $M_0 := X_2 \cdot kN \cdot m$; $Q_0 := X_3 \cdot kN$. (11)

Далее найденные значения подставляем в функцию (4).

Если на каком-либо (каких-либо) участке (участках) значения перемещений получили отрицательное значение, можно судить о том, что в координатах z должен произойти отрыв балки от упругого основания. Найдём индексы j участков, на которых произошёл отрыв балки от основания:

$$o_j = if(\omega_j \leq 0, j \leftarrow j, 0). \quad (12)$$

На этих участках жёсткость основания примем стремящейся к 0.

Проведём первый цикл итерации.

Повторим расчёт по формулам (1)–(10). Найдём новые значения:

$$\omega_0 := X_0 \cdot m; \quad \theta_0 := X_1; \quad M_0 := X_2 \cdot kN \cdot m; \quad Q_0 := X_3 \cdot kN.$$

Найдём погрешность между их значениями.

Будем повторять цикл итерации (1)–(10) до тех пор, пока погрешность будет больше необходимой точности расчёта.

Численный пример решения задачи методом конечных элементов

Длина балки $L = 10$ м;

модуль упругости материала балки $E = 2 \cdot 10^5$ МПа;

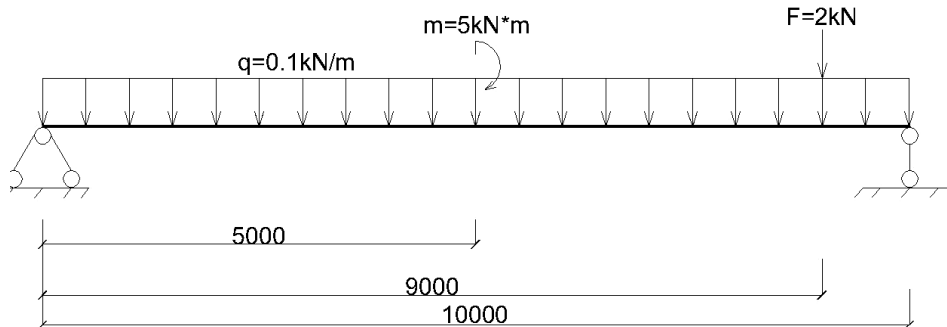
момент инерции сечения балки $I = 7780$ см⁴;

ширина балки $b = 145$ мм;

жёсткость упругого основания $c = 1 \cdot 10^6$ N / м³.

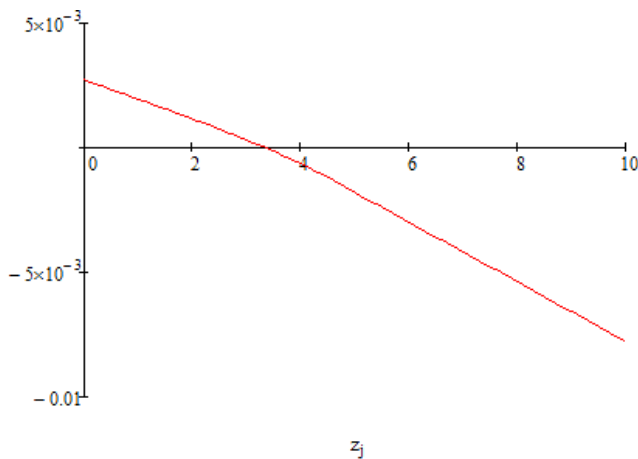
К балке приложены:

- сосредоточенный изгибающий момент $m = 5$ кН·м в точке с координатой $z = 5$ м;
- сосредоточенная сила $F = 2$ кН (вниз) в точке с координатой $z = 9$ м;
- равномерно-распределённая нагрузка $q = 0,1$ кН / м (вниз) по все длине балки.

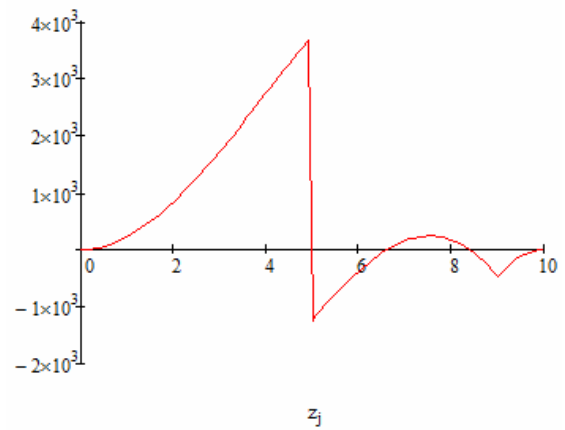


На первом этапе решения получены следующие результаты:

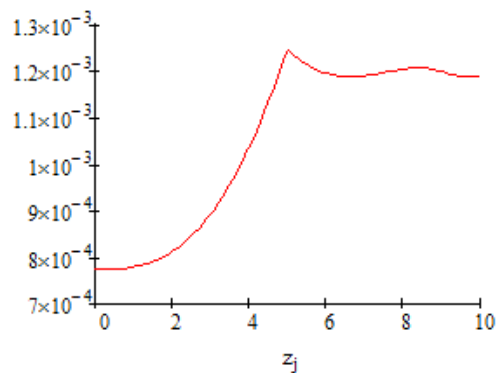
$$\theta_0 = 7,741 \cdot 10^{-4}; \quad \omega_0 = -2,721 \text{ mm}; \quad M_0 = 0 \text{ kN} \cdot \text{m}; \quad Q_0 = 0 \text{ kN}.$$



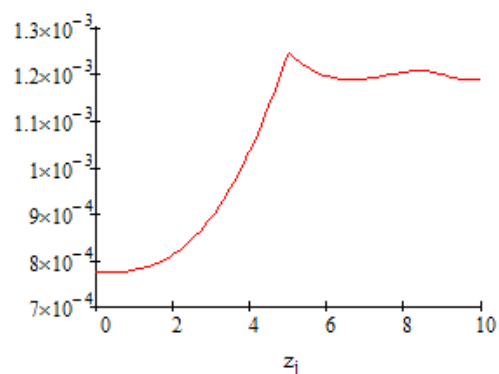
Эпюра прогибов (м)



Эпюра изгибающих моментов (кН·м)



Эпюра углов поворота сечения



Эпюра поперечных сил (кН)

Проведя 4 цикла итерации, получили следующие результаты:

$$\Delta\theta := \frac{\theta_0 - \theta_{1_0}}{\theta_0} \cdot 100 = -38,262$$

$$\Delta\omega := \frac{\omega_0 - \omega_{1_0}}{\omega_0} \cdot 100 = -64,169$$

$$\Delta 1\theta := \frac{\theta_{1_0} - \theta_{2_0}}{\theta_{1_0}} \cdot 100 = -20,905$$

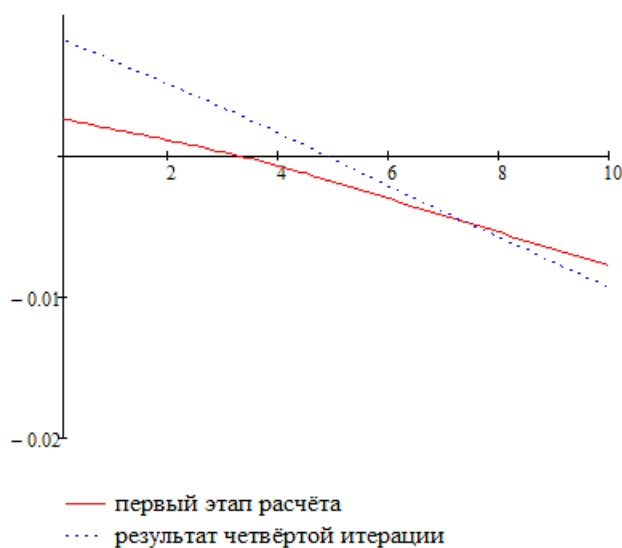
$$\Delta 1\omega := \frac{\omega_{1_0} - \omega_{2_0}}{\omega_{1_0}} \cdot 100 = -32,833$$

$$\Delta 2\theta := \frac{\theta_{2_0} - \theta_{3_0}}{\theta_{2_0}} \cdot 100 = -14,716$$

$$\Delta 2\omega := \frac{\omega_{2_0} - \omega_{3_0}}{\omega_{2_0}} \cdot 100 = -22,052$$

$$\Delta 3\theta := \frac{\theta_{3_0} - \theta_{4_0}}{\theta_{3_0}} \cdot 100 = -11,424$$

$$\Delta 3\omega := \frac{\omega_{3_0} - \omega_{4_0}}{\omega_{3_0}} \cdot 100 = -16,573$$



Эпюра прогибов (м)

Исходя из полученных результатов, можно сделать вывод, что предложенный метод за некоторое количество итерационных циклов позволяет получить результат с заданной точностью.

ЛИТЕРАТУРА

1. Афендульев, А.А. Применение метода сил при расчете балок на связном упругом основании / А.А. Афендульев, П.С. Скипский // Труды Г.И.С.И., 1956. – 25 с.
2. Афендульев, А.А. К вопросу расчета балок на упругом основании при односторонней связи» / А.А. Афендульев, П.С. Скипский // Труды Г.И.С.И., 1956. – 25 с.