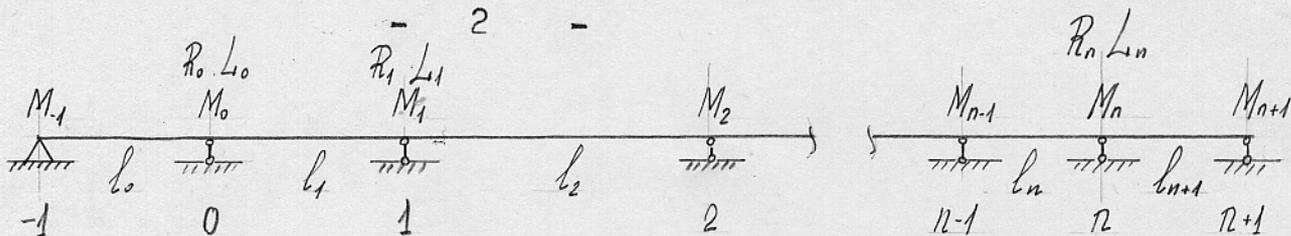


МЕТОД ОПРЕДЕЛЕНИЯ
ОПОРНЫХ МОМЕНТОВ В МНОГОПРОЛЕТНЫХ
БАЛКАХ



Заданы:

Левые фиктивные опорные реакции - L_0, L_1, \dots, L_n } Для i -го пролета
 Правые фиктивные опорные реакции - R_0, R_1, \dots, R_n } опорные реакции
 будут - L_{i-1}, R_i

Длины пролетов - $l_0, l_1, \dots, l_n, l_{n+1}$,

Опорные моменты - M_{-1}, M_{n+1}

Необходимо определить моменты M_0, M_1, \dots, M_n

из системы уравнений:

$$\begin{cases} M_{i-1} \cdot l_i + 2 M_i (l_i + l_{i+1}) + M_{i+1} \cdot l_{i+1} = -R_i l_i - L_i \cdot l_{i+1} \\ \text{где } i=0, 1, \dots, n. \end{cases} \quad (1)$$

То есть имеем $n+1$ неизвестных и $n+1$ уравнение.

По условию задачи $l_i \neq 0$ для $i=1, \dots, n$

РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ

Введем вспомогательную последовательность

чисел t_0, t_1, \dots, t_n , где $t_i = \frac{l_i}{l_{i+1}}$, $i=0, 1, \dots, n-1$

и $t_n = \frac{l_{n+1}}{l_n}$

Тогда система (I) приобретет следующий вид:

$$\begin{cases} 2 M_0 (t_0 + 1) + M_1 = -t_0 (R_0 + M_{-1}) - L_0 & (2) \\ M_{i-1} t_i + 2 M_i (t_i + 1) + M_{i+1} = -R_i t_i - L_i, & (3) \\ \text{где } i=1, \dots, n-1 \\ M_{n-1} + 2 M_n (t_n + 1) = -R_n - L_n t_n - M_{n+1} t_n & (4) \end{cases}$$

Будем $M_i, i=1, 2, \dots, n$ искать в виде $M_i = M_0 N_i + K_i$, где M_0, N_i, K_i — неизвестны и подлежат определению.

Из соотношения (2) получим

$$M_1 = M_0(-2t_0 - 2) + (-t_0(R_0 + M_{-1}) - L_0$$

отсюда $N_1 = -2(t_0 + 1)$, $K_1 = -(R_0 + M_{-1})t_0 - L_0$

Используем теперь соотношения (3) подставив

в них $M_{i+1} = N_{i-1} M_0 + K_{i-1}$ и $M_i = N_i M_0 + K_i$ и

$$\begin{aligned} & \text{получим } t_i N_{i-1} M_0 + t_i K_{i-1} + 2(t_i + 1)(N_i M_0 + K_i) + M_i = \\ & = -R_i t_i - L_i. \end{aligned}$$

Отсюда $M_{i+1} = M_0(-N_{i-1} t_i - 2N_i(t_i + 1)) + (-K_{i-1} t_i - 2K_i(t_i + 1) - R_i t_i$ Следовательно имеем

$$\begin{cases} N_{i+1} = -2N_i(t_i + 1) - N_{i-1} t_i \\ K_{i+1} = -2K_i(t_i + 1) - K_{i-1} t_i - R_i t_i - L_i \end{cases}$$

Определим теперь M_0 подставив M_n, M_{n-1} в (4)

$$\begin{aligned} \text{Имеем } M_{n-1} &= M_0 N_{n-1} + K_{n-1} \\ M_n &= M_0 N_n + K_n, \end{aligned}$$

Тогда из (4) получим

$$(M_0 N_{n-1} + K_{n-1}) + 2(t_n + 1)(M_0 N_n + K_n) = -R_n - L_n t_n - M_{n+1} t_n$$

$$\text{Отсюда } M_0 = - \frac{t_n (M_{n+1} + L_n + 2K_n) + R_n + K_{n-1} + 2K_n}{N_{n-1} + 2N_n(t_n + 1)}$$

Приведем расчетные формулы в окончательной форме.

Заданы $M_{-1}, M_{n+1}, l_0, l_1, \dots, l_{n+1}; R_0, R_1, \dots, R_n; L_0, L_1, \dots, L_n.$

Положим $t_n = \frac{l_{n+1}}{l_n}$ и $t_i = \frac{l_i}{l_{i+1}}, i=0, 1, \dots, n-1$

Тогда моменты M_0, M_1, \dots, M_n

определяются по следующим формулам

$$M_i = M_0 N_i + K_i, \quad i = 1, 2, \dots, n, \quad \text{где}$$

$$\begin{cases} N_0 = 1, & N_1 = -2(t_0 + 1); \end{cases}$$

$$\begin{cases} N_{i+1} = -t_i(2N_i + N_{i-1}) - 2N_i, & i = 1, \dots, n-1. \end{cases}$$

$$\begin{cases} K_0 = 0, & K_1 = -(R_0 + M_{-1})t - L_0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} K_{i+1} = -t_i(R_i + 2K_i + K_{i-1}) - 2K_i - L_i, & i = 1, \dots, n-1 \end{cases}$$

$$M_0 = - \frac{t_n(M_{n+1} + L_n + 2K_n) + R_n + K_{n-1} + 2K_n}{N_{n-1} + 2N_n(t_n + 1)}$$

Количество операций необходимое для вычисления моментов

M_0, M_1, \dots, M_n линейно зависит от n и равно $2/n = 13n + 5$

из них $n+1$ операций на вычисление последовательности t_0, t_1, \dots, t_n ;

10 операций на вычисление M_0 ;

$4(n-1) + 1$ — на вычисление последовательности

N_1, N_2, \dots, N_n

$6(n-1) + 3$ — на вычисление последовательности

K_1, K_2, \dots, K_n ;

$2n$ — операций на вычисление M_1, M_2, \dots, M_n .

В частности $2/2 = 31$; $2/3 = 44$; $2/4 = 57$; $2/5 = 70$.

Применение стандартных методов линейной алгебры для решения этой задачи, даже с учетом ее специфики, приводит к громоздким и малоэффективным вычислительным процедурам, которые в лучшем случае обеспечивают количество операций, асимптотически пропорциональны третьей степени числа пролетов — n .

Для сравнения, например, приведем значения для количества операций необходимых при решении этой задачи с помощью определителей.

Обозначим количество операций в этом случае через $2/n$.

Отсюда, количество операций необходимое для вычислений удовлетворяет соотношению (7). Если же $i = n-1, n$, то разлагать определитель будем по первому и второму столбцу, что приведет к аналогичному соотношению, то есть к задачам того же типа размерности $n-1$ и $n-2$, соответственно,

только усеченным сверху.

Начальные условия будут одними и теми же, то есть матрицы вида

A_{00} и A_{10} и A_{11} . Поэтому если обозначить количество операций по вычислению A_{ni} через T_n , то T_n будет удовлетворять соотношению

$$\begin{cases} T_n = T_{n-1} + T_{n-2} + 6, & \text{где} \\ T_0 = 0, \quad T_1 = 5 \end{cases}$$

Кроме всего $n+1$ операция на вычисление M_i

Поэтому окончательно получим

$$\begin{cases} V_n = 4n + 6 + \Gamma_n + (n+1)T_n, & \text{где} \\ \Gamma_n = \Gamma_{n-1} + \Gamma_{n-2} + 6, \quad \Gamma_0 = 2, \quad \Gamma_1 = 6 \\ T_n = T_{n-1} + T_{n-2} + 6, \quad T_0 = 0, \quad T_1 = 5 \end{cases} \quad (8)$$

В частности:

$$\Gamma_2 = 14, \quad \Gamma_3 = 26, \quad \Gamma_4 = 46, \quad \Gamma_5 = 78$$

$$T_2 = 11, \quad T_3 = 22, \quad T_4 = 39, \quad T_5 = 67$$

Отсюда:

$$V_2 = 8 + 6 + 14 + 3 \times 11 = 61$$

$$V_3 = 12 + 6 + 26 + 4 \times 22 = 132$$

$$V_4 = 16 + 6 + 46 + 5 \times 39 = 263$$

$$V_5 = 20 + 6 + 78 + 6 \times 67 = 506$$

Приложение 2. Проверочный расчет.

Пусть $n=2$. Имеем . Положим,

$$l_0 = l_1 = l_2 = l_3 = l$$

Далее предположим, что опорные

моменты в опорах (-1) и (3) равны нулю.

(Например в случае когда опоры (-1) и (3) подвижны на катках).

Нагрузки прилагаются в середине пролетов и все равны по величине.

Тогда можно применить таблицы Менша. Имеем

$$R_0 = R_1 = R_2 = \frac{3}{8} p l$$

$$L_0 = L_1 = L_2 = \frac{3}{8} p l$$

По таблицам Менша $M_0 = -0.161 p \cdot l$

$$M_1 = -0.107 p l ; M_2 = -0.161 p \cdot l$$

Проведем теперь расчет по предлагаемой методике.

Имеем $t_0 = t_1 = t_2 = 1$

$$N_0 = 1 ; N_1 = -4 ; N_2 = 15$$

$$K_0 = 0 ; K_1 = -\frac{3}{4} p l ; K_2 = -\left(\frac{3}{8} p l - \frac{3}{2} p l\right) + \frac{3}{2} p l - \frac{3}{8} p l = 3 p l \left(1 - \frac{1}{4}\right) = \frac{9}{4} p l$$

$$M_0 = -\frac{\frac{3}{8} p l + \frac{9}{2} p l + \frac{3}{8} p l - \frac{3}{4} p l + \frac{9}{2} p l}{56} = -\frac{9}{56} p l$$

$$M_1 = -\frac{9}{56} p l \times (-4) - \frac{3}{4} p l = -\frac{(42-36)}{56} p l = -\frac{6}{56} p l = -\frac{3}{28} p l$$

$$M_2 = -\frac{9}{56} p l \times 15 + \frac{9}{4} p l = -\frac{9}{56} p l (15-14) = -\frac{9}{56} p l$$

Остается заметить, что $\frac{9}{56} \approx 0.161$; $\frac{3}{28} \approx 0.107$

А Н Н О Т А Ц И Я

До настоящего времени для определения опорных моментов в многопролетных балках проектировщики пользовались специальными таблицами Менша, рассчитанными для случаев, когда число пролетов не превосходит 5, длины пролетов совпадают и начальные условия заданы специальным образом.

В случаях, когда условия задачи не попадают в область применения указанных таблиц, проектировщикам приходится искать решения системы уравнений, возникающей при решении задачи, с помощью определителей либо методом последовательного исключения.

Реализация этих методов требует выполнения громоздких нестандартных преобразований и трудоемких вычислений.

В данной работе предлагается и обосновывается методика решения этой задачи в общем случае, без специфических допущений, с числом операций линейно зависящих от количества пролетов, количество выполняемых операций в наиболее встречающихся случаях (число пролетов от двух до пяти) сокращается в среднем в 4 раза по сравнению с обычно применяемыми методами.

ИНЖЕНЕР



/А.М.АЛЬТ/

ГЛАВНЫЙ КОНСТРУКТОР



/М.П.СТЕПАНОВ/