9.3. Энергетический метод исследования устойчивости стержней

Постановка задачи. Прямолинейный упругий стержень переменного сечения сжимается продольными силами, приложенными по концам и в различных сечениях стержня. Все внешние силы пропорциональны одному параметру. Определить критическую значение этого параметра.

Условие потери устойчивости может быть оценено по формуле С. П. Тимошенко, выражающей равенство работы внешних сил $P_i,\,i=1..n$, на продольных перемещениях потенциальной энергии изгиба. Предполагая, что начало координат находится в левой, неподвижной опоре, и l_i — координата приложения силы P_i , а P_i — проекция силы на направление, противоположное оси x, имеем

$$\sum_{k}^{n} P_{i} \int_{0}^{l_{i}} (v')^{2} dx = \int_{0}^{l} E(x) J(x) (v'')^{2} dx.$$
 (9.12)

Для шарнирно опертого стержня длиной l прогиб можно задать функцией $v=A\sin(kx),\ k=\pi/l.$ Если внешние силы представить в виде $P_i=\alpha_i q$, то в этом случае уравнение дает следующее выражение для критического параметра q:

$$q = \int_{0}^{l} E(x)J(x)\sin^{2}(kx)dx / \left(\sum_{k}^{n} \alpha_{i} \int_{0}^{l_{i}} \cos^{2}(kx)dx\right).$$
 (9.13)

Для приближенного решения прогиб можно представить полиномом или какой-либо другой функцией.

Пример. Прямолинейный стержень длиной l, закрепленный по концам, сжимается двумя продольными силами P (рис. 291). Задано соотношение моментов инерции участков стержня $J_1=1.5J_2$. Определить коэффициент μ приведения длины стержня в формуле для критической силы $P_{\rm Kp}=\pi^2EJ_2/(\mu l)^2$.

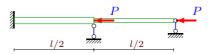


Рис. 291

Решение

Представим прогиб полиномом с неизвестными коэффициентами

$$v = \sum_{k=0}^{6} C_k(x/l)^k. \tag{9.14}$$

В заделке на левой опоре прогиб равен нулю и линия изгиба стержня имеет горизонтальную касательную:

$$v(0) = 0, \ v'(0) = 0$$
 (9.15)

Прогиб на средней опоре равен нулю:

$$v(l/2) = 0. (9.16)$$

В шарнире на правой опоре прогиб и момент равны нулю. Согласно дифференциальному уравнению изгиба балки EJv''=M имеем :

$$v(l) = 0, \ v''(l) = 0.$$
 (9.17)

Пять граничных условий для функции (9.14) дают систему пяти уравнений, содержащих семь констант $C_0, ..., C_6$

$$C_{0} = 0,$$

$$C_{1} = 0,$$

$$C_{0} + C_{1}/2 + C_{2}/4 + C_{3}/8 + C_{4}/16 + C_{5}/32 + C_{6}/64 = 0,$$

$$C_{0} + C_{1} + C_{2} + C_{3} + C_{4} + C_{5} + C_{6} = 0,$$

$$2C_{2} + 6C_{3} + 12C_{4} + 20C_{5} + 30C_{6} = 0.$$

$$(9.18)$$

Решив систему, выразим константы C_0, C_1, C_2, C_3, C_4 через C_5, C_6 :

$$C_0 = C_1 = 0, \ C_2 = -(27C_6 + 10C_5)/16,$$

 $C_3 = (93C_6 + 38C_5)/16, \ C_4 = -(41C_6 + 22C_5)/8$ (9.19)

Таким образом, прогиб, удовлетворяющий заданным условиям опирания, имеет вид

$$v = C_2(x/l)^2 + C_3(x/l)^3 + C_4(x/l)^4 + C_5(x/l)^5 + C_6(x/l)^6.$$
 (9.20)

Критическую силу найдем по формуле С.П. Тимошенко, которая для стержня с двумя участками имеет вид

$$P\left(\int_{0}^{l/2} (v')^{2} dx + \int_{0}^{l} (v')^{2} dx\right) = \int_{0}^{l/2} EJ_{1}(v'')^{2} dx + \int_{l/2}^{l} EJ_{2}(v'')^{2} dx \quad (9.21)$$

или

$$(0.038C_5C_6 + 0.062C_6^2 + 0.006C_5^2)Pl^2 - (3.194C_6^2 + 2.007C_5C_6 + 0.319C_5^2)EJ = 0.$$

$$(9.22)$$

Минимизируя P, дифференцируем (9.22) по C_5 и C_6 при условии $\partial P/\partial C_5=0,\ \partial P/\partial C_6=0.$ Получаем однородную систему уравнений с матрицей

$$\begin{vmatrix} 0.012Pl^2 - 0.638EJ & -2.007EJ + 0.0385Pl^2 \\ -2.007EJ + 0.038Pl^2 & 0.124Pl^2 - 6.389EJ. \end{vmatrix}$$
 (9.23)

Приравнивая нулю определитель этой матрицы, получаем два решения

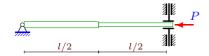
$$P = 50.985EJ/l^2, P = 117.424EJ/l^2.$$
 (9.24)

Минимальное значения соответствует критической силе $P=50.985EJ/l^2$. Сравнивая это выражение с формулой Эйлера $P=\pi^2EJ/(\mu l)^2$, находим коэффициент приведения длины $\mu=\pi/\sqrt{50.985}=0.440$.

Условия задач. Прямолинейный стержень длиной l, закрепленный по концам, сжимается одной или двумя продольными силами. Задано соотношение моментов инерции участков стержня. Определить коэффициент μ приведения длины стержня в формуле для критической силы $P_{\rm KD}=\pi^2 EJ/(\mu l)^2$.

1. 2. P $J_1 = 0.7J, J_2 = J$ $J_1 = 0.8J, J_2 = J$ 3. 4. I/2 I/2

5.



$$J_1 = 1.2J, J_2 = J$$

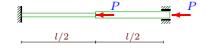
7.





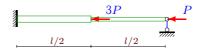
$$J_1 = 0.8J, J_2 = J$$

8.



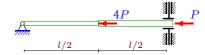
$$J_1 = 0.9J, J_2 = J$$

9.



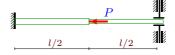
$$J_1 = 1.1J, J_2 = J$$

10



$$J_1 = 0.7J, J_2 = J$$

Ответы



$$J_1 = 1.2J, J_2 = J$$

N_{0}	
1	$Pl^{2}(0.49c_{4}^{2} + 2.43c_{4}c_{5} + 3.05c_{5}^{2}) = EJ(4.08c_{4}^{2} + 20.77c_{4}c_{5} + 26.84c_{5}^{2})$
2	$Pl^{2}(1.9 \cdot 10^{-2}c_{4}^{2} + 0.1c_{4}c_{5} + 0.12c_{5}^{2}) = EJ(0.72c_{4}^{2} + 3.65c_{4}c_{5} + 4.75c_{5}^{2})$
3	$Pl^{2}(0.2c_{4}^{2} + 1.16c_{4}c_{5} + 1.65c_{5}^{2}) = EJ(1.71c_{4}^{2} + 9.55c_{4}c_{5} + 13.57c_{5}^{2})$
4	$Pl^{2}(5.61c_{4}^{2} + 39.1c_{4}c_{5} + 68.23c_{5}^{2}) = EJ(13.59c_{4}^{2} + 93.28c_{4}c_{5} + 161c_{5}^{2})$
5	$Pl^{2}(3.11c_{4}^{2} + 19.79c_{4}c_{5} + 31.49c_{5}^{2}) = EJ(8c_{4}^{2} + 50.65c_{4}c_{5} + 80.42c_{5}^{2})$
6	$Pl^{2}(1.94c_{4}^{2} + 9.65c_{4}c_{5} + 12.03c_{5}^{2}) = EJ(4.32c_{4}^{2} + 21.85c_{4}c_{5} + 28.05c_{5}^{2})$
7	$Pl^{2}(2.86 \cdot 10^{-2}c_{4}^{2} + 0.14c_{4}c_{5} + 0.18c_{5}^{2}) = EJ(0.76c_{4}^{2} + 3.83c_{4}c_{5} + 4.95c_{5}^{2})$
8	$Pl^{2}(0.19c_{4}^{2} + 1.06c_{4}c_{5} + 1.49c_{5}^{2}) = EJ(1.89c_{4}^{2} + 10.45c_{4}c_{5} + 14.71c_{5}^{2})$
9	$Pl^{2}(13.38c_{4}^{2} + 84.74c_{4}c_{5} + 134.24c_{5}^{2}) = EJ(7.20c_{4}^{2} + 46.02c_{4}c_{5} + 73.65c_{5}^{2})$
10	$Pl^{2}(0.73c_{4}^{2} + 5.01c_{4}c_{5} + 8.55c_{5}^{2}) = EJ(14.38c_{4}^{2} + 98.55c_{4}c_{5} + 169.86c_{5}^{2})$

N_{0}	μ	
1	1.099	$c_0 = 0$, $c_1 = c_4 + (7/3)c_5$, $c_2 = 0$, $c_3 = -2c_4 - (10/3)c_5$
2	0.514	$c_0 = 0, c_1 = 0, c_2 = c_4 + 2c_5, c_3 = -2c_4 - 3c_5$
3	1.095	$c_0 = 0, c_1 = 0, c_2 = (3c_4 + 7c_5)/2, c_3 = -(5c_4 + 9c_5)/2$
4	2.070	$c_0 = 0, c_1 = 0, c_2 = 4c_4 + (25/2)c_5, c_3 = -4c_4 - 10c_5$
5	1.968	$c_0 = 0$, $c_1 = 8c_4 + 25c_5$, $c_2 = 0$, $c_3 = -4c_4 - 10c_5$
6	2.136	$c_0 = 0$, $c_1 = c_4 + (7/3)c_5$, $c_2 = 0$, $c_3 = -2c_4 - (10/3)c_5$
7	0.614	$c_0 = 0, c_1 = 0, c_2 = c_4 + 2c_5, c_3 = -2c_4 - 3c_5$
8	1.000	$c_0 = 0, c_1 = 0, c_2 = (3c_4 + 7c_5)/2, c_3 = -(5c_4 + 9c_5)/2$
9	4.357	$c_0 = 0$, $c_1 = 8c_4 + 25c_5$, $c_2 = 0$, $c_3 = -4c_4 - 10c_5$
10	0.711	$c_0 = 0$, $c_1 = 0$, $c_2 = 4c_4 + (25/2)c_5$, $c_3 = -4c_4 - 10c_5$

Maple – программа определения коэффициента приведения длины неоднородного стержня энергетическим методом дана на с. 376, точное решение — на с. 377.

9.4. Подбор на устойчивость сечения сжатого стержня

Постановка задачи. Определить размер сечения стержня сжатого продольной силой. Известны условия опирания, форма сечения и параметры материала стержня.

Чугунный стержень длиной $l=1.1~{\rm M}$ сжимается силой $F=100{\rm \kappa H}.$

Требуется 1) найти размеры сечения при $[\sigma]=130~{
m M}\Pi {
m a};~2)$ найти значение критической силы и коэфф. запаса устойчивости.

В соответствии с условием закрепления коэффициент приведения $\mu=1.$



Площадь (квадрат) $A=b^2$, момент инерции $J_{min}=b^4/12$.

Решение

. Pазмер сечения найдем методом подбора. Для первой попытки примем $\varphi = 0.5$.

1) Площадь сечения

$$A = \frac{F}{[\sigma]\varphi} = \frac{100 \cdot 10^3}{130 \cdot 10^6 \cdot 0.5} \cdot 10^4 = 15.38 \text{ cm}^2.$$

Сторона квадрата $b = \sqrt{A} = \sqrt{15.38} = 3.92$ см.