

УДК 539.3

УСТОЙЧИВОСТЬ СТЕРЖНЯ В СРЕДЕ С ЛИНЕЙНО ИЗМЕНЯЮЩЕЙСЯ ЖЕСТКОСТЬЮ (РЕШЕНИЕ С ПОМОЩЬЮ СТЕПЕННЫХ РЯДОВ)

В. Л. Никитенков, П. И. Коюшев

В [1],[2] рассмотрены задачи определения поведения критических нагрузок и границ их изменения в зависимости от жесткости объемлющей стержень среды, имеющей постоянное значение по всей длине стержня. В данной работе жесткость среды, в которую помещен стержень, изменяется по его длине линейно. Получены значения критических нагрузок и формы потери устойчивости (упругие линии) стержня для различных граничных условий при изменении коэффициента роста жесткости среды.

Ключевые слова: стержень, устойчивость, критическая нагрузка, жесткость среды, упругая линия.

Рассмотрим стержень, концы которого определенным образом закреплены (или свободны), помещен в среду, жесткость которой $K(x)$ (см. Рис. 1) линейно изменяется по длине стержня

$$K(x) = k^2 x + b \quad (1)$$

На верхний конец стержня действует вертикальная сжимающая сила, характеризующаяся параметром λ .

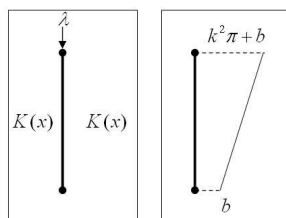


Рис. 1

Запишем уравнение продольного изгиба стержня

$$w^{IV} + 2\lambda w'' + (k^2x + b)w = 0 \quad (2)$$

Заметим, что при $k = 0$ жесткость среды постоянна. Мы будем искать решение (2) в виде следующего степенного ряда:

$$w(x) = c_0 + c_1x + \dots + c_nx^n + \dots \quad (2)$$

Последовательное дифференцирование этого ряда дает:

$$\begin{aligned} w'(x) &= c_1 + 2c_2x + \dots + nc_nx^{(n-1)} + (n+1)c_{(n+1)}x^n \\ w''(x) &= 2c_2 + 2 \cdot 3c_3x + \dots + n(n+1)c_{n+1}x^{n-1} + (n+1)(n+2)c_{n+2}x^n \\ w'''(x) &= 2 \cdot 3c_3 + \dots + (n+1)(n+2)(n+3)c_{n+3}x^n \\ w^{IV}(x) &= 2 \cdot 3 \cdot 4c_4 + 2 \cdot 3 \cdot 4 \cdot 5c_5x + \dots + (n+1)(n+2)(n+3)(n+4)c_{n+4}x^n \end{aligned}$$

Подставляя нужные нам производные в уравнение (2) и приравнявая коэффициенты при степенях x к нулю, получим:

$$\begin{aligned} x^0 &: bc_0 + 1 \cdot 2 \cdot (2\lambda)c_2 + 1 \cdot 2 \cdot 3 \cdot 4c_4 = 0 \\ x^1 &: k^2c_0 + bc_1 + 2 \cdot 3 \cdot (2\lambda)c_3 + 2 \cdot 3 \cdot 4 \cdot 5c_5 = 0 \\ x^2 &: k^2c_1 + bc_2 + 3 \cdot 4 \cdot (2\lambda)c_4 + 3 \cdot 4 \cdot 5 \cdot 6c_6 = 0 \\ x^3 &: k^2c_2 + bc_3 + 4 \cdot 5 \cdot (2\lambda)c_5 + 4 \cdot 5 \cdot 6 \cdot 7c_7 = 0 \\ x^4 &: k^2c_3 + bc_4 + 5 \cdot 6 \cdot (2\lambda)c_6 + 5 \cdot 6 \cdot 7 \cdot 8c_8 = 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \dots & \\ x^n &: k^2c_{n-1} + bc_n + (n+1)(n+2)(2\lambda)c_{n+2} + \\ &+ (n+1)(n+2)(n+3)(n+4)c_{n+4} = 0 \end{aligned}$$

Далее, рассмотрим 4 случая:

Случай 1.

$$c_0 = 1, c_1 = 0, c_2 = 0, c_3 = 0$$

$$\begin{aligned} 1 \cdot 2 \cdot 3 \cdot 4c_4 &= -bc_0 \\ 2 \cdot 3 \cdot 4 \cdot 5c_5 &= -k^2c_0 \\ 3 \cdot 4 \cdot 5 \cdot 6c_6 &= -3 \cdot 4 \cdot (2\lambda)c_4 \\ 4 \cdot 5 \cdot 6 \cdot 7c_7 &= -4 \cdot 5 \cdot (2\lambda)c_5 \\ 5 \cdot 6 \cdot 7 \cdot 8c_8 &= -5 \cdot 6 \cdot (2\lambda)c_6 - bc_4 \\ 6 \cdot 7 \cdot 8 \cdot 9c_9 &= -6 \cdot 7 \cdot (2\lambda)c_7 - bc_5 - k^2c_4 \\ \dots & \\ (n+1)(n+2)(n+3)(n+4)c_{n+4} &= -(n+1)(n+2)(2\lambda)c_{n+2} - \\ &- bc_n - k^2c_{n-1} (n \geq 5) \end{aligned}$$

Случай 2.

$$c_0 = 0, c_1 = 1, c_2 = 0, c_3 = 0$$

$$c_4 = 0$$

$$2 \cdot 3 \cdot 4 \cdot 5 c_5 = -b$$

$$3 \cdot 4 \cdot 5 \cdot 6 c_6 = -k^2$$

$$4 \cdot 5 \cdot 6 \cdot 7 c_7 = -4 \cdot 5 \cdot (2\lambda) c_5$$

$$5 \cdot 6 \cdot 7 \cdot 8 c_8 = -5 \cdot 6 \cdot (2\lambda) c_6$$

$$6 \cdot 7 \cdot 8 \cdot 9 c_9 = -6 \cdot 7 \cdot (2\lambda) c_7 - b c_5$$

$$7 \cdot 8 \cdot 9 \cdot 10 c_{10} = -7 \cdot 8 \cdot (2\lambda) c_8 - b c_6 - k^2 c_5$$

.....

$$c(n+1)(n+2)(n+3)(n+4)c_{n+4} = -(n+1)(n+2)(2\lambda)c_{n+2} - b c_n - k^2 c_{n-1} \quad (n \geq 6)$$

Случай 3.

$$c_0 = 0, c_1 = 0, c_2 = 1, c_3 = 0$$

$$1 \cdot 2 \cdot 3 \cdot 4 c_4 = -2 \cdot (2\lambda) c_2$$

$$c_5 = 0$$

$$3 \cdot 4 \cdot 5 \cdot 6 c_6 = -3 \cdot 4 \cdot (2\lambda) c_4 - b c_2$$

$$4 \cdot 5 \cdot 6 \cdot 7 c_7 = -k^2$$

$$5 \cdot 6 \cdot 7 \cdot 8 c_8 = -5 \cdot 6 \cdot (2\lambda) c_6 - b c_4$$

$$6 \cdot 7 \cdot 8 \cdot 9 c_9 = -6 \cdot 7 \cdot (2\lambda) c_7 - k^2 c_4$$

$$7 \cdot 8 \cdot 9 \cdot 10 c_{10} = -7 \cdot 8 \cdot (2\lambda) c_8 - b c_6$$

$$8 \cdot 9 \cdot 10 \cdot 11 c_{11} = -8 \cdot 9 \cdot (2\lambda) c_9 - b c_7 - k^2 c_6$$

.....

$$(n+1)(n+2)(n+3)(n+4)c_{n+4} = -(n+1)(n+2)(2\lambda)c_{n+2} - b c_n - k^2 c_{n-1} \quad (n \geq 7)$$

Случай 4.

$$c_0 = 0, c_1 = 0, c_2 = 0, c_3 = 1$$

$$\begin{aligned}
c_4 &= 0 \\
2 \cdot 3 \cdot 4 \cdot 5c_5 &= -2 \cdot 3 \cdot (2\lambda) \\
c_6 &= 0 \\
4 \cdot 5 \cdot 6 \cdot 7c_7 &= -4 \cdot 5 \cdot (2\lambda)c_5 - b \\
5 \cdot 6 \cdot 7 \cdot 8c_8 &= -k^2 \\
6 \cdot 7 \cdot 8 \cdot 9c_9 &= -6 \cdot 7 \cdot (2\lambda)c_7 - bc_5 \\
7 \cdot 8 \cdot 9 \cdot 10c_{10} &= -7 \cdot 8 \cdot (2\lambda)c_8 - k^2c_5 \\
8 \cdot 9 \cdot 10 \cdot 11c_{11} &= -8 \cdot 9 \cdot (2\lambda)c_9 - bc_7 \\
9 \cdot 10 \cdot 11 \cdot 12c_{12} &= -9 \cdot 10 \cdot (2\lambda)c_{10} - bc_8 - k^2c_7 \\
&\dots\dots\dots \\
(n+1)(n+2)(n+3)(n+4)c_{n+4} &= -(n+1)(n+2)(2\lambda)c_{n+2} - \\
&-bc_n - k^2c_{n-1} \quad (n \geq 8)
\end{aligned}$$

Получаем ФСР:

$$\begin{aligned}
\varphi_0(\lambda, x) &= 1 + c_4^0 x^4 + \dots + c_n^0 x^n + \dots \\
\varphi_1(\lambda, x) &= x + c_5^1 x^5 + \dots + c_n^1 x^n + \dots \\
\varphi_2(\lambda, x) &= x^2 + c_4^2 x^4 + \dots + c_n^2 x^n + \dots \\
\varphi_3(\lambda, x) &= x^3 + c_5^3 x^5 + \dots + c_n^3 x^n + \dots
\end{aligned}$$

Выпишем общее решение:

$$w(x) = C_0\varphi_0(x) + C_1\varphi_1(x) + C_2\varphi_2(x) + C_3\varphi_3(x)$$

Рассмотрим теперь формы упругой линии стержня при различных условиях закрепления его концов.

а) *Граничные условия шарнирного опирания*

Из условий шарнирного опирания при $x = 0$ следует, что $C_0 = 0$, $C_2 = 0$. Условия $w(\pi) = 0$, $w''(\pi) = 0$ приводят к системе:

$$\begin{cases} C_1\varphi_1(\pi) + C_3\varphi_3(\pi) = 0 \\ C_1\varphi_1''(\pi) + C_3\varphi_3''(\pi) = 0 \end{cases} \quad (3)$$

которая имеет нетривиальное решение при равенстве нулю определителя

$$\varphi_1(\pi) \cdot \varphi_3''(\pi) - \varphi_1''(\pi) \cdot \varphi_3(\pi) = 0. \quad (4)$$

Решая уравнение (4) при заданном k^2 , находим его минимальный корень λ_0 .

Из первого уравнения (3) получим

$$C_3 = -\frac{\varphi_1(\pi)}{\varphi_3(\pi)}C_1.$$

Окончательно, имеем форму упругой линии

$$w(x) = C_1 \left[\varphi_1(x) - \frac{\varphi_1(\pi)}{\varphi_3(\pi)}\varphi_3(x) \right].$$

На Рис. 2 показаны сравнительные результаты вида упругих линий для среды с постоянной жесткостью и линейно изменяющейся по длине стержня.

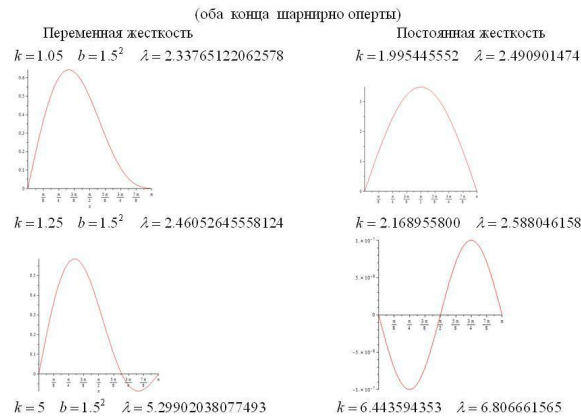


Рис. 2

Симметричность форм упругой линии для постоянной жесткости нарушается при ее линейной изменяемости вдоль стержня (прогиб уменьшается при увеличении жесткости среды).

б) Жесткая заделка.

Другой вариант симметричных граничных условий - жесткая заделка обоих концов стержня. Упругая линия в этом случае выражается через фундаментальные функции $\varphi_2(x)$ и $\varphi_3(x)$ ($C_0 = C_1 = 0$). Граничные условия при $x = \pi$ приводят к уравнению для определения λ_0 :

$$\varphi_2(\pi) \cdot \varphi_3'(\pi) - \varphi_2'(\pi) \cdot \varphi_3(\pi) = 0$$

Уравнение упругой линии записывается в виде:

$$w(x) = C_2 \left[\varphi_2(x) - \frac{\varphi_2(\pi)}{\varphi_3(\pi)} \varphi_3(x) \right].$$

Формы упругой линии представлены на Рис. 3.

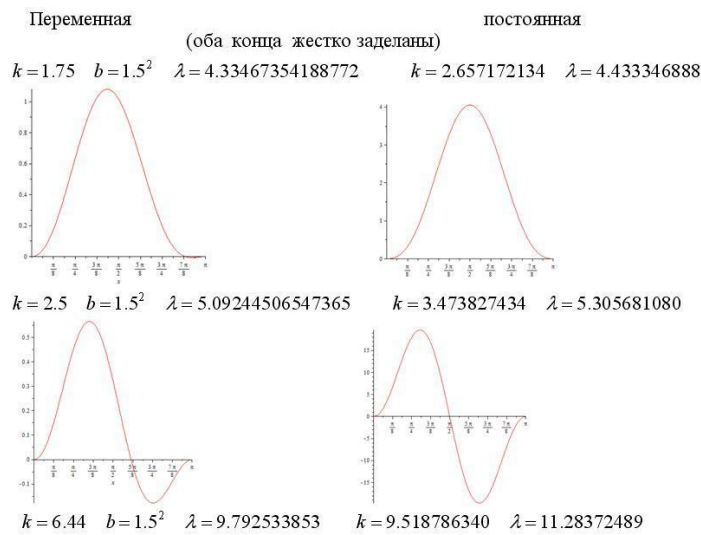


Рис. 3

в) Смешанные граничные условия (шарнир - жесткая заделка, жесткий и свободный край)

В случае граничных условий "шарнир - жесткая заделка"

$$\begin{cases} w(0) = 0, & w''(0) = 0, \\ w(\pi) = 0, & w'(\pi) = 0; \end{cases}$$

параметр критической нагрузки λ_0 определяется из уравнения:

$$\varphi_1(\pi) \cdot \varphi_3'(\pi) - \varphi_1'(\pi) \cdot \varphi_3(\pi) = 0.$$

Форма упругой линии в этом случае определяется соотношением соответствующим условиям шарнирного опирания.

Результаты приведены на Рис. 4.

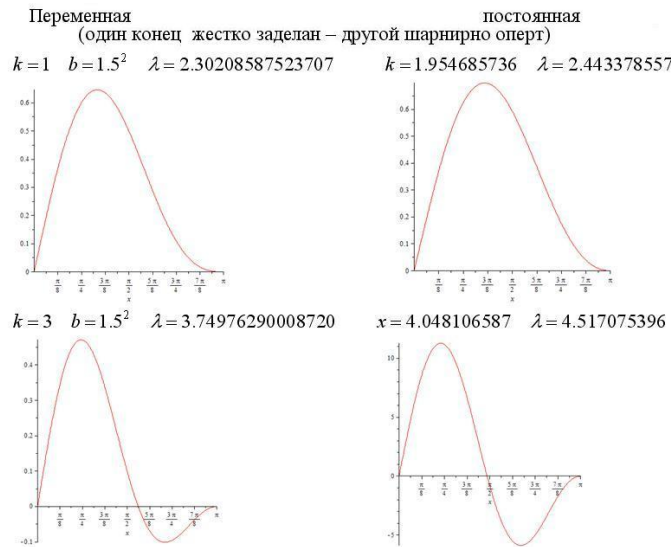


Рис. 4

Жесткая заделка при $x = 0$ дает $C_0 = C_1 = 0$. Граничные условия свободного края на другом конце стержня

$$\begin{cases} C_2 \varphi_2''(\pi) + C_3 \varphi_3''(\pi) = 0, \\ C_2 [\varphi_2''' + 2\lambda \varphi_2'] + C_3 [\varphi_3''' + 2\lambda \varphi_3'] = 0, \end{cases}$$

Приводят к соотношению

$$C_3 = -C_2 \frac{\varphi_2''(\pi)}{\varphi_3''(\pi)}$$

к уравнению для определения критической нагрузки

$$\varphi_2''(\pi) [\varphi_3''' + 2\lambda \varphi_3'] + \varphi_3''(\pi) [\varphi_2''' + 2\lambda \varphi_2'] = 0,$$

и к виду упругой линии

$$w(x) = C_2 \left[\varphi_2(x) - \frac{\varphi_2''(\pi)}{\varphi_3''(\pi)} \varphi_3(x) \right].$$

Результаты приведены на Рис. 5.

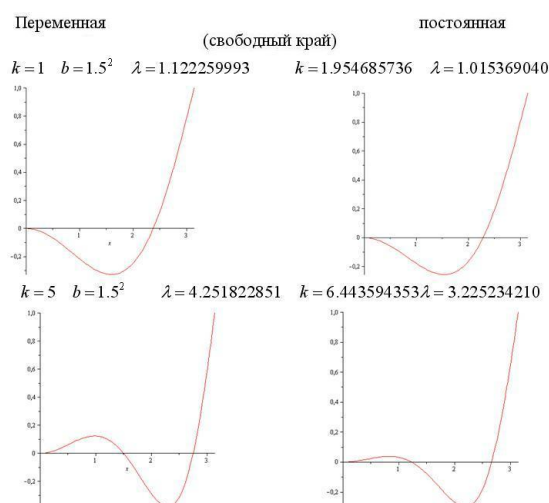


Рис. 5

Литература

1. Никитенков В. Л., Жидкова О. А., Шехурдина Е. С. Границы нахождения критической силы для разномодульной среды // *Вестн. Сыктывкарск. ун-та. Сер. 1.* - 2012. - Вып. 15. - С. 127 - 136.
2. Никитенков В. Л., Холопов А. А. Устойчивость гибкого стержня в упругой среде // *Вестн. Сыктывкарск. ун-та. Сер. 1.* - 2012. - Вып. 16. - С. 60 - 79.
3. Михайловский Е. И. Элементы конструктивно-нелинейной механики / Е.И. Михайловский. - Сыктывкар: Изд-во СыктГУ, 2011. - 212 с.
4. Холопов А. А. Минимальные формы потери устойчивости стержня на границе жесткой упругой сред // *Вестн. Сыктывкарск. ун-та. Сер. 1.* - 1995. - Вып. 1. - С. 217 - 233.