

ЧИСЛЕННОЕ РЕШЕНИЕ ЗАДАЧИ СЕН-ВЕНАНА О КРУЧЕНИИ ПОЛОГО СТЕРЖНЯ МЕТОДОМ КОНФОРМНОГО ОТОБРАЖЕНИЯ

В. В. Соколов, А. А. Молчанов

Ростов-на-Дону, sobolev@aanet.ru

Рассматривается классическая задача Сен-Венана о кручении полого стержня, скручиваемого моментами силы, приложенными к концам стержня [1]. Пусть поперечное сечение однородного стержня представляет собой ограниченную двусвязную область D в плоскости комплексного переменного $w=u+iv$, Γ^+ и Γ^- – соответственно внешняя и внутренняя граничные компоненты области D , являющиеся замкнутыми кусочно-гладкими жордановыми кривыми без точек возврата.

Решение задачи Сен-Венана сводится к краевой задаче Дирихле для уравнения Лапласа: $\Delta\psi = 0$, $\psi|_{\Gamma^+} = h(\omega)$, $\psi|_{\Gamma^-} = h(\omega) + C$, где $h(\omega) = |\omega|^2/2$, $\omega \in (\Gamma^+ \cup \Gamma^-)$. Постоянная C должна быть выбрана так, чтобы выполнялось условие Прандтля $\int_{\Gamma^-} \partial\psi/\partial n dl = 0$.

С помощью конформного отображения поставленная краевая задача редуцируется к задаче в круговом кольце. Пусть $z = g(w)$ – аналитическая функция, осуществляющая конформное отображение области D на круговое кольцо $K_q = \{z : q < |z| < 1\}$ с некоторым значением q , $0 < q < 1$, и $w = f(z)$ – обратная функция. Тогда для гармонической в K_q функции $\psi^*(z) = \psi(f(z))$ имеем

$$\psi^*(re^{it}) = A \ln r + a_0^+ + \pi^{-1} \int_{-\pi}^{\pi} (K(r, t, \tau) h^+(\tau) - K(qr, t, \tau) h^-(\tau)) d\tau, \quad q \leq r \leq 1. \quad (1)$$

Здесь $K(\rho, t, \tau) = \sum_{n=\pm 1, \pm 2, \dots} \rho^n (1 - q^{2n})^{-1} \cos n(t - \tau)$, $h^+(\tau) = h(f(e^{it}))$, $h^-(\tau) = h(f(qe^{it}))$, $A = (C + a_0^- - a_0^+)/\ln q$, $a_0^+ = (2\pi)^{-1} \int_{-\pi}^{\pi} h^+(\tau) d\tau$, $a_0^- = (2\pi)^{-1} \int_{-\pi}^{\pi} h^-(\tau) d\tau$. Условие Прандтля приводит к равенству $A = -2^{-1} \pi^{-2} \int_{-\pi}^{\pi} \left(\sum_{n=1}^{\infty} n (1 - q^{2n})^{-1} \int_{-\pi}^{\pi} h^-(\tau) \cos n(t - \tau) d\tau \right) dt$. Для широкого класса (в частности, гладких) контуров Γ^- получаем $A=0$, и тогда $C = a_0^+ - a_0^-$.

Геометрическая жёсткость стержня определяется равенством

$$H = 2 \iint_D \psi \, dudv + \frac{1}{3} \oint_{\Gamma^+} (v^3 du - u^3 dv) - \frac{1}{3} \oint_{\Gamma^-} (v^3 du - u^3 dv) - 2CS(\Gamma^-), \quad (2)$$

где $S(\Gamma^-)$ – площадь области, ограниченной контуром Γ^- .

Метод реализуется двумя компьютерными программами: 1) *AltRingDir* – построение конформного отображения $g: D \rightarrow K_q$ по методу альтернации [2] и редукция краевой задачи Дирихле к задаче в кольце [3]; 2) *S-VenantRing* – определение постоянных A и C и вычисление значения $\psi(w) = \psi^*(z)$ в точке $w \in D$, $z = g(w)$, согласно (1), а также определение крутильной жёсткости стержня H с применением метода Монте–Карло для вычисления интеграла по области D в (2).

Опробование метода подтвердило его эффективность.

ЛИТЕРАТУРА

1. Тимошенко С.П., Гудьер Дж. Теория упругости. М.: Наука. 1975.
2. Фильчаков П.Ф. Численные и графические методы математики. Киев: Наукова Думка. 1970.
3. Соколов В.В., Ищенко Н.В. Программа численного построения конформного отображения ограниченной двусвязной области на круговое кольцо и обратного отображения. Ростов н/Д, РГАСХМ. Зарегистрир. ГОФАП (ВНТИЦ), № 50200100349. 2001.