

УДК 539.3

## СВЕДЕНИЕ НАЧАЛЬНО-ГРАНИЧНЫХ ЗАДАЧ К ЗАДАЧАМ ОБ УСТАНОВИВШИХСЯ ВЫНУЖДЕННЫХ КОЛЕБАНИЯХ: АЛГОРИТМ НА БАЗЕ ANSYS, ПЕРСПЕКТИВЫ

© 2011 г.

А.С. Береснев<sup>1</sup>, А.А. Большаков<sup>2</sup>, Г.Л. Колмогоров<sup>1</sup><sup>1</sup>Пермский государственный технический университет<sup>2</sup>ЗАО «Институт «ПИРС», Пермь

beresnev@project-center.ru

Поступила в редакцию 24.08.2011

С применением подхода Треффца решения начально-граничных задач сводятся к решению последовательности задач об установившихся вынужденных колебаниях. Задача вынужденных колебаний решается с использованием возможностей ANSYS.

*Ключевые слова:* метод Треффца, вынужденные колебания, конечно-элементный расчет, начально-граничная задача.

Под задачей о распространении граничного режима в механике деформируемого твердого тела понимается определение изменений во времени напряженно-деформированного состояния изначально покоящегося тела под действием приложенных к поверхности нагрузок или перемещений. Такие задачи возникают при расчете конструкций на действие импульсных эксплуатационных нагрузок, транспортировке изделий, расчете сооружений на сейсмические воздействия.

Один из путей построения приближенного решения обсуждаемой задачи в области  $V$  с границей  $S$  – его представление в форме ряда по системе функций  $\{\psi_k(M)\varphi_k(t)\}$  ( $M \in \bar{V}$ ,  $t \in T$ ,  $t \geq 0$  – время) таких, что  $\psi_k(M)\varphi_k(t)$  является некоторым частным решением рассматриваемого дифференциального уравнения движения.

Распространенной реализацией такого подхода является метод разложения по собственным формам колебаний [1], в котором каждая главная обобщенная координата определяется из решения соответствующего дифференциального уравнения методом Дюамеля. Основной проблемой при этом является определение частот и форм собственных колебаний в случае сложных систем.

Существует, однако, и иной подход к построению решений задач о распространении граничного режима в форме с разделенными переменными [2]. Рассмотрим его обобщение на случай сложных систем.

Задавшись интервалом аппроксимации по времени  $(0, \tau_0)$ , выберем

$$\varphi_k(t) = \sin(k\pi/(2\tau_0))t, \quad k = 1, 2, \dots \quad (1)$$

Таким образом, нами заданы частоты вынужденных колебаний системы (которые являются некоторыми «фиктивными» частотами, поскольку в итоге решается задача статики) и проблема сведена к суперпозиции решений задач об установившихся вынужденных колебаниях. Определившись с функцией времени, координатные функции  $\psi_k(M)$  находим, решая уравнение Лагранжа методом конечных элементов.

Коэффициенты разложения решения начально-граничной задачи по системе построенных координатных функций определяются из условия минимума квадратичной невязки начальных условий и силовых граничных условий (кинематические граничные условия удовлетворяются при построении конечно-элементной аппроксимации функции  $\psi_k(M)$ ).

Выбор вида аппроксимации решения в форме ряда по системе функций проводится на основе следующей **теоремы**: для приближения решения начально-граничной задачи в  $L_2(\bar{V})$  в виде

$$U^N(M, t) = \sum_{k=1}^N C_k \psi_k(M) \varphi_k(t) \quad (2)$$

методом НКГ, необходимо, чтобы система функций Треффца  $\{\psi_k(M)\varphi_k(t)\}$  была плотно-полной (неминимальной) в  $L_2(S \times T)$ .

Ввиду неминимальности используемого базиса необходимо применение регуляризации на этапе решения системы линейных алгебраических уравнений. Достаточно просто доказывается сходимость (в соответствующей метрике) последовательности регуляризованных квазирешений к точному.

Правомочность предлагаемого подхода к решению начально-граничных задач иллюстрируется тестовым примером.

Рассматривается задача о вынужденных динамических продольных перемещениях призматического стержня длиной  $l$ , один конец которого зашпелен ( $x = 0$ ), а к другому ( $x = l$ ) в момент времени  $t = 0$  прикладывается возмущающая сила  $P = \text{const}$ . Данная задача сводится к минимизации функционала  $F$ , который с учетом дискретизации принимает вид

$$F = \int_0^{\tau_0} \left( P - \sum_{k=1}^N C_k R_k \sin \frac{k\pi}{2\tau_0} t \right)^2 dt + \sum_{j=1}^Q \Delta l_j \left( \sum_{k=1}^N C_k \frac{k\pi}{2\tau_0} U_{kj} \right)^2, \quad (3)$$

где  $R_k$  – амплитудное значение реакции в узле приложения нагрузки  $P(t)$  для  $k$ -й частоты вынужденных колебаний;  $Q$  – количество узлов разбиения;  $\Delta l_j$  – длина конечного элемента, соответствующая  $j$ -му узлу;  $U_{kj}$  – амплитудное смещение  $j$ -го узла при  $k$ -й частоте вынужденных колебаний.

Сопоставляются решения из [1] по методу [2] и по предлагаемому обобщению подхода [2]. На рис. 1 показаны перемещения точки приложения нагрузки ( $x = l$ ) по времени: 1 – подход [1], 2 – подход [2], 3 – рассматриваемый подход.

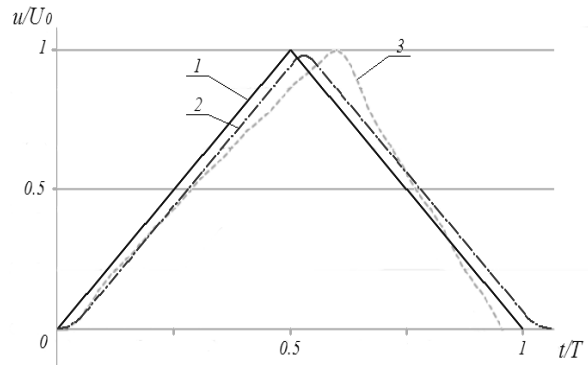


Рис. 1

Приводятся примеры применения метода к расчету стержневых пространственных систем на сейсмические воздействия, обсуждаются перспективы применения подхода к решению начально-граничных задач для систем с трением, отличным от вязкого.

#### Список литературы

1. Тимошенко С.П., Янг Д.Х., Уивер У. Колебания в инженерном деле / Пер. с англ. Л.Г. Корнейчука; Под ред. Э.И. Григолюка. М.: Машиностроение, 1985. 472 с.
2. Большаков А.Ю. Реакция упругих тел на импульсное нагружение в условиях плоской деформации // Численное моделирование статического и динамического деформирования конструкций: Сб. науч. трудов. Свердловск: УрО АН СССР, 1990. С. 8–11.

## REDUCTION OF THE INITIAL BOUNDARY VALUE PROBLEMS TO PROBLEMS OF STATIONARY INDUCED OSCILLATIONS: ANSYS-BASED ALGORITHM, PROSPECTS

*A.S. Beresnev, A.A. Bolshakov, G.L. Kolmogorov*

When applying Trefftz approach, solutions of initial boundary value problems are reduced to solving a sequence of stationary induced oscillation problems. Stationary forced oscillation problem is solved using ANSYS resources.

*Keywords:* Trefftz approach, stationary induced oscillations, finite element analysis, initial boundary condition problem.