

УДК 004.942:539.3

**В.И. ЛОМАЗОВА**, канд. техн. наук, ст. преп., НИУ "БелГУ",  
Белгород, Россия

## **ПОДДЕРЖКА ПРИНЯТИЯ РЕШЕНИЙ ПРИ ВЫБОРЕ МОДЕЛИ АНИЗОТРОПИИ ТЕРМОУПРУГОЙ СРЕДЫ**

Рассматривается проблема поддержки принятия решений при выборе (построении) модели анизотропии на примере задачи исследования связанных термоупругих процессов в неоднородных анизотропных средах. Предлагается подход, основанный на выделении подзадач структурного и параметрического синтеза, первая из которых решается эволюционными методами, а вторая – методами решения обратных задач математической физики. Ил.: 1. Библиогр.: 14 назв.

**Ключевые слова:** поддержка принятия решений, модель, анизотропия, термоупругая среда.

**Постановка проблемы.** Математическое и компьютерное моделирование являются одними из наиболее эффективных инструментов исследования физических (в том числе и термомеханических) процессов, протекающих в сложных (неоднородных, анизотропных, композитных) средах, что актуально для решения практических задач, возникающих при разработке изделий различных отраслей машиностроения. При этом научную и практическую значимость имеет не только совершенствование математического аппарата решения динамических начально-краевых задач термомеханики, но и разработка методологии построения модели термомеханики, используемой при проведении численных расчетов.

Основная проблема построения компьютерной модели заключается в необходимости удовлетворения двум подчас противоречащим друг другу требованиям: адекватности модели исследуемому процессу и простоте модельного описания, позволяющей строить эффективные вычислительные алгоритмы решения поставленных задач.

**Анализ литературы.** В рамках рассматриваемой проблематики можно выделить два основных направления исследований. Первое направление связано с определением характеристик неоднородной анизотропной термоупругой среды, входящих в уравнения модели в качестве коэффициентов (характеристик) [1 – 3]. Возникающие при этом коэффициентные обратные начально-краевые задачи для дифференциальных уравнений, как правило, являются классически (по Ж. Адамару) некорректными. Сложность такого рода задач приводит к

тому, что эффективные алгоритмы решения разработаны, в основном, для одномерных задач с небольшим числом искомым характеристик [4, 5], хотя общие подходы были развиты и для трехмерных задач с большим числом искомым характеристик [6], в том числе и для сложных реологических и композитных сред [7 – 9]. В рамках второго направления исследований проблема построения адекватной компьютерной модели термоупругости связывается с определением совокупности термомеханических эффектов, которые следует учесть при решении определенного класса задач. Инструментарий исследований в этом направлении составляют методы теории принятия решений, применяемые для выбора наиболее подходящей модели из заданного класса моделей или для сокращения множества выбора [10, 11]. Комбинированный подход, предложенный в [12], предполагает сочетание методов теории коэффициентных обратных задач и методов теории принятия решений для структурно-параметрического синтеза моделей термоупругости, что связано с определенными сложностями его применения и, как следствие, использование этого подхода для решения частных задач построения (выбора) моделей термомеханики.

**Целью настоящей работы** является разработка процедуры применения комбинированного структурно-параметрического подхода для поддержки принятия решений при выборе модели анизотропии термоупругой среды.

**Моделирование термомеханических процессов.** Математическую модель процесса можно представить в виде:  $M = \langle S, C \rangle$ , где  $S$  – структура модели, учитывающая вид и взаимосвязи между входящими в модель соотношениями, а  $C$  – параметры модели, представляющие собой коэффициенты (в данном случае зависящие от пространственных координат) этих соотношений.

Под действием термосиловых нагружений (в том числе массовых сил и тепловых источников, имеющих распределения  $F_i$ ,  $i = 1, 2, 3$  и  $F_0$ , соответственно) в неоднородной анизотропной термоупругой среде возникают перемещения  $u_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ), деформации  $e_{ij}$  ( $i, j = 1, 2, 3$ ), напряжения  $\sigma_{ij}$  ( $i, j = 1, 2, 3$ ), тепловые потоки  $q_i$  ( $i = 1, 2, 3$ ), а также может произойти изменение температуры  $\theta$ . Все эти величины в дальнейшем полагаются достаточно гладкими функциями декартовых пространственных координат  $x = (x_1, x_2, x_3)$  и времени  $t$ . В качестве модели, описывающей анизотропию общего вида, будем использовать модель обобщенной термомеханики [13] (обобщенный закон Фурье, уравнение теплового баланса, уравнения движения (равновесия), соотношения Коши и обобщенный закон Дюамеля-Неймана):

$$\tau_{ij}^{\cdot} + q_i + K_{ij}\theta_{,j} = 0, \quad C_v\theta^{\cdot} + q_{j,j} + T_0\beta_{ij}\theta_{ij}^{\cdot} = f_0, \quad \rho\theta_{ij}^{\cdot} - \sigma_{ij,j} = f_i,$$

$$e_{ij} - (u_{i,j} + u_{j,i})/2 = 0, \quad \sigma_{ij} - C_{ijkl}e_{kl} + \beta_{ij}\theta = 0, \quad i, j, k, l = 1, 2, 3.$$

При записи соотношений термоупругости использовались общепринятые обозначения характеристик среды:  $\tau$  – время релаксации теплового потока;  $K_{ij}$  ( $i, j = 1, 2, 3$ ) – коэффициенты теплопроводности анизотропной среды;  $C_v$  – удельная теплоемкость при постоянной деформации;  $\beta_{ij}$  ( $i, j = 1, 2, 3$ ) – коэффициенты термического объемного расширения;  $C_{ijkl}$  ( $i, j, k, l = 1, 2, 3$ ) – изотермические коэффициенты жесткости анизотропной среды;  $\rho$  – плотность. Точки над величинами означают частные производные по времени  $t$ , индекс после запятой – частную производную по соответствующей пространственной координате. По повторяющемуся индексу производится суммирование.

Анизотропия свойств среды общего вида (описываемая тензорами  $\beta_{ij}$ ,  $C_{ijkl}$ ,  $K_{ij}$ ) с учетом симметрии тензоров характеризуется 33 независимыми величинами (функциями пространственных переменных). Например, в случае неотропии (наличия одной плоскости симметрии) число характеристик анизотропии сокращается до 21. Ортотропия (наличия трех плоскостей симметрии), монотропия (наличие одного выделенного направления) и изотропия (отсутствие выделенных направлений) требуют для своего описания 15, 7 и 4 характеристик соответственно. Для представления используемой модели анизотропии будем использовать бинарный вектор модели  $\alpha$ , компоненты которого  $\alpha_i$  ( $i = 5, \dots, 33$ ) принимают значение 1, если соответствующая характеристика анизотропии является независимой и 0 в противном случае. Ограничившись рассмотрением только ортотропных сред, можно уменьшить размерность вектора модели до 11 компонент ( $i = 5, \dots, 15$ ). Аналогичные возможности имеются в случаях априорных предположений относительно других типичных видов анизотропии.

Таким образом, при выборе более простой модели анизотропии число характеристик среды, требуемых для моделирования термомеханических процессов, значительно уменьшается.

**Структурный синтез модели термомеханики.** Предполагается, что наиболее полная из рассматриваемых моделей, соответствующая набору коэффициентов  $\alpha_i = 1$  ( $i = 1, \dots, n$ ), модель  $M^1$  является адекватной. Предполагается также, что проверка адекватности произвольной модели  $M^*$  из рассматриваемого класса, может быть сведена к проверке выполнения заданной точности аппроксимации решений, полученных на

основе  $M^1$ , решениями, полученными на основе  $M^*$ . с использованием процедуры, аналогичной [12]:

1) генерируется набор тестовых задач  $T_1, T_2, \dots, T_V$ , решениями которых в рамках модели  $M^*$ , будут функции  $\{u_i, e_{ij}, \sigma_{ij}, q_i, \theta\}^v$  ( $i, j = 1, 2, 3; v = 1, \dots, V$ );

2) полученные решения подставляются в соотношения, соответствующие модели  $M^1$ , и вычисляются невязки;

3) полученные невязки приводятся к безразмерному виду и нормируются, после чего невязки умножаются на весовые коэффициенты (найденные в результате обработки экспертных оценок), а затем для модели  $M^*$  определяется средняя (по набору тестовых задач) невязка  $\delta^*$ ;

4) проверяется выполнение для полученной средней невязки  $\delta^*$  ограничения, обеспечивающего заданную допустимую точность аппроксимации  $\delta^e$ :  $\delta^* \leq \delta^e$ .

Сложность использования модели можно оценить по значению вектора  $a$ . Однако учет разных моделей анизотропии не одинаков по сложности и зависит от особенностей процесса, типа решаемой задачи и используемого метода ее решения, а также требуемой точности решения. Поэтому в качестве критерия сравнительной сложности модели предлагается использовать взвешенную сумму компонент вектора  $a$ .

Выбор (одной или нескольких) наиболее удобных для использования моделей целесообразно производить, основываясь на процедуре генетической селекции, поскольку она позволяет эффективно находить удовлетворительные решения многоэкстремальных оптимизационных задач большой размерности и обладает возможностью использования параллельных вычислений, что отвечает перспективным тенденциям развития компьютерных технологий. Для селекции моделей предлагается следующая (основанная на стандартном генетическом алгоритме [14]) процедура (рис.):

1) кодирование моделей в виде бинарных хромосом, определяемых коэффициентами  $a_i$  ( $i = 1, \dots, n$ ) и построение начальной популяции моделей, случайным выбором из класса моделей;

2) построение нормализованной функции приспособленности на основе критерия сложности;

3) оценка популяции, после чего: либо формирование новой популяции на основе применения генетических алгоритмов, либо формирование множества селекционных моделей, часть которых (прошедших проверку на удовлетворение адекватности) составляют множество выбора. Множество выбора, как правило, включает в себя 3 – 5 моделей, после чего окончательный выбор производится лицом,

принимающим решение, на основе своих (обычно интуитивных) предпочтений.

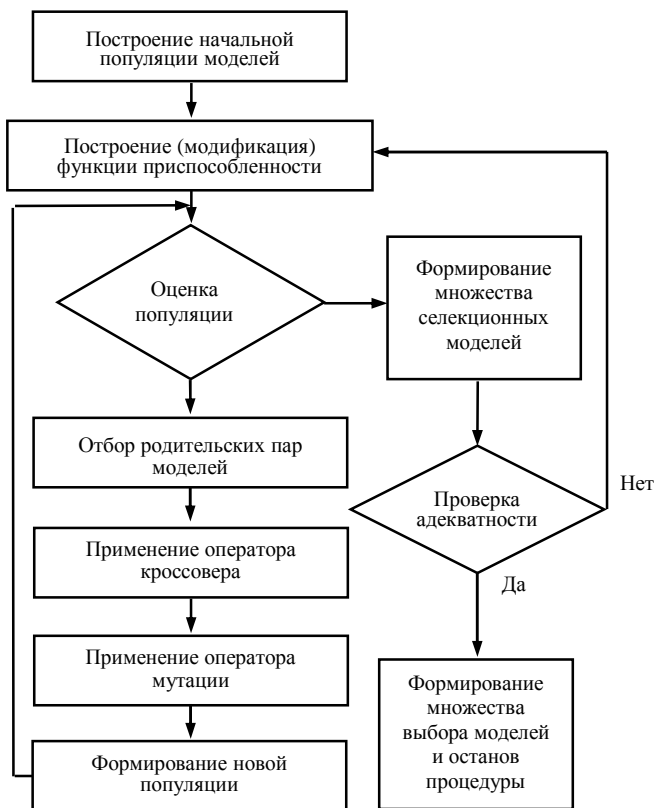


Рис. Схема процедуры селекции

Как и любой эвристический метод случайного поиска, предлагаемая процедура генетической селекции моделей не гарантирует нахождение оптимального решения, но представляется более эффективной, чем гарантирующий точное решение метод полного перебора.

**Параметрический синтез модели термомеханики.** На предыдущем этапе предполагалось, что коэффициенты уравнений термомеханики являются известными константами, что соответствует пространственной однородности термоупругой среды. Этап

параметрического синтеза состоит в уточнении модели за счет допущения возможной зависимости свойств среды от пространственных координат. Нахождение этой зависимости по результатам измерения на поверхности тела отдельных характеристик специальным образом инициированных в рассматриваемом теле термомеханических процессов представляет собой коэффициентную обратную задачу для уравнений термомеханики. Такого рода некорректные по Ж.Адамару задачи рассмотрены, в частности, в [1 – 3].

**Выводы.** Предложенный подход к построению математических моделей взаимосвязанных физических процессов (рассмотренный на примере задач термомеханики), основанный на разделении этапов структурного и параметрического синтеза, позволяет учесть при моделировании анизотропию среды распространения процессов. Однако его реализация представляет собой достаточно трудоемкую процедуру (являющуюся основным результатом работы), которая оправдана в случае дальнейшего многократного использования моделей для решения однотипных задач в рамках автоматизации научных исследований. Вычислительные эксперименты, проведенные с использованием разработанного исследовательского прототипа системы поддержки принятия решений по выбору модели, свидетельствуют об эффективности предложенного подхода.

**Список литературы:** 1. *Ватульян А.О.* Обратные задачи в механике деформируемого твердого тела / *А.О. Ватульян.* – М.: Физматлит, 2007. – 223 с. 2. *Ломазов В.А.* Задачи диагностики неоднородных термоупругих сред / *В.А. Ломазов.* – Орел: ОрелГТУ, 2002. – 172 с. 3. *Яхно В.Г.* Обратные коэффициентные задачи для дифференциальных уравнений упругости / *В.Г. Яхно.* – Новосибирск: Наука, 1990. – 304 с. 4. *Ватульян А.О.* Об одном способе идентификации термоупругих характеристик для неоднородных тел / *А.О. Ватульян, С.А. Нестеров* // Инженерно-физический журнал. – 2014. – Т. 87. – № 1. – С. 217-224. 5. *Гордон В.А.* Определение жесткостных параметров слабонеоднородных стержней по их динамическим характеристикам. Часть I / *В.А. Гордон, П.Н. Анохин, Е.В. Брума* // Известия Тульского гос. ун-та. Естественные науки. – 2013. – № 2-2. – С. 90-97. 6. *Ломазов В.А.* Задача диагностики упругих полуграниченных тел / *В.А. Ломазов* // Прикладная математика и механика. – 1989. – Т. 53. – № 5. – С. 766-772. 7. *Романов В.Г.* Трехмерная обратная задача вязкоупругости / *В.Г. Романов* // Доклады Академии наук. – 2011. – Т. 441. – № 4. – С. 452-453. 8. *Ломазов В.А.* Учет термочувствительности в задаче диагностики термоупругих сред / *В.А. Ломазов, Ю.В. Немировский* // Прикладная механика и техническая физика. – 2003. – Т. 44. – № 1 (257). – С. 176-184. 9. *Ломазов В.А.* Об одной постановке задачи диагностики переходной зоны дисперсно-упрочненного композитного материала / *В.А. Ломазов* // Математическое моделирование. – 2004. – Т. 16. – № 11. – С. 120-128. 10. *Жиликов Е.Г.* Селекция аддитивных функциональных моделей сложных систем / *Е.Г. Жиликов, В.А. Ломазов, В.И. Ломазова* // Информационные системы и технологии. – 2010. – № 6. – С. 66-70. 11. *Жиликов Е.Г.* Компьютерная кластеризация совокупности аддитивных математических моделей взаимосвязанных процессов / *Е.Г. Жиликов, В.А. Ломазов, В.И. Ломазова* // Вопросы радиоэлектроники. – 2011. – № 1. –

С. 115-119. **12.** Ломазов В.А. Построение математической модели при решении задач термомеханики / В.А. Ломазов, В.И. Ломазова // Вестник Нижегородского университета им. Н.И. Лобачевского. – 2011. – № 4-4. – С. 1582-1584. **13.** Бардзюкас Д.И. Математическое моделирование в задачах механики связанных полей. Т. I. / Д.И. Бардзюкас, А.И. Зобнин, Н.А.Сеник, М.Л. Фильштинский. – М.: URSS, 2010. – 312 с. **14.** Гладков Л.А. Генетические алгоритмы / Л.А. Гладков, В.В. Курейчик, В.М. Курейчик. – М.: Физматлит, 2010. – 368 с.

**Bibliography (transliterated):** **1.** *Vatul'jan A.O.* Obratnye zadachi v mehanike deformiruемого tverdogo tela / *A.O. Vatul'jan*. – М: Fizmatlit, 2007. – 223 s. **2.** *Lomazov V.A.* Zadachi diagnostiki neodnorodnyh termouprugih sred / *V.A. Lomazov*. – Orel: OrelGTU, 2002. – 168 s. **3.** *Jahno V.G.* Obratnye koefficientnye zadachi dlja differencial'nyh uravnenij uprugosti / *V.G. Jahno*. – Novosibirsk: Nauka, 1990. – 304 s. **4.** *Vatul'jan A.O.* Ob odnom sposobe identifikacii termouprugih harakteristik dlja neodnorodnyh tel / *A.O. Vatul'jan, S.A. Nesterov* // Inzhenerno-fizicheskij zhurnal. – 2014. – Т. 87. – № 1. – S. 217-224. **5.** *Gordon V.A.* Opredelenie zhestkostnyh parametrov slaboneodnorodnyh sterzhnej po ih dinamicheskim harakteristikam. Chast' I / *V.A. Gordon, P.N. Anohin, E.V. Bruma* // Izvestija Tul'skogo gos. un-ta. Estestvennye nauki. – 2013. – № 2-2. – S. 90-97. **6.** *Lomazov V.A.* Zadacha diagnostiki uprugih poluogranichennyh tel / *V.A. Lomazov* // Prikladnaja matematika i mehanika. – 1989. – Т. 53. – № 5. – S. 766-772. **7.** *Romanov V.G.* Trehmernaja obratnaja zadacha vjzajkouprugosti / *V.G. Romanov* // Doklady Akademii nauk. – 2011. – Т. 441. – № 4. – S. 452-453. **8.** *Lomazov V.A.* Uchet termochuvstvitel'nosti v zadache diagnostiki termouprugih sred / *V.A. Lomazov, Ju.V. Nemirovskij* // Prikladnaja mehanika i tehničeskaja fizika. – 2003. – Т. 44. № 1 (257). – S. 176-184. **9.** *Lomazov V.A.* Ob odnoj postanovke zadachi diagnostiki perehodnoj zony dispersno-uprochnennogo kompozitnogo materiala / *V.A. Lomazov* // Matematicheskoe modelirovanie. – 2004. – Т. 16. – № 11. – S. 120-128. **10.** *Zhiljakov E.G.* Selekcija additivnyh funkcional'nyh modelej slozhnyh system / *E.G. Zhiljakov, V.A. Lomazov, V.I. Lomazova* // Informacionnye sistemy i tehnologii. – 2010. – № 6. – S. 66-70. **11.** *Zhiljakov E.G.* Komp'juternaja klasterizacija sovokupnosti additivnyh matematicheskikh modelej vzaimosvjazannyh processov / *E.G. Zhiljakov, V.A. Lomazov, V.I. Lomazova* // Voprosy radioelektroniki. – 2011. – № 1. – S. 115-119. **12.** *Lomazov V.A.* Postroenie matematicheskoi modeli pri reshenii zadach termomehaniki / *V.A. Lomazov, V.I. Lomazova* // Vestnik Nizhegorodskogo universiteta im. N.I. Lobachevskogo. – 2011. – № 4-4. – S. 1582-1584. **13.** *Bardzokas D.I.* Matematicheskoe modelirovanie v zadachah mehaniki svjazannyh poлей. Т. I. / *D.I. Bardzokas, A.I. Zobnin, N.A.Senik, M.L. Fil'shtinskij*. – М.: URSS, 2010. – 312 с. **14.** *Gladkov L.A.* Geneticheskie algoritmy / *L.A. Gladkov, V.V. Kurejchik, V.M. Kurejchik*. – М.: Физматлит, 2010. – 368 с.

*Статью представил д-р техн. наук, проф. НИУ "БелГУ" Жилияков Е.Г.*

*Поступила (received) 10.05.2014*

Lomazova Valentina, Cand.Sci.Tech, senior teacher  
Federal State Autonomous Educational Institution  
of Higher Professional Education "Belgorod National Research University"  
Str. Pobedy, 85, Belgorod, Russia, 308015  
tel./phone: (472) 233-03-81, e-mail: lomazova@bsui.edu.ru