

УДК 621 : 519.24 : 519.65

ФОРМИРОВАНИЕ ФУНКЦИОНАЛА ОПТИМИЗАЦИИ ПАРАМЕТРОВ МНОГОФАКТОРНОГО РЕЖИМА УПРОЧНЕНИЯ МЕТАЛЛОПОКРЫТИЙ

© 2016 С.В. Агафонов¹, А.В. Данеев², С.В. Лямин², В.А. Русанов²

¹ Иркутский государственный сельскохозяйственный университет

² Иркутский государственный университет путей сообщения

Статья поступила в редакцию 03.03.2016

Строится и исследуется нелинейная многомерная регрессионно-тензорная модель в обосновании (необходимые и достаточные условия) оптимального многофакторного физико-химического процесса упрочнения металлопокрытий. Предложена робастно-адаптивная стратегия рационального формирования целевого функционала физико-механического качества металлообработки. Результаты могут стать методологической основой для создания автоматизированного проектирования технологий упрочнения поверхностей сложных композитных металлоизделий на базе комплексных трибологических испытаний.

Ключевые слова: трибологические испытания, регрессионно-тензорная модель, упрочнение металлопокрытия.

Работа выполнена при финансировании Гранта Президента Российской Федерации по государственной поддержке ведущих научных школ (НШ-5007.2014.09).

ВВЕДЕНИЕ

В основе методов упрочнения рабочих поверхностей силовых машин лежат сложные физико-химические процессы (ФХП), в связи с чем по-прежнему актуальны вопросы, связанные с формализацией/разработкой их математических моделей. В данном контексте востребованы регрессионные модели - линейные [1, 2] / нелинейные [2, 3], в том числе матричные [2, 4], где важный класс образуют регрессионно-тензорные системы [5, 6]. Эти системы, с одной стороны, весьма близки по своим свойствам к полиномиальным [2], допуская достаточно детальное аналитическое описание на базе тензорного исчисления [7], сильной дифференцируемости векторных отображений [8, с. 480] и теории экстремальных задач [8, с. 499], а с другой, приобретают важную роль в нелинейном моделировании многофакторных трибологических свойств синтезируемых металлопокрытий, в частности, при прогностическом описании поверхностных нано-размерных структур [9, 10].

Ниже развиваются задачи, поставленные в выводах работы [6], при этом целью является

не столько формальная точность умозаключений, а ясность концепций в разработке проблем трибологии [11]. В этом контексте решается вопрос формирования функционала физико-механических свойств металлопокрытий для режима упрочнения. Определяются строгие аналитические интерпретации многосвязных условий, определяющих оптимальный режим ФХП, налагаемых нелинейными ограничениями [12, 13] и обеспечивающих адекватность модели ФХП данным трибологических испытаний - многокритериальная идентификация по методу наименьших квадратов (МНК) координат ковариантных тензоров уравнения ФХП как многомерной нелинейной регрессии с минимальной тензорной нормой.

ОСНОВНЫЕ ПОЛОЖЕНИЯ И ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ РЕГРЕССИОННО-ТЕНЗОРНОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ ОПТИМАЛЬНОГО ФХП

Пусть R – поле вещественных чисел, R^n – n -мерное векторное пространство над R с евклидовой нормой $\|\cdot\|_{R^n}$, $\text{col}(y_1, \dots, y_n) \in R^n$ – вектор-столбец с элементами $y_1, \dots, y_n \in R$ и пусть $M_{n,m}(R)$ – пространство всех $n \times m$ -матриц с элементами из R . Далее, через T_m^k обозначим пространство всех ковариантных тензоров k -ой валентности (вещественных полилинейных форм $f^{k,m}: R_1^m \times \dots \times R_k^m \rightarrow R$) с тензорной нормой $\|f^{k,m}\|_T := \left(\sum t_{i\dots j}^2\right)^{1/2}$, где $t_{i\dots j}$ – коэффициенты (координаты [7, с. 61]) тензора $f^{k,m}$, значения которых заданы относительно

Русанов Вячеслав Анатольевич, доктор физико-математических наук, старший научный сотрудник.

E-mail: v.rusanov@mail.ru

Данеев Алексей Васильевич, доктор технических наук, профессор. E-mail: daneev@mail.ru

Агафонов Сергей Викторович, кандидат технических наук, доцент. E-mail: agafonov38@rambler.ru

Лямин Сергей Васильевич, аспирант.

стандартного (естественного [14, с. 15]) ортонормированного базиса в евклидовом R^m .

Пусть $v \in R^m$ – вектор варьируемых физико-химических предикторов [2, с. 38] регрессии ФХП с фиксированным началом в $\omega \in R^m$ (опорный режим упрочнения), $w(\omega + v) \in R^n$ – вектор качественных показателей ФХП. В данной постановке выделим к рассмотрению многомерную нелинейную систему типа «вход-выход», описываемую векторно-тензорным k -валентным уравнением многофакторной регрессии

$$w(\omega + v) = \text{col} \left(\sum_{j=0, \dots, k} f_i^{j,m}(v, \dots, v), \dots, \sum_{j=0, \dots, k} f_n^{j,m}(v, \dots, v) \right) + \varepsilon(\omega, v), \quad (1)$$

где $f_i^{j,m} \in T_m^j$, вектор-функция $e(w, x): R^m \rightarrow R^n$ класса

$$\| \varepsilon(\omega, v) \|_{R^n} = o \left((v_1^2 + \dots + v_m^2)^{k/2} \right), \quad (1')$$

$v = \text{col}(v_1, \dots, v_m)$, $f_i^{0,m}$ ($1 \leq i \leq n$) – инварианты, т.е. тензоры нулевой валентности [7, с. 62] трибологические показатели качества [11, с. 5] ФХП в опорном режиме $\omega \in R^m$.

З а м е ч а н и е 1. Описание ФХП регрессионной системой (1) адекватно с учетом утверждения 2 [5] о непрерывной зависимости [8, с. 495] решения дифференциального уравнения ФХП [15] от начально-краевых условий и параметров.

Задача апостериорного регрессионно-тензорного моделирования оптимального ФХП поставлена и подробно исследована в [5, 6] для двухвалентной модели (1), при этом в [5] получены аналитические решения трех позиций данной задачи:

1) для фиксированного индекса k , заданного предиктора $w \in R^m$ и $V \subset R^m$ – открытой окрестности вектора w определены аналитические условия, при которых вектор-функция $w(\cdot): V \rightarrow R^n$ показателей качества ФХП удовлетворяет системе (1);

2) построен алгоритм идентификации координат симметричных [16, с. 271] тензоров $f_i^{j,m}$, $1 \leq i \leq n$, $0 \leq j \leq k = 2$ в математической модели ФХП (1) на базе двухкритериальной МНК-задачи (2) (параметрическая МНК-идентификация многомерной регрессионно-тензорной системы (1) с минимальной тензорной нормой):

$$\left\{ \begin{array}{l} \min \left(\sum_{i=1, \dots, q} \left\| w_{(i)} - \text{col} \left(\sum_{j=0, \dots, k} f_i^{j,m}(v_{(i)}, \dots, v_{(i)}), \dots, \sum_{j=0, \dots, k} f_n^{j,m}(v_{(i)}, \dots, v_{(i)}) \right) \right\|_{R^n} \right)^{2/2}, \\ \min \left(\sum_{i=1, \dots, n} \sum_{j=0, \dots, k} \| f_i^{j,m} \|_T^2 \right)^{1/2}; \end{array} \right. \quad (2)$$

здесь $w_{(i)} \in R^n$, $v_{(i)} \in R^m$, $1 \leq i \leq q$ – векторы экспериментальных фактор-предикторов ФХП ($w_{(i)}$ – «реакция» на «вариацию» $v_{(i)}$ относительно координат вектора $w \in R^m$, при этом $\|V_{(i)}\|_{R^m} < 1$, что диктуется условием (1')), q – число трибологических экспериментов ФХП; в данной постановке возможен подход, изложенный в [17, 18];

3) для двухвалентной модели (1) при заданном векторе-предикторе $w \in R^m$ и $\varepsilon(\omega, v) \equiv 0$ получено аналитическое решение « v -оптимизации» квадратичной функции (см. определение 1 [16, с. 215]) варьируемых относительно w фактор-предикторов ФХП:

$$\max \{ F(v) : v \in R^m \},$$

$$F(v) := r_1 w_1(\omega + v) + \dots + r_n w_n(\omega + v), \quad (3)$$

где вектор-функция $v \rightarrow \text{col}(w_1(\omega + v), \dots, w_n(\omega + v)) = w(\omega + v) \in R^n$ имеет координатное представление согласно идентифицированной модели (1)-(2), $r_i > 0$ – весовые коэффициенты, отражающие «относительный приоритет» между трибологическими характеристиками w_i , $1 \leq i \leq n$ физико-механических свойств ФХП.

Постановка задачи (по материалам выводов работы [6]): определить *необходимые* условия в решении задачи (3) при $k = 3$ (поиск стационарных точек в (3) для трехвалентной модели (1)), дополнив поиском *достаточных* условий « v -оптимизации», т.е. обеспечение «эллиптического характера» критических точек функционала F через зависимость спектральных характеристик его гессиана [14, с. 465] от вариаций вектора $r := \text{col}(r_1, \dots, r_n)$ относительно некоторого «начально-го» положения $r_0 \in R^n$.

ПОСТРОЕНИЕ ОПТИМАЛЬНОГО ФХП

Рассмотрим случай уравнений многомерной регрессии с тензорной структурой валентности $k = 3$; решение задачи (2) при $k = 3$ – несложная модификация доказательства утверждения 3 [5]. В такой постановке систему уравнений (1) можно подать в векторно-матрично-тензорной форме

$$w(\omega + v) = c + Av + \text{col}(v' B_1 v + f_1^{3,m}(v, \dots, v), \dots, v' B_n v + f_n^{3,m}(v, \dots, v)) + \varepsilon(\omega, v), \quad (4)$$

$c \in R^n$, $A \in M_{n,m}(R)$, $B_i \in M_{m,m}(R)$, $i=1, \dots, n$ (при этом считаем, что каждая B_i – верхняя треугольная матрица), здесь и далее верхний индекс-штрих «'» – операция транспонирования вектора или матрицы, вектор-функция $e(\omega, x): R^m \rightarrow R^n$ удовлетворяет (согласно утверждению 2 [5]) оценке

$$\| \varepsilon(w, v) \|_{R^n} = o \left((v_1^2 + \dots + v_m^2)^{3/2} \right)$$

При $k = 3$ целевой функционал $F: R^m \rightarrow R$ дважды непрерывно дифференцируемый (что гарантирует равенство смешанных производных $\partial^2 F(v_1, \dots, v_m) / \partial v_g \partial v_p$, $\forall g, p = 1, \dots, m$), поэтому в решении задачи (3) основным результатом в соответствии с теоремой 3 [8, с. 505] (см. уточнения в [16, с. 160] и теореме 7.2.5. [14, с. 479]) для трехвалентной модели (4) можно считать следующее предложение.

У т в е р ж д е н и е 1. Пусть $B_i^* := (B_i + B_i') \in M_{m,m}(R)$, $1 \leq i \leq n$, где каждая B_i – матрица системы (4) и, сверх того, рассмотрим вектор-функцию

$$\Phi(v) := (r_1 B_1^* + \dots + r_n B_n^*)^{-1} (A' + [\nabla_v f_1^{3,m}(v, \dots, v), \dots, \nabla_v f_n^{3,m}(v, \dots, v)])r.$$

Тогда стационарные точки $v^* \in R^m$ задачи (3) суть решения уравнения

$$v^* + \Phi(v^*) = 0, \quad (5)$$

при этом достаточным условием, что точка v^* пространства фактор-предикторов обеспечивает «максимальное качество ФХП» вида

$$\max \{F(v) : v \in R^m\},$$

$$F(v) := r'w(\omega + v)$$

является требование: v^* как критическая точка функционала $F(v)$ должна иметь специальный эллиптический тип, – это в точности тоже самое, что сказать

$$\det [b_{ij}]_p < 0, p=1, \dots, m, \quad (6)$$

где $[b_{ij}]_p \in M_{p,p}(R)$, $p=1, \dots, m$ – главные подматрицы гессиана $G(r)$ в точке $v^* \in R^m$

$$G(r) = (r_1(B_1^* + 2\sum_{1 \leq g, p \leq m} [\partial^2 f_1^{3,m}(v, \dots, v) / \partial v_g \partial v_p^{1/2} v^*]) + \dots + r_n(B_n^* + 2[\partial^2 f_n^{3,m}(v, \dots, v) / \partial v_g \partial v_p^{1/2} v^*])) \in M_{m,m}(R),$$

или эквивалентно-характеристические числа λ_p матрицы $G(r)$ удовлетворяют

$$\lambda_p < 0, p=1, \dots, m. \quad (7)$$

С л е д с т в и е 1. При $k = 2$ гессиан $G(r)$ функционала $F(v)$ инвариантен к положению критической точки и равен

$$G(r) = r_1 B_1^* + \dots + r_n B_n^*,$$

при этом, если $\text{rank } G(r) = m$, то решение уравнения (5) единственно и имеет вид

$$v^* = -G^{-1}(r) A'r.$$

Ясно, что (5) – пересечение m квадрат [16, с. 219], поэтому если (6), равносильно (7), не выполняются, то критическая/кие точка/и (5) является гиперболической (седловой). Таким образом, наличие седловой точки гарантирует смена хотя бы в одном (не во всех) неравенстве «<» из (6) или (7) на «>» (см., например, (16) [6]); смена неравенства «<» на рефлексивное «≤» вызывает в v^* структуру стационарной параболической точки функционала (v), при этом $\text{rank } G(r) < m$, следовательно, необходим дополнительный анализ (5). В таком положении для обеспечения эллиптического характера (6) требуется параметрическая коррекция функционала (3).

Ясно, что одним из факторов, влияющих на геометрию $F(\cdot)$ в критической точке v^* , является координатная настройка вектора r , что определяет для (3) постановку «адаптивной коррекции» $r \rightarrow r'w(\omega + v)$, анализ которой проведем ниже.

АДАПТАЦИЯ ФУНКЦИОНАЛА КАЧЕСТВА ФХП НА АФФИННОМ СЕМЕЙСТВЕ ЕГО ГЕССИАНОВ

В этом разделе рассмотрим задачу: на базе регрессионно-тензорной модели (4) построить численную процедуру выбора вектора весовых коэффициентов $r \in R^n$, обеспечивающего эллиптический характер фиксированной стационарной точки v^* (некоторое решение уравнения (5)) целевого функционала $F(v) = r'w(\omega + v)$, исходя из выполнения алгебраических (спектральных) условий (7).

З а м е ч а н и е 2. Не смотря на алгебраическую эквивалентность (6) ~ (7), попытка использовать в построении адаптивной коррекции $r \rightarrow r'w(\omega + v)$ разложение определителей (6) почти неизбежно обречена на неудачу вследствие большого количества членов, присутствующих в таком разложении.

Необходимые и достаточные условия разрешимости задачи (3) удастся получить лишь в исключительных случаях; общая задача в подобных постановках, как правило, оказывается NP-сложной. Ниже для функционала $F(\cdot)$ обсудим подход к этой проблеме, основанный на идеях теории локализации и возмущений собственных значений матрицы [14, с. 408]. Другим плодотворным инструментом представляется трансформация условий (7) к так называемой проблеме квадратичной устойчивости, обычно сводящейся к построению функции Ляпунова в аффинном семействе матриц [19, с. 199] в предположении, что само это семейство функционально (благодаря второй формуле из (3)) зависит от координат вектора $r \in R^n$.

Пусть задан начальный вектор $r_0 \in R^n$ весовых коэффициентов из (3). Например, целенаправленный выбор вектора r_0 может осуществляться, исходя из равенства его координат r_{0i} , $1 \leq i \leq n$ значениям некоторых (заданных) функций $Y_i: R \rightarrow R$ от функционалов $J_i(v) := w_i(w + v)$, $i=1, \dots, n$ в «вспомогательных задачах» прогнозирования качества ФХП по отдельным показателям w_p , $1 \leq i \leq n$; согласно следствия 2 [5] при двухвалентной модели регрессии (1) это положение характеризует:

У т в е р ж д е н и е 2. Если $k = 2$, то вектор начальных весовых коэффициентов $r_0 = \text{col}(r_{01}, \dots, r_{0n})$ с координатами

$$r_{0i} = \Psi_i(z_i), z_i = \max\{J_i(v) : v \in R^m\}, 1 \leq i \leq n,$$

имеет аналитическое представление

$$r_0 = \text{col}(\Psi_1(c_1 - e_1' A B_1^{*-1} A' e_1 / 2), \dots, \Psi_n(c_n - e_n' A B_n^{*-1} A' e_n / 2)).$$

З а м е ч а н и е 3. Фраза «Если $k = 2$ » не является ключевой, поскольку данная конструкция вектора r_0 может быть также использована и при трехвалентной (относительно предикторов) форме регрессионно-тензорной модели (4); ясно, что при этом r_0 можно «корректировать» из условия

ложением следствия 2, $s(B) := \|B\|_M \|B^{-1}\|_M$ – условное число [20, с. 197] матрицы B , где $\|\cdot\|_M$ – матричная норма $\|\cdot\|_F$ или $\|\cdot\|_S$. Тогда справедлива оценка

$$\frac{\|\delta\|_{R^m} / \|\Delta r\|_{R^m}}{\|\delta\|_{R^m} / \|\Lambda^* - \Lambda(r_0)\|_{R^m} + \|D\|_M / \|B\|_M} \leq s(B)(1 - s(B))$$

Если $\|\cdot\|_M = \|\cdot\|_S$ и λ_1, λ_m – наименьшее и наибольшее собственные значения B^*B , то в последнем неравенстве можно считать $s(B) = (\lambda_m/\lambda_1)^{1/2}$.

З а м е ч а н и е 5. Конструкция спектрального условного числа $s(B) = (1_m/1_1)^{1/2}$ (условное число, полученное с использованием спектральной нормы $\|\cdot\|_S$) прозрачна в силу $s(B) = \|B\|_S \|B^{-1}\|_S$.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Целью статьи было указать на естественную связь, существующую между проблемой определения области значений матричной функции-гессиана в критической точке целевого функционала физико-механического качества (3) процесса упрочнения металлопокрытия, выраженного уравнением (1), и вектором r весовых коэффициентов в (3), отражающих «приоритет» между $w_i, 1 \leq i \leq n$ – моделируемыми трибологическими свойствами ФХП. В данном контексте утверждение 1 и следствие 1 показывают, что в отличие от трехвалентной ($k = 3$) в двухвалентной ($k = 2$) модели нелинейной регрессии ФХП гессиан $G(r)$ инвариантен к положению критической точки. При этом оба варианта ($2 = k = 3$) позволяют выявить зависимость $r \rightarrow G(r)$ на базе модели ФХП (1), идентифицированной по критерию (2).

Собственные значения матрицы – это в точности корни её характеристического полинома, поэтому результат утверждения 3 по существу основан на том, что собственные значения (7) непрерывно r -зависят от элементов матрицы-гессиана $G(r)$ в процессе текущей параметрической коррекции целевого функционала F из (3). Однако следует заметить, что некоторая информация утрачивается, когда имеем дело лишь с характеристическим многочленом, ибо существует много различных матриц с заданным характеристическим полиномом. Поэтому не удивительно, что более сильные результаты по моделированию спектра гессиана $G(r)$, в частности, утверждение 3 и следствие 2 учитывают строение матрицы $G(r)$; последние допускают техническое упрощение, исходя из положения, что любая матрица-гессиан ортогонально подобна вещественной диагональной матрице [19, с. 73].

Численные методы отыскания собственных значений и собственных векторов представляют собой один из наиболее важных разделов общей теории матриц. В статье не затрагивалось каких-либо сторон этой темы при анализе вектора $\Lambda^* - \Lambda(r_0)$ и матрицы B из следствия 2, но следствие 3 дает верхнюю оценку для относительного возмущения Δr через относительные возмущения

$\Lambda^* - \Lambda(r_0)$ и B и условное число $s(B)$; $s(B)$ участвует в оценке во всех случаях, будут ли возмущения происходить только в $\Lambda^* - \Lambda(r_0)$, только в B или в $\Lambda^* - \Lambda(r_0)$ и B одновременно.

В завершение обозначим другой подход в адаптивной коррекции $r \rightarrow r^*w(\omega + v)$, связанный с использованием достаточных условий робастной устойчивости матрицы $G(r)$ (что тоже равносильно условиям (6), (7)). В данном контексте можно потребовать, чтобы в семействе $G_0 + \sum_{1 \leq i \leq n} Dr_i G_i$ при интервальных допусках на изменение координат вектора Δr можно было построить функцию Ляпунова $V(x) = x^* P x$, где $P \in M_{m,m}(R)$ – симметричная положительно-определенная матрица; т.е. существовала матрица $P > 0$, для которой матричное уравнение Ляпунова $G(r)P + PG(r) = Q$ имело решение при заданной симметричной положительно-определенной матрице $Q \in M_{m,m}(R)$; переход к адаптивно-робастной квадратичной устойчивости и методы её решения предложены в [21-24]. Эта теория, благодаря обилию имеющихся в ней вычислительных задач, а также вследствие блестящих возможностей, которые она открывает для приложений многомерного регрессионно-тензорного анализа, может приобрести теперь большое самостоятельное прикладное значение в задачах синтеза оптимальных металлопокрытий. Сделать это в краткой статье, разумеется, не представляется возможным, и мы с легким сердцем отказываемся от этого, будучи уверены, что детальное исследование этого вопроса не замедлит последовать.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Stapleton J.H. Linear Statistical Models. New York: Wiley, 1995. 467 p.
2. Дрейнер Н.Р., Смит Г. Прикладной регрессионный анализ. М.: Издательский дом «Вильямс», 2007. 912 с.
3. Ross G.J. Nonlinear Estimation. New York: Springer-Verlag, 1990. 237 p.
4. Rusanov V.A., Agafonov S.V., Daneev A.V., Lyamin S.V. Computer modeling of optimal technology in materials engineering // Lecture Notes in Electrical Engineering. 2014. Vol. 307, pp. 279-286.
5. Русанов В.А., Агафонов С.В., Думнов С.Н., Рудых А.Г. Регрессионно-тензорное моделирование многофакторной оптимизации процесса низкотемпературного сульфохромирования. I // Вестник МГТУ им. Н.Э. Баумана. Сер. Машиностроение. 2012. № 1. С. 17-30.
6. Русанов В.А., Агафонов С.В., Думнов С.Н., Рудых А.Г. Регрессионно-тензорное моделирование многофакторной оптимизации процесса низкотемпературного сульфохромирования. II // Вестник МГТУ им. Н.Э. Баумана. Сер. Машиностроение. 2012. № 4. С. 62-72.
7. Акивис М.А., Гольдберг В.В. Тензорное исчисление. М.: Наука, 1972. 352 с.
8. Колмогоров А.Н., Фомин С.В. Элементы теории функций и функционального анализа. М.: Наука, 1976. 544 с.

9. Хомич В.Ю., Шмаков В.А. Образование периодических наноразмерных структур на поверхности твердых тел при фазовых и структурных превращениях // Доклады РАН. 2012. Т. 446. № 3. С. 276-278.
10. Герасимов С.А., Куксенова Л.И., Лаптева В.Г. и др. Повышение характеристик механических свойств теплостойких сталей методом активизации процесса азотирования // Проблемы машиностроения и надежности машин. 2014. № 2. С. 90-96.
11. Труханов В.М. Прогнозирование ресурса деталей, узлов, механизмов и технического объекта в целом на стадии проектирования // Проблемы машиностроения и надежности машин. 2013. № 3. С. 38-42.
12. Яковлев Н.Н., Лукашев Е.А., Радкевич Е.В. Исследование процесса направленной кристаллизации методом математической реконструкции // Доклады РАН. 2012. Т. 445. № 4. С. 398-401.
13. Гилев В.Г., Безматерных Н.В., Морозов Е.А. Исследование микроструктуры и микротвердости псевдосплава сталь - медь после лазерной термической обработки // Металловедение и термическая обработка металлов. 2014. № 5. С. 34-39.
14. Хорн Р., Джонсон Ч. Матричный анализ. М.: Мир, 1989. 656 с.
15. Kärger J., Grinberg F., Heitjans P. Diffusion fundamentals. Leipzig: Leipziger Univ., 2005. 615 p.
16. Кострикин А.И., Манин Ю.И. Линейная алгебра и геометрия. М.: Наука, 1986. 304 с.
17. Статников Р.Б., Матусов И.Б. О решении задач многокритериальной идентификации и доводки опытных образцов // Проблемы машиностроения и надежности машин. 2012. № 5. С. 20-29.
18. Сарычев А.П. Моделирование в классе систем регрессионных уравнений на основе метода группового учета аргументов // Международный научно-технический журнал «Проблемы управления и информатики». 2013. № 2. С. 8-24.
19. Поляк Б.Т., Щербаков П.С. Робастная устойчивость и управление. М.: Наука, 2002. 304 с.
20. Ланкастер П. Теория матриц. М.: Наука, 1982. 270 с.
21. Ackerman J. Robust control: systems with uncertain physical parameters. New York: Springer-Verlag, 1993. 404 p.
22. Boyd S.L., El Ghaoui L., Feron E., Balakrishnan V. Linear matrix inequalities in systems and control theory. Philadelphia: SIAM, 1994. 193 p.
23. Kreinovich V., Lakeyev A.V., Rohn J., Kahl P. Computational complexity and feasibility of data processing and interval computational. Dordrecht: Kluwer. 1998. 472 p.
24. Calafiore G., Polyac B.T. Stochastic algorithms for exact and approximate feasibility of robust LMIs // IEEE Trans. Autom. Control. 2001. V. 46. No 11. P. 1755-1759.

FORMATION OF FUNCTIONAL OF OPTIMIZATION PARAMETERS OF THE MULTIPLE-FACTOR MODE HARDENINGS OF METAL COATINGS

© 2016 S.V. Agafonov¹, A.V. Daneev², S.V. Lyamin², V.A. Rusanov²

¹ Irkutsk State Agricultural University

² Irkutsk State Transport University

The nonlinear multidimensional regression and tensor model in justification (necessary and sufficient conditions) of optimum multiple-factor physical and chemical process of hardening of metal coatings is under construction and investigated. Robast-adaptive strategy of rational formation of target functional of physics-mechanical quality of metal working is offered. Results can become a methodological basis for creation of the automated design of technologies of hardening of surfaces of difficult composite hardware on the basis of complex the tribological tests.

Key words: tribological tests, regression and tensor model, hardening of a metal coating.

Vyacheslav Rusanov, Doctor of Physics and Mathematics,

Senior Research Fellow. E-mail: v.rusanov@mail.ru

Aleksei Daneev, Doctor of Technics, Professor.

E-mail: daneev@mail.ru

Sergei Agafonov, Candidate of Technics.

Sergei Lyamin, Graduated Student.