

3. Глинка Н.Л. Общая химия. 24-е изд. – Л.: Химия, 1985. – 702 с.

4. Грег С., Синг К. Адсорбция, удельная поверхность, пористость. – М.: Мир, 1984. – 310 с.

5. Очистка и регенерация нерафинированных растительных масел / Ф.Я. Рудик [и др.] // Известия Тимирязевской сельскохозяйственной академии. – 2019. – № 1. – С. 113–126.

**Рудик Феликс Яковлевич**, д-р техн. наук, проф. кафедры «Технологии продуктов питания», Саратовский государственный аграрный университет имени Н.И. Вавилова. Россия.

**Моргунова Наталья Львовна**, канд. с.-х. наук, доцент, доцент кафедры «Технологии продуктов питания», Саратовский государственный аграрный университет имени Н.И. Вавилова. Россия.

**Сундуков Евгений Александрович**, магистрант, Саратовский государственный аграрный университет имени Н.И. Вавилова. Россия.

410005, г. Саратов, ул. Соколовая, 335.  
Тел.: (8452) 69-25-32.

**Ключевые слова:** ультразвук; масло; адсорбция; очистка; массопередача.

## FACTOR RELATIONSHIP OF THE PARAMETERS OF THE HARMONIC OSCILLATORY SYSTEM WHEN CLEANING THE FILTRATION SURFACE OF THE PLANT FOR VEGETABLE OIL REGENERATION

**Rudik Phelix Yakovlevich**, Doctor of Technical Sciences, Professor of the chair "Food Technology", Saratov State Agrarian University named after N.I. Vavilov. Russia.

**Morgunova Natalya Lvovna**, Candidate of Agricultural Sciences, Associate Professor of the chair "Food Technology", Saratov State Agrarian University named after N.I. Vavilov. Russia.

**Sundukov Evgeniy Aleksandrovich**, Magistrandt, Saratov State Agrarian University named after N.I. Vavilov. Russia.

**Keywords:** ultrasound; oil; adsorption; cleaning; mass transfer.

When processing oilseeds, technologies are needed to obtain valuable vegetable oils by pressing with a long shelf life. Existing technologies for cleaning vegetable oils in small enterprises do not allow cleaning the oil from all undesirable substances and therefore the oils have a short shelf life, quickly oxidize and lose their presentation. The article theoretically substantiates the design parameters of a directional ultrasonic and mechanical oscillatory system for cleaning the filtration surface of the installation from accumulated solid particles in the oil.

DOI 10.28983/asj.y2020i12pp102-104

УДК 621.4:303.447.3

## МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ЭКСТРЕМАЛЬНЫХ ЗНАЧЕНИЙ ФУНКЦИОНАЛЬНЫХ ПАРАМЕТРОВ ДВИГАТЕЛЕЙ ПО РЕЗУЛЬТАТАМ ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНЫХ ИССЛЕДОВАНИЙ

**САВЕЛЬЕВ Анатолий Петрович**, Национальный исследовательский Мордовский государственный университет им. Н.П. Огарева

**ШКРАБАК Владимир Степанович**, Санкт-Петербургский государственный аграрный университет

Представлена методика определения экстремальных значений функциональных параметров двигателей при эксплуатационных исследованиях машинно-тракторных агрегатов путем интегрирования функции двух переменных.

**Введение.** Функциональные параметры двигателей при работе машинно-тракторных агрегатов в условиях реальной эксплуатации заметно отличаются от таковых при статистических стендовых испытаниях. Для повышения достоверности диагностирования двигателей по функциональным параметрам приходится прибегать к диагностированию в динамических режимах [1–4].

Максимальная информативность при диагностировании достигается в режиме максимальной эффективной мощности, расхода топлива или удельного расхода топлива. Экстремальные значения эффективной мощности, частоты вращения вала двигателя также необходимы для определения максимальной производительности машинно-тракторных агрегатов. Экстремальные значения функциональных параметров двигателей при неуставновившейся нагрузке теоретически определяются с использованием методов функционального преобразования случайных величин и теории механических цепей [1].

Для экспериментального подтверждения теоретических предпосылок исследования проводятся

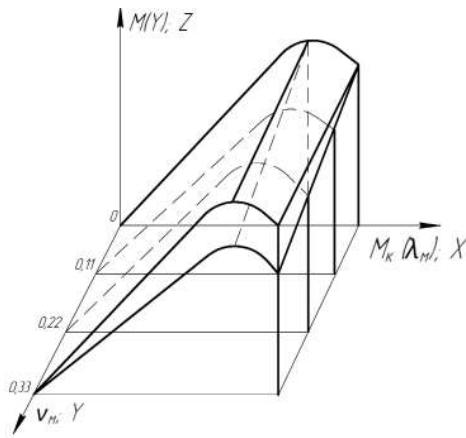
в области максимальной эффективной мощности. Провести исследования в области экстремальных значений невозможно как при стендовых, так и при эксплуатационных испытаниях. В этом случае измерения проводятся как минимум в трех точках в области экстремума, а сам экстремум определяется расчетным путем.

**Методика исследований:** интерполирование функции двух переменных, регрессионного анализа.

**Результаты исследований.** При рассмотрении зависимости функциональных параметров двигателей при работе машинно-тракторных агрегатов в функции коэффициента вариации внешней нагрузки ( $v_m$ ) получим зависимость второго порядка. Как уже было нами отмечено экспериментальные исследования проводятся в области экстремума функционального параметра, при этом изменяется уровень загрузки двигателя  $\lambda_m$ . В этом случае зависимость математического ожидания функционального параметра от  $\lambda_m$  и  $v_m$  будет представлять поверхность. С достаточной тонкостью приближения можно сказать, что значение



математических ожиданий функционального параметра располагается по параболической поверхности, или поверхности второго порядка (см. рисунок).



**Совокупность математических ожиданий функционального параметра двигателя при работе в условиях неустановившейся нагрузки**

Выполним математическое описание этой поверхности путем интерполяции поверхностей второго порядка. Функцию  $z = f(x, y)$  (см. рисунок) зададим системой равноотстоящих точек  $(x_i, y_j), i, j = 0, 1, 2, \dots$ , где  $x_i = x_0 + ih, y_j = y_0 + jk$ , где  $h = \Delta x_i = \text{const}, k = \Delta y_j = \text{const}$ .

Функцию  $z = f(x, y)$  можно представить в виде таблицы с двумя входами (см. таблицу).

**Значения функции  $z$  в зависимости от параметров  $x$  и  $y$**

$y \backslash x$	$x_0$	$x_1$	$x_2$	...	$x_m$
$y_0$	$z_{00}$	$z_{10}$	$z_{20}$		$z_{m0}$
$y_1$	$z_{01}$	$z_{11}$	$z_{21}$		
$y_2$	$z_{02}$	$z_{12}$	$z_{22}$		
$\dots$	$\dots$	$\dots$	$\dots$	$\dots$	$\dots$
$y_n$	$z_{0n}$	$z_{1n}$	$z_{2n}$	$\dots$	$z_{mn}$

Интерполяция функции двух переменных  $z = f(x, y)$ , т.е. нахождение ее нетабличных значений, можно последовательно осуществить по каждому переменному  $x$  и  $y$ . Для функции  $z = f(x, y)$ , представленной в виде двойной таблицы  $[z_{ij}, j]$ , можно найти частные конечные разности

$$\Delta_x z_{ij} = z_{i+1,j} - z_{ij} \text{ и } \Delta_y z_{ij} = z_{i+1,j} - z_{ij}. \quad (1)$$

При повторном применении этих операций получим двойные разности высших порядков:

$$\begin{aligned} \Delta^{m+n} z_{ij} &= \Delta_x^{m+n} m_y n z_{ij} = \Delta_x^m m (\Delta_y^n n z_{ij}) = \\ &= \Delta_y^n (\Delta_x^m m z_{ij}), \end{aligned} \quad (2)$$

где  $\Delta^{0+0} z_{ij} = z_{ij}$ . Например:

$$\begin{aligned} \Delta^{1+2} z_{ij} &= \Delta_x (\Delta_{yy}^2 z_{ij}) = \Delta_x (z_{ij+2} - 2z_{ij+1} + z_{ij}) = \\ &= (z_{i+1,y+2} - 2z_{i+1,y+1} + z_{i+1,y}) - \\ &- (z_{i,j+2} - 2z_{i,j+1} + z_{i,j}). \end{aligned} \quad (3)$$

С использованием разности функций двух переменных  $z = f(x, y)$  можно построить интерполяционный полином, аналогичный интерполяционному полиному Ньютона. Предположим, что  $P(x, y)$  целый полином, где

$$\Delta_x^{m+n} m_y n P(x_0 y_0) = \Delta^{m+n} z_{00}, \quad (4)$$

где  $m, n = 0, 1, 2, \dots$ .

Разложение полинома  $P(x, y)$  по обобщенным степеням разностей  $x - x_0$  и  $y - y_0$  запишется следующим образом:

$$\begin{aligned} P(x, y) &= C_{00} + C_{10} (x - x_0) + C_{01} (y - y_0) + \\ &+ C_{20} (x - x_0)(x - x_1) + C_{11} (x - x_0)(y - y_0) + \\ &+ C_{02} (y - y_0)(y - y_1) + \dots . \end{aligned} \quad (5)$$

Поскольку  $x = x_0$  и  $y = y_0$ , то с учетом формулы (4) полином примет вид

$$P(x_0 y_0) = z_{00} = C_{00}. \quad (6)$$

Составив два полинома  $P(x, y)$  конечных разностей первого порядка, получим уравнение

$$\begin{aligned} \Delta_x P(x, y) &= C_{10} h + 2C_{20} h(x - x_0) + C_{11} h(y - y_0) + \dots , \\ \Delta_x P(x, y) &= C_{01} k + C_{11} k(x - x_0) + 2C_{02} k(y - y_0) + \dots . \end{aligned} \quad (7)$$

С учетом того, что  $x = x_0$  и  $y = y_0$  и на основании формулы (4) получим

$$\begin{aligned} \Delta_x P(x_0, y_0) &= \Delta^{110} z_{00} = C_{10} h; \\ \Delta_y P(x_0, y_0) &= \Delta^{0+1} z_{00} = C_{01} k, \end{aligned} \quad (8)$$

$$\text{где } C_{10} = \frac{\Delta^{110} z_{00}}{h}; \quad C_{01} = \frac{\Delta^{0+1} z_{00}}{k}; \quad (9)$$

Найдем два полинома  $P(x, y)$  конечных разностей второго порядка:

$$\begin{aligned} \Delta_{xx} P(x, y) &= 2! C_{20} h^2 + \dots, \\ \Delta_{xy} P(x, y) &= C_{11} h k + \dots, \\ \Delta_{yy} P(x, y) &= 2! C_{02} k^2 + \dots . \end{aligned} \quad (10)$$

При  $x = x_0$  и  $y = y_0$  полином второго порядка примет следующий вид:

$$\begin{aligned} \Delta_{xx} P(x_0, y_0) &= \Delta^{2+0} z_{00} = 2! C_{20} h^2; \\ \Delta_{xy} P(x_0, y_0) &= \Delta^{1+1} z_{00} = C_{11} h k; \\ \Delta_{yy} P(x_0, y_0) &= \Delta^{0+2} z_{00} = 2! C_{02} k^2, \end{aligned} \quad (11)$$

$$\text{где } C_{20} = \frac{1}{2!} \frac{\Delta^{2+0} z_{00}}{h^2}, \quad C_{11} = \frac{1}{2!} \frac{\Delta^{1+1} z_{00}}{h k}, \quad C_{02} = \frac{1}{2!} \frac{\Delta^{0+2} z_{00}}{k^2}.$$

Аналогично вычисляем дальнейшие коэффициенты разложения выражения (5). Подставив найденные коэффициенты в формулу (5), получим



интерполяционный полином для функции двух переменных:

$$P(x, y) = z_{00} + \left[ \frac{\Delta^{1+0} z_{00}}{h} (x - x_0) + \frac{\Delta^{0+1} z_{00}}{k} (y - y_0) \right] + \\ + \frac{1}{2!} \left[ \frac{\Delta^{2+0} z_{00}}{h^2} \times (x - x_0)^2 + 2 \frac{\Delta^{1+1} z_{00}}{hk} (x - x_0)(y - y_0) + \right. \\ \left. + \frac{\Delta^{0+2} z_{00}}{k^2} (y - y_0)^2 \right] + \dots \quad (12)$$

При интерполировании функции  $f(x, y)$

$$f(x, y) \approx P(x, y) \quad (13)$$

для удобства вычислений введем переменные

$$\frac{x - x_0}{h} = p; \frac{y - y_0}{k} = q. \quad (14)$$

В этом случае  $\frac{x - x_1}{h} = p - 1; \frac{y - y_1}{k} = q - 1$  и т.д.

В результате принятых обозначений формула (12) примет следующий вид:

$$z \approx z_{00} + (p\Delta^{1+0} z_{00} + q\Delta^{0+1} z_{00} + \frac{1}{2!} [p(p-1)\Delta^{2+0} z_{00} + \\ + 2pq\Delta^{1+1} z_{00} + q(q-1)\Delta^{0+2} z_{00}]) + \dots, \quad (15)$$

где  $x = x_0 + ph$ ,  $y = y_0 + qk$ .

Если предположить, что  $p = 0$  или  $q = 0$ , то формула 5 перейдет в соответствующую интерполяционную формулу Ньютона:

$$f(x, y) \approx p(x, y) \approx K_1 + K_2(x - x_0) + K_3(y - y_0) + \\ + K_4(x - x_0)^2 + K_5(x - x_0)(y - y_0) + K_6(y - y_0)^2. \quad (16)$$

Поверхность области номинала, устанавливающую функциональную связь номинала, между энергетическим параметром, степенью загрузки и коэффициента вариации можно записать в виде уравнения:

$$P(x, y) = K_1 + K_{2x} + K_{3x} + K_{4x^2} + K_{5xy} + K_{6y^2}, \quad (17)$$

или

$$M(y) = a_0 + a_1 \lambda_M + a_2 v_M + a_3 \lambda_M^2 + a_4 \lambda_M v_M + a_5 v_M^2. \quad (18)$$

Коэффициенты  $K_1 - K_6$  или  $a_0 - a_5$  определяются на ЭВМ по стандартным программам многофакторного регрессионного анализа.

**Заключение.** В результате проведения трех опытов вблизи номинала можно определить значения  $\lambda_M v_M$  и  $M(y)$ . Подставив их в уравнение (18), получим уравнение поверхности представляющее собой аппроксимацию эксплуатационных точек математических ожиданий функциональных параметров с погрешностью не более 2 %. Оно позволит найти экстремумы параметров, необходимые при тестовом диагностировании или при определении максимальной производительности машинно-тракторного агрегата.

#### СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Савельев А.П. Диагностирование тракторов по динамическому состоянию машинно-тракторных агрегатов. – Саранск: Изд-во Мордов. ун-та, 1993.– 220 с.
2. Глотов С.В. Оценка эффективности функционирования тракторов. – Саранск, 2003. – 188 с.
3. Савельев А.П., Калачин С.В., Шкрабак Р.В. Обоснование допустимых значений эксплуатационных параметров в системе «Оператор - машинно-тракторный агрегат» // Известия Санкт-Петербургского государственного аграрного университета. 2011. № 22. – С. 302–305.
4. Савельев А.П. Повышение достоверности диагностирования дизелей по функциональным параметрам // Сельский механизатор. – №2. – М., 2019. – С. 34.

**Савельев Анатолий Петрович**, д-р техн. наук, проф., Национальный исследовательский Мордовский государственный университет им. Н.П. Огарева. Россия.

430005, Республика Мордовия, г. Саранск, ул. Большеистокская, 68.

Тел.: 89272768168.

**Шкрабак Владимир Степанович**, д-р техн. наук, проф. кафедры «Безопасность технологических процессов и производств», Санкт-Петербургский государственный аграрный университет. Россия.

196601, г. Санкт-Петербург – Пушкин, Петербургское шоссе, 2.

Тел.: (812) 451-76-18.

**Ключевые слова:** функциональные параметры двигателей; экстремальные значения; интегрирование функций двух переменных; регрессионный анализ; аппроксимация.

#### METHOD FOR DETERMINING EXTREME VALUES OF ENGINE FUNCTIONAL PARAMETERS BASED ON THE RESULTS OF EXPERIMENTAL STUDIES

**Saveliev Anatoly Petrovich**, Doctor of Technical Sciences, Professor, National Research Mordovia State University named after N.P. Ogarev. Russia.

**Shkrabak Vladimir Stepanovich**, Doctor of Technical Sciences, Professor of the chair "Safety of Technological Processes and Productions", St. Petersburg State Agrarian University. Russia.

**Keywords:** functional parameters of engines; extreme values; integration of functions of two variables; regression analysis; approximation.

**A method for determining the extreme values of the functional parameters of engines in extreme studies of machine-tractor units by integrating the function of two variables is presented.**

