



НАЦИОНАЛЬНЫЙ АЭРОКОСМИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ
ИМ. Н. Е. ЖУКОВСКОГО
«ХАРЬКОВСКИЙ АВИАЦИОННЫЙ ИНСТИТУТ»

**ВОПРОСЫ ПРОЕКТИРОВАНИЯ
И ПРОИЗВОДСТВА КОНСТРУКЦИЙ
ЛЕТАТЕЛЬНЫХ АППАРАТОВ**

Сборник научных трудов
Выпуск 42(3)

2005

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ УКРАИНЫ

Национальный аэрокосмический университет

им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный институт»

ISBN 966-662-109-6

75-летию

Национального аэрокосмического университета

им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный институт»
ПОСВЯЩАЕТСЯ

**ВОПРОСЫ ПРОЕКТИРОВАНИЯ И ПРОИЗВОДСТВА
КОНСТРУКЦИЙ ЛЕТАТЕЛЬНЫХ АППАРАТОВ**

42(3) сентябрь 2005

СБОРНИК НАУЧНЫХ ТРУДОВ

Издаётся с января 1984 г.

Выходит 4 раза в год

Харьков «ХАИ» 2005

Учредитель сборника
научных трудов

**Национальный аэрокосмический университет
им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный
институт»**

Утвержден в печать ученым советом Национального аэрокосмического университета им. Н.Е. Жуковского «Харьковский авиационный институт», протокол № 1 от 28 сентября 2005 г.

**Главный
редактор**

Яков Семенович Карпов, доктор технических наук,
профессор, Заслуженный деятель науки и техники Ук-
раины, лауреат Государственной премии Украины

**Редакционная
коллегия**

В.Е. Гайдачук, д-р техн. наук, проф., Заслуженный деятель
науки и техники Украины, лауреат Государственной
премии Украины (заместитель главного редактора);
С.А. Бычков, д-р техн. наук, проф., лауреат Государствен-
ной премии Украины;
А.В. Гайдачук, д-р техн. наук, проф.;
А.Г. Гребеников, д-р техн. наук, проф.;
В.Ф. Забашта, д-р техн. наук, ст. науч. сотр., лауреат
Государственной премии Украины;
Д.С. Кива, д-р техн. наук, проф., Заслуженный деятель
науки и техники Украины, лауреат Государственной
премии Украины
В.В. Кириченко, канд. техн. наук, проф.;
В.И. Кобрий, д-р техн. наук, проф.;
В.И. Король, д-р техн. наук, проф., лауреат Государственной
премии Украины
М.Ю. Русин, д-р техн. наук, проф.;
В.Н. Сливинский, д-р техн. наук, ст. науч. сотр.
М.Е. Тараненко, д-р техн. наук, проф.;
П.А. Фомичев, д-р техн. наук, проф., лауреат
Государственной премии Украины;
О.В. Ивановская, канд. техн. наук, доцент.

**Ответственный
секретарь**

Свидетельство о государственной регистрации КВ № 7344 от 27.05.2003 г.

За достоверность информации несут ответственность авторы.

При перепечатке материалов ссылка на сборник научных материалов обязательна.

© Национальный аэрокосмический университет им. Н.Е. Жуковского
«Харьковский авиационный институт», 2005 г.

Содержание

<i>Вниманию авторов.....</i>	3
<i>Тюров В.В., Глушко В.Ю. Метод получения сверхзвуковой струи экстремальных параметров от данной энергетической установки.....</i>	7
<i>Бетин А.В., Дунаев А.А., Тутубалин В.А. Оптимизация системы грузов для доводки центробежных моментов инерции крупномасштабной свободнолетающей модели.....</i>	11
<i>Король В.Н., Бычкова Н.Н. Выбор отделочных операций обработки покрытий авиационных конструкций по критериям экономической целесообразности.....</i>	15
<i>Гайдачук В.Е., Филь С.А. Синтез факторов колебаний, определяющих безопасность пассажиров в салонах гражданских самолетов.....</i>	24
<i>Гребенников А.Г., Клименко В.Н. Сопротивление усталости титанового сплава ВТ6.....</i>	37
<i>Бетин А.В., Бетин Д.А., Горбуленко Е.Ю. Определение размеров конечного элемента массово-инерционных параметров проектируемого изделия.....</i>	47
<i>Бушков Ю.Е. Устойчивость систем трубопроводов летательных аппаратов.....</i>	57
<i>Кривенда С.П. Оценка прочности комбинированного соединительного слоя.....</i>	62
<i>Багмет М.Н., Колтун С.К., Фандеев В.Н., Матюхин В.А., Покатов О.В. Холодная вальцовка лопаток компрессора.....</i>	67
<i>Грицкiv Л.Н. Об определении критических напряжений потери устойчивости сотового заполнителя.....</i>	76
<i>Мельников С.М. Классификация дефектов обшивок сотовых конструкций и задачи определения их полей допусков.....</i>	82
<i>Утенкова В.В. Понятие коэффициента формы крыла самолета в плане и модели его определения.....</i>	77
<i>Колоскова А.Н. Экспериментальные исследования погрешностей изготовления сотового заполнителя.....</i>	82
<i>Мельников С.М. Многоуровневая классификация дефектов сотовых заполнителей из металлической фольги и вытекающие из нее задачи определения их полей допусков.....</i>	94
<i>Долматов Д.А. Профилирование криволинейных каналов при заданном законе течения.....</i>	102
<i>Пигнастый О.М. Инженерно-производственная функция предприятия с серийным или массовым выпуском продукции</i>	111
<i>Корниенко А.П. Экспериментальные исследования характера обтекания изолированных прямого и «арочного» крыльев</i>	118
<i>Аннотации.....</i>	124

Формул и следующее

столи - Text Anal. Kabs. Function Anal. Kabs. Variable Anal. Kabs. L.C.
Состав: Бычкова Н.Н. Гайдачук В.Е. Матюхин В.А. Покатов О.В.
Anal.

тәрділескес - даңытасынан көмекшілікке жеткізгендес болып көрінеді
 в жоупынан янындағы оңапамендең макроолық мәндерден макроолық
 тәсіл ауспанынан-аударады даңытасынан көмекшілікке жеткізгендес болып көрінеді
 УДК 658.51.012

О.М. Пигнастый, канд. техн. наук

III

ИНЖЕНЕРНО-ПРОИЗВОДСТВЕННАЯ ФУНКЦИЯ ПРЕДПРИЯТИЯ С СЕРИЙНЫМ ИЛИ МАССОВЫМ ВЫПУСКОМ ПРОДУКЦИИ

Как известно [1], производственная функция является основным способом описания макроскопических производственных систем. Выбор конкретной модели описания системы зависит от общего состояния экономики в целом и предприятия в отдельности. В идеале соотношения макроэкономической модели должны получаться агрегированием микроскопических описаний [2]. При этом условия агрегируемости должны определять переход от одной макроскопической модели описания к другой, а макроскопические величины описания макроскопической модели связаны между собой через параметры микроскопического описания и не могут быть заданы независимо. Схема агрегирования микроскопических параметров системы для обеспечения связи макроскопических величин технологической структуры экономики, предложенная В.В.Леонтьевым, широко использовалась в моделях межотраслевого баланса. Первоначально в моделях межотраслевого баланса описывались чистые отрасли, выпускающие однородный продукт с помощью только одной технологии. В дальнейшем для описания структурных изменений в производственной системе потребовалось рассматривать чистые отрасли с несколькими технологиями, интенсивность использования которых ограничивалась производственными мощностями. Однако и такое обобщение оказалось слишком узким для моделирования развития технологической структуры. Появились работы Л.В.Канторовича и его школы, в которых рассматривается выбор технологии производства в зависимости от производственной мощности. В рамках минимизации затрат предприятия при условии обеспечения максимального выпуска продукции, изменение во времени производственной мощности предприятия влечет за собой изменение технологии производства. Возникла потребность в моделях, допускающих большое множество технологий производства. Такая модель была предложена в работах Х. Хаутеккера [3] и Л. Иохансена [4,5] и на текущий момент является одним из главных инструментов исследования структурных изменений в конкретных отраслях промышленности. Основным предположением в модели Хаутеккера-Иохансена является гипотеза о том, что при создании мощности производственного предприятия осуществляется выбор технологии, по которой эта мощность может функционировать. Таким образом, в каждый момент времени производственные мощности оказываются распределенными по технологиям. Изменение этого распределения регулируется медленными процессами перспективного развития отрасли, связанного с перспективным развитием отрасли или предприятия. В модели Хаутеккера-Иохансена удается описать функционирование системы на макроскопическом уровне с помощью

агрегированной производственной функцией, которая сопоставляет заданным исходным условиям максимально возможный выпуск в задаче распределения ресурсов. Модель Хаутеккера-Иохансена дает макроскопическое описание производства на основе информации о распределении мощностей по технологиям. Этот подход позволяет описать в терминах изменения производственной функции влияние на производство экономических явлений, которые допускают интерпретацию на микроуровне в терминах изменения распределения производственных мощностей по технологиям. Модель Хаутеккера-Иохансена позволяет описать новый класс экономических эффектов, связанных со структурными изменениями в производстве на микроскопическом уровне. В работе К.Сато [6] был поставлен вопрос обобщения модели Хаутеккера-Иохансена. Предполагалось рассматривать более общий класс производственных функций на микроскопическом уровне – допускающих замену производственных факторов. Исследование такой модели позволило распространить подход Хаутеккера-Иохансена на более широкий класс производственных систем. Отличительной особенностью предложенных моделей является то, что технология задается вектором $\vec{x} = (x_1, \dots, x_n)$ коэффициентов затрат n-видов производственных факторов текущего пользования на выпуск единицы продукции. К производственным факторам текущего пользования относятся такие факторы, у которых срок службы по порядку величины совпадает с характерным временем производственного цикла. Функционирование имеющихся технологий описываются неоклассическими производственными функциями на микроуровне вида [2]:

$$F_0 = \left(\frac{u_1}{x_1}, \dots, \frac{u_n}{x_n} \right) = \min \left(\frac{u_1}{x_1}, \dots, \frac{u_n}{x_n} \right), \quad (1)$$

где $\vec{u} = (u_1, \dots, u_n)$ вектор затрат производственных факторов текущего пользования. Неоклассическая производственная функция (1) рассматривает суммарно требуемые ресурсы $\vec{x} = (x_1, \dots, x_n)$ на производство единицы продукции, но не затрагивает вопроса о том, как они распределены вдоль технологической цепочки производственного процесса. Как известно, технология производства определяется видом технологических операций и их последовательностью выполнения. На каждой технологической операции происходит воздействие на операционную заготовку посредством потребления производственных ресурсов. Тем самым, производственные ресурсы (производственные факторы текущего пользования) j -го вида могут быть использованы на разных технологических операциях производства продукции:

$$x_j = \int_0^{S_d} \tilde{x}_j(S) \cdot dS, \quad (2)$$

где интегрирование произведено вдоль технологической цепочки производственного процесса. Плотность распределения производственных ресурсов $\tilde{x}_j(S)$ вдоль технологической цепочки $[0; S_d]$ задается маршрутными и технологическими картами движения операционной заготовки. В ходе движения операционной заготовки вдоль технологической цепочки на заготовку осуществляется перенос производственных затрат S_j (грн.) от нуля до средней себестоимости готовой продукции S_d . Вопрос распределения потребления производственных ресурсов тесно связан с вопросом функционирования производственных систем, определяет их устойчивость и управляемость. Если же производственный цикл имеет продолжительность, соизмеримую с периодом поставки сырья, материалов и комплектующих, то вопрос распределения потребления производственных ресурсов вдоль технологической цепочки производственного процесса напрямую связан с вопросом управления производственными запасами предприятия. В связи с этим, вопрос влияния распределения потребления производственных ресурсов вдоль технологической цепочки приобретает для функционирования предприятия особо важное значение.

Рассмотрим производственную систему с массовым выпуском продукции и составляющими ее отдельными элементами – базовыми продуктами [7]. Под базовым продуктом будем понимать элемент большой системы, на который происходит перенос затрат производственной системы (затрат сырья, материалов, электроэнергии, вещественного труда) через орудия труда посредством увеличения его стоимости в ходе движения вдоль технологической цепочки. Другими словами, базовый продукт представляет собою заготовку или некий полуфабрикат, постепенно превращающийся в готовое изделие в ходе своего движения вдоль технологической цепочки. Состояние производственной системы будем определять как состояние множества базовых продуктов, каждый из которых находится на конкретной технологической операции. При построении модели производственного процесса за базовый продукт модели может быть взято выпускаемое производством изделие. Весь производственный процесс изготовления базового продукта (процесс перенесения затрат S_j (грн.) на единичный базовый продукт от нуля до средней себестоимости S_d по мере продвижения вдоль технологической цепочки) разобъем на элементарные участки dS_j технологической цепочки, $dS_j \ll S_d$. Состояние базового продукта будем описывать

микроскопическими величинами (S_j, μ_j) , где $\lim_{\Delta t \rightarrow 0} \mu_j = \frac{\Delta S_j}{\Delta t}$ (грн/час) –

сумма затрат в единицу времени, которые несет предприятие на изготовление j -го базового продукта ($0 \leq j \leq N$, N – количество базовых

продуктов, находящихся в производственном процессе на всей технологической цепочке производства) в текущий момент времени [8]. Состояние производственной системы в некоторый момент времени будет определено, если определены в некоторый момент микроскопические величины ($S_1, \mu_1; \dots, S_N, \mu_N$) состояния базовых продуктов. Согласно этому принципу, рассматриваемая производственная система характеризуется функцией $J_{\Pi}(t, S_j, \mu_j)$. Функция $J_{\Pi}(t, S_j, \mu_j)$ является функцией Лагранжа производственной системы предприятия и для партии базовых продуктов размером N_{part} может быть представлена с точностью до членов второго порядка малости в виде суммы функций «центрального» базового продукта $J_{\Pi_part}(t, S, \dot{S})$ и границы партии $J_{\Pi_part}(t, \varepsilon, \dot{\varepsilon})$:

$$J_{\Pi_part}(t, S_j, \dot{S}_j) = J_{\Pi_part}(t, S, \dot{S}) + J_{\Pi_part}(t, \varepsilon, \dot{\varepsilon}), \quad \frac{J_{\Pi_part}(t, \varepsilon, \dot{\varepsilon})}{J_{\Pi_part}(t, S, \dot{S})} \ll 1 \quad (3)$$

где

$$\begin{aligned} J_{\Pi_part}(t, S, \dot{S}) &= \sum_{j=1}^{N_{part}} \frac{a_S \cdot \dot{S}^2}{2} - \Phi_{(\Pi - \Pi)_j}(t, S) \Big|_0 \cdot N_{part}, \\ J_{\Pi_part}(t, \varepsilon, \dot{\varepsilon}) &= \sum_{j=1}^{N_{part}} \frac{a_S \cdot \dot{\varepsilon}_j^2}{2} - \frac{1}{2} \cdot \left. \frac{\partial^2 \Phi_{(\Pi - \Pi)}}{\partial S^2} \right|_0 \cdot \sum_{i=1}^{N_{part}} \sum_{j=1}^{N_{part}} \varepsilon_j \cdot \varepsilon_i \end{aligned}$$

Коэффициент пропорциональности a_S определяет выбор размерности системы единиц для описания производственной системы; $\Phi_{(\Pi - \Pi)}(t, S_j)$ - интегральная инженерно-производственная функция предприятия [7], задаваемая документооборотом предприятия через таблицы норм расхода сырья (материалов), нормативных цен на сырье (материалы), сменных норм и расценок за выполнение работником технологических операций. Тот факт, что функция Лагранжа производственной системы содержит только $S_j(t)$, $\mu_j(t)$, но не более высокие производные является выражением утверждения, что состояние производственной системы предприятия полностью определяется знанием координат $S_j(t)$ и их скоростей изменения во времени $\mu_j(t)$. Для описания состояния партии базовых продуктов используются групповые переменные:

$$S = \frac{1}{N_{part}} \cdot \sum_{j=1}^{N_{part}} S_j, \quad S_j = S + \varepsilon_j, \quad \dot{S} = \frac{1}{N_{part}} \cdot \sum_{j=1}^{N_{part}} \dot{S}_j, \quad \dot{S}_j = \dot{S} + \dot{\varepsilon}_j \quad (4)$$

Сумма ряда $\sum_{i=1}^{N_{part}} \sum_{j=1}^{N_{part}} \varepsilon_j \cdot \varepsilon_i$ в выражении для функции Лагранжа (3) может быть представлена в виде

$$\sum_{i=1}^{N_{\text{норм}}} \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j \cdot \varepsilon_i = \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j^2 + 2 \cdot \sum_{i>j} \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j \cdot \varepsilon_i \quad (5)$$

Дисперсия суммы случайных величин равна сумме всех элементов ковариационной матрицы $\|K_{n,m}\|$ (9, стр. 269). Так как ковариационная матрица симметрична относительно главной диагонали, то:

$$D \left[\sum_{i=1}^{N_{\text{норм}}} \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j \cdot \varepsilon_i \right] = \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} D[\varepsilon_j^2] + 2 \cdot \sum_{i=1}^{N_{\text{норм}}} \sum_{j>i} K_{i,j} [\varepsilon_j, \varepsilon_i] \quad (6)$$

Случайные величины ε_j и ε_i независимы, не коррелируют между собой (9, стр. 271):

$$K_{i,j} [\varepsilon_j, \varepsilon_i] = 0, \quad \sum_{i=1}^{N_{\text{норм}}} \sum_{j>i} K_{i,j} [\varepsilon_j, \varepsilon_i] = 0, \quad D \left[\sum_{i=1}^{N_{\text{норм}}} \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j \cdot \varepsilon_i \right] = \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} D[\varepsilon_j^2] \quad (7)$$

И

$$\sum_{i=1}^{N_{\text{норм}}} \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j \cdot \varepsilon_i = \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j^2 + 0 \left(\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j^2 \right), \quad (8)$$

Через $0 \left(\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j^2 \right)$ обозначены члены более высокого порядка малости по

сравнению со слагаемым $\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j^2$. Сумма ряда $\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \dot{\varepsilon}_j^2$ может быть

записана через групповую случайную величину $\dot{\varepsilon} = \frac{1}{N_{\text{норм}}} \cdot \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \dot{\varepsilon}_j$ с

математическим ожиданием

$$M[\dot{\varepsilon}] = M \left[\frac{1}{N_{\text{норм}}} \cdot \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \dot{\varepsilon}_j \right] = \frac{1}{N_{\text{норм}}} \cdot \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} M[\dot{\varepsilon}_j] = M[\dot{\varepsilon}_j] = 0; \quad (9)$$

и дисперсией

$$\begin{aligned} D[\dot{\varepsilon}] &= D \left[\frac{1}{N_{\text{норм}}} \cdot \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \dot{\varepsilon}_j \right] = \left(\frac{1}{N_{\text{норм}}} \right)^2 \cdot D \left[\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \dot{\varepsilon}_j \right] = \left(\frac{1}{N_{\text{норм}}} \right)^2 \cdot \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} D[\dot{\varepsilon}_j] = \\ &= \left(\frac{1}{N_{\text{норм}}} \right)^2 \cdot N_{\text{норм}} \cdot D[\dot{\varepsilon}_j] = \frac{D[\dot{\varepsilon}_j]}{N_{\text{норм}}} = \frac{\sigma^2}{N_{\text{норм}}} = (\sigma_{\dot{\varepsilon}})^2; \end{aligned} \quad (10)$$

$$\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \dot{\varepsilon}_j^2 = \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} (\dot{\varepsilon} + \Delta_{\varepsilon_j})^2 = \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} (\dot{\varepsilon}^2 + 2 \cdot \dot{\varepsilon} \cdot \Delta_{\varepsilon_j} + (\Delta_{\varepsilon_j})^2) = \sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \dot{\varepsilon}^2 + 0 \left(\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} (\Delta_{\varepsilon_j})^2 \right) \quad (11)$$

Сумма ряда $\sum_{j=1}^{N_{\text{норм}}} \varepsilon_j^2$ может быть представлена в виде канонического разложения случайной величины ε_j :

$$\varepsilon_j(t) = \int_{t_{\text{нач}}}^t \dot{\varepsilon}_j(\tau) \cdot d\tau \quad \text{или} \quad \varepsilon_j(t_i) = \sum_{k=1}^i \dot{\varepsilon}_j(t_k) \cdot \Delta t + O(\Delta t^2), \quad (12)$$

где посредством $O(\Delta t^2)$ - представлены члены более высокого порядка малости (9, стр.264). Делая подстановку

$$\dot{\varepsilon}_j = \dot{\varepsilon} + \Delta_{\varepsilon_j} \quad (13)$$

случайная величина ε_j может быть представлена:

$$\varepsilon_j(t) = \int_{t_{\text{нач}}}^t (\dot{\varepsilon}(\tau) + \Delta_{\varepsilon_j}(\tau)) \cdot d\tau = \int_{t_{\text{нач}}}^t \dot{\varepsilon}(\tau) \cdot d\tau + \int_{t_{\text{нач}}}^t \Delta_{\varepsilon_j}(\tau) \cdot d\tau \quad (14)$$

или

$$\varepsilon_j(t_i) = \sum_{k=1}^i (\dot{\varepsilon}(t_k) + \Delta_{\varepsilon_j}(t_k)) \cdot \Delta t + O(\Delta t^2) = \sum_{k=1}^i \dot{\varepsilon}(t_k) \cdot \Delta t + O(\Delta t^2). \quad (15)$$

Под $\int_{t_{\text{нач}}}^t \Delta_{\varepsilon_j}(\tau) \cdot d\tau$ и $O(\Delta t^2)$ следует понимать более высокие члены канонического разложения случайной величины $\dot{\varepsilon}_j$. Последнее дает возможность записать функцию Лагранжа

$$J_{\Pi_парт}(t, S_j, \dot{S}_j) = \left(\frac{a_S \cdot \dot{S}^2}{2} - \Phi_{(\Pi - \Pi)_j}(t, S) \Big|_0 + \frac{a_S \cdot \dot{\varepsilon}^2}{2} - \frac{1}{2} \cdot \frac{\partial^2 \Phi_{(\Pi - \Pi)}}{\partial S^2} \Big|_0 \cdot \varepsilon^2 \right) \cdot N_{\text{парт}} \quad (16)$$

Из свойств функции Лагранжа следует, что умножение функции Лагранжа $J_{\Pi}(t, S_j, \mu_j)$ на произвольную постоянную не отражается на уравнениях движения описываемой системы, а приводит только к выбору определенной системы единиц, с использовании которых происходит построение модели:

$$J_{\Pi}(t, S, \dot{S}, \varepsilon, \dot{\varepsilon}) = \frac{a_S \cdot \dot{S}^2}{2} - \Phi_{(\Pi - \Pi)_j}(t, S) \Big|_0 + \frac{a_S \cdot \dot{\varepsilon}^2}{2} - \frac{1}{2} \cdot \frac{\partial^2 \Phi_{(\Pi - \Pi)}}{\partial S^2} \Big|_0 \cdot \varepsilon^2 \quad (17)$$

Функции Лагранжа для партии базовых продуктов состоят из двух слагаемых, отличающихся друг от друга порядком малости $\frac{J_{\Pi}(t, \varepsilon, \dot{\varepsilon})}{J_{\Pi}(t, S, \dot{S})} \ll 1$.

Слагаемые более высокого порядка малости в рассмотрение не включены. Запишем для рассматриваемой функции Лагранжа уравнения Эйлера, представляющие собой уравнения движения системы в переменных $t, S, \dot{S}, \varepsilon, \dot{\varepsilon}$:

$$\frac{\partial J_{\Pi}(t, S, \dot{S}, \varepsilon, \dot{\varepsilon})}{\partial S} - \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial J_{\Pi}(t, S, \dot{S}, \varepsilon, \dot{\varepsilon})}{\partial \dot{S}} \right) = 0; \quad \frac{\partial J_{\Pi}(t, S, \dot{S}, \varepsilon, \dot{\varepsilon})}{\partial \varepsilon} - \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial J_{\Pi}(t, S, \dot{S}, \varepsilon, \dot{\varepsilon})}{\partial \dot{\varepsilon}} \right) = 0 \quad (18)$$

$$\ddot{S} = - \frac{\partial \Phi_{(\Pi - \Pi)_j}(t, S)}{\partial S} \quad \text{для «центрального» базового продукта,} \quad (19)$$

$$\ddot{\varepsilon} = - \left. \frac{\partial^2 \Phi_{(I_P)}}{\partial S^2} \right|_0 \cdot \varepsilon \quad \text{для границы партии базовых продуктов,} \quad (20)$$

при условиях построении модели

$$\dot{\varepsilon}^2 \langle\langle \dot{S}^2, \left. \frac{\partial^2 \Phi_{(I_P)}}{\partial S^2} \right|_0 \rangle\langle \frac{\Phi_{(I_P)}(t, S)|_0}{\sqrt{\varepsilon^2}} \rangle \quad (21)$$

Вывод

Записана функция Лагранжа для партии базовых продуктов производственной системы (17) с точностью до членов второго порядка малости, которые определяются условиями (21). Получены уравнения состояния (19), (20), описывающие поведения базовых продуктов партии. Последнее дает возможность исследовать состояние базовых продуктов при движении партии через состояние «центрального» базового продукта и параметры расплывания границы партии базовых продуктов.

Список использованных источников

1. В.В. Леонтьев Исследования структуры американской экономики. – М.: Государственное статистическое издательство, 1958. - 640 с.
2. А.А. Шананин. Обобщенная модель чистой отрасли производства. // Математическое моделирование, 1997, том 9, №9, с.117-127
3. H.S. Houthakker. The Pareto distribution and the Cobb-Douglas production function in activity analysis. // Rev. Econ. Studies, 1955 – 56, v.23(1), №60, p.27-31.
4. L.Johansen. Outline of an approach to production studies. // Mem. Inst. Econ. Univ. of Oslo, 28 April, Oslo, 1969
5. L. Johansen, T. Hersoug. Derivation of macro production functions from distributions of micro units with respect to input coefficients. Some mathematical illustrations. // Mem. Inst. Econ. Univ. of Oslo, 28 October, Oslo, 1969
6. K. Sato. Production function and aggregation. Amsterdam-London, North Holland Co., 1975.
7. Демуцкий В.П., Пигнастая В.С., Пигнастыі О.М. Теория предприятия: Устойчивость функционирования массового производства и продвижения продукции на рынок. Х.: ХНУ, 2003 .-272стр
8. Демуцкий В.П., Пигнастая В.С., Пигнастыі О.М. Стохастическое описание экономико-производственных систем с массовым выпуском продукции – Доповіді Національної академії наук України, 2005. –N7– С.66-71
9. Венцель Е.С., Овчаров Л.А. Теория случайных процессов и ее инженерные приложения. – М.: Высшая школа, 2000. -383с.

Долматов Д.А. – Вопросы проектирования и производства конструкций летательных аппаратов. Сб. науч. тр. Нац. аэрокосмич. ун-та им. Н.Е. Жуковского «ХАИ». Вып. 42(3). Харьков: НАКУ, 2005. – с. 102-110.

Проведен анализ течения газового потока в криволинейных каналах на примере надлопаточного канала тангенциальной турбины. Рассмотрен вопрос взаимодействия потока со стенкой и рассчитаны углы поворота потоков в каналах различной формы. Изучены основные особенности влияния геометрической формы канала на гидравлические потери и на углы отклонения течения. Сделаны предложения по дальнейшим направлениям разработки оптимизационных схем.

Іл. 4. Бібліогр.: 2 назв.

Проведено аналіз течії газового потоку в криволінійних каналах на прикладі надлопаткового каналу тангенціальної турбіни. Розглянуто питання взаємодії потоку зі стінкою та розраховано кути повороту потоків в каналах різноманітної форми. Вивчені головні особливості впливу геометричної форми каналу на гідравлічні втрати та на кути відхилення течії. Зроблено пропозиції щодо подальших напрямків розробки оптимізаційних схем.

Іл. 4. Бібліогр.: 2 найм.

УДК 658.51.012

Инженерно-производственная функция предприятия с серийным или массовым выпуском продукции. Пигнастый О.М. – Вопросы проектирования и производства конструкций летательных аппаратов. Сб. науч. тр. Нац. аэрокосмич. ун-та им. Н.Е. Жуковского «ХАИ». Вып. 42(3). Харьков: НАКУ, 2005. – с. 111-117.

Построена математическая модель экономико-производственной системы с массовым выпуском продукции. Состояние элемента производственной системы задается точкой в двумерном фазовом пространстве. Введена функция Лагранжа базовых продуктов производственной системы и оценены составляющие ее слагаемые.

Бібліогр.: 9 назв.

Побудовано математичну модель економіко-виробничої системи з масовим випуском продукції. Стан елементу виробничої системи задається точкою у двовимірному фазовому просторі. Введено функцію Лагранжа базових продуктів виробничої системи та оцінено її складові.

Бібліогр.: 9 найм.

УДК 533.602

Экспериментальные исследования характера обтекания изолированных прямого и "арочного" крыльев. Корниенко А.П. – Вопросы проектирования и производства конструкций летательных аппаратов. Сб. науч. тр. Нац. аэрокосмич. ун-та им. Н.Е. Жуковского «ХАИ». Вып. 42(3). Харьков: НАКУ, 2005. – с. 118-123.

В статье представлены экспериментальные данные визуализации обтекания изолированного прямого и "арочного" крыла, сделан анализ характера их обтекания.

Іл. 4. Бібліогр.: 8 назв.

У статті представлено експериментальні дані візуалізації обтікання ізольованого прямого й "арочного" крила, зроблено аналіз характеру їх обтікання.

Іл. 4. Бібліогр.: 8 найм.

МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ І НАУКИ УКРАЇНИ
Національний аерокосмічний університет
ім. М.Є. Жуковського "Харківський авіаційний інститут"

**ПИТАННЯ ПРОЕКТУВАННЯ І ВИРОБНИЦТВА
КОНСТРУКЦІЙ ЛІТАЛЬНИХ АПАРАТІВ**

42(3) 2005

Національний аерокосмічний університет
ім. М.Є. Жуковського
"Харківський авіаційний інститут"
Україна, 61070, Харків – 70, вул. Чкалова, 17

**ВОПРОСЫ ПРОЕКТИРОВАНИЯ И ПРОИЗВОДСТВА
КОНСТРУКЦИЙ ЛЕТАТЕЛЬНЫХ АППАРАТОВ**

42(3) сентябрь 2005

Редактор Ивановская О.В.

Оригинал-макет изготовлен на кафедре авиационного материаловедения
Национального аэрокосмического университета им. Н.Е. Жуковского
«Харьковский авиационный институт»

Подписано в печать 30.09.2005
Формат 60x84 1/16 Бумага офс. №2. Офс. печать.
Условн.-печатн. лист. 7,2. Учет.-изд. лист. 8,1 Т. 200 экз.

Национальный аэрокосмический университет
им. Н.Е. Жуковского
«Харьковский авиационный институт»
Украина, 61070, Харьков – 70, ул. Чкалова, 17

Отпечатано в типографии АНТК «Антонов»
03062, Киев, ул. акад. Туполева, 1, зак. 2199

Программа восстановления качества при отсутствии специальных
установок для обработки и испытания деталей из алюминиево-магниевого сплава
представлена в виде набора из 12 листов, включая схемы, таблицы, формулы и
программы для вычисления коэффициентов коррекции и отображения