

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ
МОСКОВСКИЙ ФИЗИКО-ТЕХНИЧЕСКИЙ ИНСТИТУТ
(ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ)



Утверждаю в печать
Проректор по инновационной и научной работе
Муравьев А.А.
_____ 19 декабря 2011 г.

ТРУДЫ

54-й НАУЧНОЙ КОНФЕРЕНЦИИ МФТИ

Проблемы фундаментальных и прикладных естественных и
технических наук в современном информационном обществе

60 лет МФТИ

10–30 ноября 2011 года

УПРАВЛЕНИЕ И ПРИКЛАДНАЯ МАТЕМАТИКА

Том 1



Декан факультета

_____ 19 декабря 2011 г.

Москва–Долгопрудный–Жуковский

МФТИ

2011

Наиболее удачная нелинейная модель разработана Р. Гудвином на основе модели Филипса с добавлением нелинейного элемента.

Главным недостатком указанных математических моделей является изолированное рассмотрение экономического роста и циклических колебаний. А. Акаев предложил решение данной проблемы.

Следуя за А. Акаевым, рассмотрим модель Филипса с нелинейным акселератором в форме Гудвина. Путем модификации этой модели получено уравнение

$$\frac{1}{\lambda} \frac{d^2 Y}{dt^2} + \left\{ 1 + \frac{k}{\lambda} - k\nu \left[1 - \chi \frac{4}{3} \left(\nu \frac{dY}{dt} \right)^2 \right] \right\} \frac{dY}{dt} - (1-s) \frac{dY^e}{dt} + kY - k(1-s)Y^e = \frac{dA}{dt} + kA.$$

Данное уравнение рассматривается в том числе в виде стохастического, однако стохастика вводится произвольным образом в виде члена типа $\sqrt{\varepsilon} \sigma_\xi \xi(t)$, где $\xi(t)$ — гауссовский «белый шум», σ_ξ — среднее квадратичное отклонение $\xi(t)$. Нами исследован вопрос введения стохастической части, согласованной с детерминистической.

Литература

1. Акаев А.А. Анализ решений общего уравнения макроэкономической динамики // Экономика и математические методы. — 2008. — Т. 44, № 3. — С. 62–78.
2. Аллен Р. Математическая экономия. — М.: Издательство иностранной литературы, 1963.
3. Гардинер К.В. Стохастические методы в естественных науках. — М.: Мир, 1986.

УДК 517.958

Уравнения Максвелла в криволинейных координатах в голономном базисе

А.В. Королькова, Д.С. Кулябов

Российский университет дружбы народов

При моделировании волноводов часто возникает необходимость поиска решения в криволинейных системах координат. Однако, в отличие от теории поля, где обычно используют голономный базис $\frac{\partial}{\partial x^i}$ (взятый относительно приращения координаты), в электродинамике исторически используют векторный базис $\frac{\partial}{\partial s^i}$ (взятый относительно приращений интервала). Целью работы была запись уравнения Максвелла в произвольной (криволинейной) системе координат. Поскольку формализм работы с криволинейными системами координат в векторном формализме громоздок и крайне слабо разработан, то представляется оправданным применение тензорного формализма. Для этого устанавливается связь между векторным и тензорным формализмом, выписываются соответствующие уравнения Максвелла, приводятся примеры записи уравнений в некоторых криволинейных координатах.

В работе используется формализм абстрактных индексов. Светлым шрифтом обозначается абстрактный индекс (α), полужирным с подчёркиванием — компонентный индекс тензора ($\underline{\alpha}$). Присутствие в некотором выражении компонентного индекса означает, что в него косвенным образом введён некоторый (произвольный) базис, а сами индексы подчиняются правилу суммирования Эйнштейна (суммирование по всякому численному индексу, который встречается в одном члене выражения дважды: вверху и внизу). Абстрактные индексы имеют организующее значение.

Будем обозначать векторный базис штрихом. Для ортогональных координат в векторном формализме вводятся коэффициенты Ламе:

$$h_{\underline{i}}^{i'} = \sqrt{\frac{g_{ii}}{g_{i'i'}}}.$$

Тогда связь между векторными и тензорными компонентами можно записать следующим образом:

$$f^{\underline{i}'} = f^i h_{\underline{i}}^{i'},$$

$$f_{\underline{i}'} = \frac{f_i}{h_{\underline{i}}^{i'}}.$$

Считая, что связность согласована с метрикой (т. е. связностями являются символы Кристоффеля), заменим в уравнениях Максвелла ковариантные производные частными (в системе СГС):

$$\frac{1}{\sqrt{g^{(3)}}} \varepsilon^{ijk} \partial_j E_k = -\frac{1}{c} \frac{\partial B^i}{\partial t};$$

$$\frac{1}{\sqrt{g^{(3)}}} \varepsilon^{ijk} \partial_j H_k = \frac{1}{c} \frac{\partial D^i}{\partial t} + \frac{4\pi}{c} j^i;$$

$$\frac{1}{\sqrt{g^{(3)}}} \partial_i (\sqrt{g^{(3)}} D^i) = 4\pi \rho;$$

$$\frac{1}{\sqrt{g^{(3)}}} \partial_i (\sqrt{g^{(3)}} B^i) = 0.$$

Литература

1. Пенроуз Р., Риндлер В. Спиноры и пространство-время. Два-спинорное исчисление и релятивистские поля. — М.: Мир, 1987. — 528 с.
2. Терлецкий Я.П., Рыбаков Ю.П. Электродинамика: учебное пособие для студентов физ. спец. университетов. — 2-е изд., перераб. — М.: Высш. шк., 1990. — 352 с.

УДК 66.021.1+532.5

Критерий мощности для аппаратов с двухъярусными открытыми турбинными мешалками

Л.Р. Минибаева

Казанский национальный исследовательский технологический университет

Для расчета поля скорости и гидродинамических характеристик в аппаратах с одной мешалкой на валу и внутренними неподвижными элементами была разработана методика [1], [2], заключающаяся в численном решении системы дифференциальных уравнений сохранения массы и импульса с частными производными в цилиндрических координатах в трехмерной постановке методом контрольного объема (схема segregated) с привлечением комплекса вычислительной гидродинамики Fluent 6.3.

На основе разработанной методики расчета поля скорости и гидродинамических характеристик были исследованы семь цилиндрических аппаратов диаметром