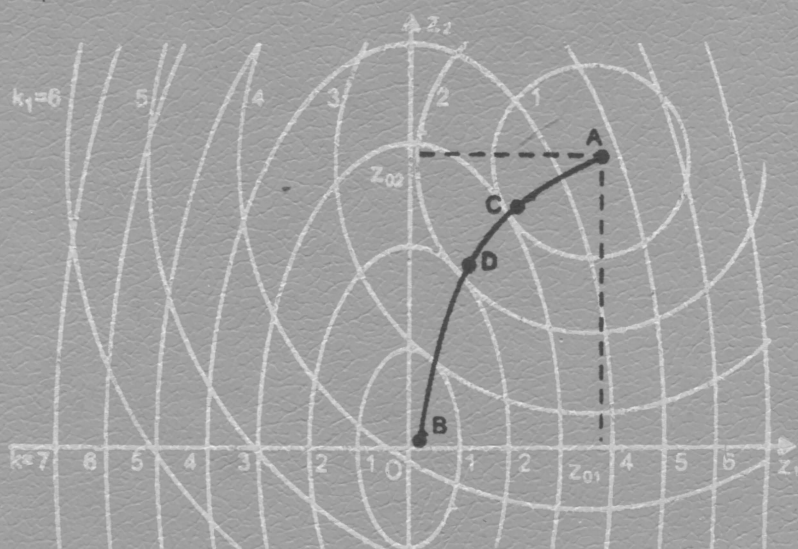


А.Н.Воронин Ю.К.Зиатдинов А.В.Харченко



Сложные технические и эргатические системы

методы исследования

Институт космических исследований НАНУ-НКАУ
Научный центр Военно-Воздушных Сил

А.Н.Воронин Ю.К.Зиатдинов
А.В.Харченко В.В.Осташевский

СЛОЖНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ И ЭРГАТИЧЕСКИЕ СИСТЕМЫ: методы исследования

Утверждено к печати Ученым советом
Института космических исследований НАНУ-НКАУ,
Научно-техническим советом Научного центра
Военно-Воздушных Сил

Харьков, 1997

ББК 39.66
С 76
УДК 519.81:681.51

**ВОРОНИН А.Н., ЗИАТДИНОВ Ю.К., ХАРЧЕНКО А.В.,
ОСТАШЕВСКИЙ В.В.**

Сложные технические и эргатические системы: методы исследования. / Монография. — Харьков: Факт, 1997. — 240с.

ISBN 966-7099-13-X.

В монографии рассмотрены некоторые новые методы, которые были разработаны авторами при исследовании конкретных сложных технических и эргатических систем. Подробно изложена концепция многокритериального теоретико-экспериментального метода, рассмотрены его основные этапы. Предлагается нелокальный подход к решению задач оптимизации, описываются вероятностно-статистические методы, излагается новая концепция нелинейной схемы компромиссов, а также подходы к решению векторных вариационных задач.

Изложены результаты по разработке теоретических основ интенсивной технологии формирования и обоснования облика сложных технических систем применительно к перспективным авиационно-космическим системам, предлагаются новые подходы к исследованию адаптивных эргатических систем управления воздушно-космическим самолетом.

Для специалистов, занимающихся вопросами многокритериальной оптимизации сложных технических и эргатических систем, а также для аспирантов и студентов старших курсов соответствующих специальностей.

Табл. 8. Ил. 42. Библиогр.: с. 229–237 (165 назв.)

Рецензент: Заслуженный деятель науки и техники Украины доктор технических наук профессор А.И.СБИТНЕВ

ББК 39.66

ISBN 966-7099-13-X

© А.Н. Воронин, Ю.К. Зиятдинов,
А.В. Харченко, В.В. Осташевский, 1997
© Издательство «Факт», 1997

ПРЕДИСЛОВИЕ

Современная наука и техника достигли такого уровня, при котором все более актуальными становятся вопросы исследования и разработки сложных технических комплексов различного назначения, в том числе и таких, в состав которых органично включаются люди. В литературе такие системы называются по-разному: большие системы, человеко-машинные (эргатические) системы, сложные системы, интегральные системы, системо-технические комплексы и т.п.

Традиционный подход к исследованию систем управления предусматривает расчленение изучаемой сложной системы на более простые подсистемы со своими локальными критериями. Но части определяют не все свойства целого, есть еще и так называемые «целостные свойства». Например, мы не можем понять музыкальное произведение, изучая отдельные его звуки и такты. Некоторые явления можно понять, лишь изучая весь объект исследования (организм, система и т.п.) целиком. Этот феномен определяется в науке термином «эмерджентность» (англ. *emergence* — возникновение, появление нового). Эмерджентность означает наличие у системы таких целостных свойств, которыми не обладают ее отдельные элементы. Характеристикой эмерджентности является неаддитивность свойств системы, нелинейность связи между свойствами системы и свойствами отдельных составляющих ее элементов. По сути, речь идет о неприменимости к сложным системам, как и к нелинейным системам вообще, принципа суперпозиции: для нелинейных систем результат каждого из воздействий в присутствии другого оказывается не таким, каким он был бы, если бы другие воздействия отсутствовали. Степень эмерджентности системы может быть различной. Так, могут быть системы с полным отсутствием эмерджентности, свойства которых совпадают со свойствами их элементов (аддитивные системы, для которых принцип суперпозиции выполняется). С другой стороны, бывают системы, свойства которых полностью отличны от свойств входящих в них элементов. По некоторым предположениям [89], шкала эмерджентности, рассматриваемой как количественная характеристика сложных систем, является непрерывной.

Но даже эти установленные целостные свойства объекта современная наука вынуждена изучать порознь, а это уже редукция. Другими словами, кроме редукционистских приемов исследования наука сейчас ничего предложить не может. Существует пессимистическое мнение (С.В.Мейен), что подлинно целостное восприятие мира, по-видимому, невозможно в рамках науки, по крайней мере с ее современными традициями, и принадлежит другим сферам человеческого познания, прежде всего искусству.

Между тем, известно, что античные мыслители воспринимали мир именно в целом и не стремились разбить его на простейшие части, понимая, что сумма их не составит целое. Но древние изучали мир не экспериментально, а чисто умозрительно и к тому же исходили из того, что каждое событие имеет некую цель, а изучаемый объект руководствуется неким «стремлением» (телеология).

Сейчас научное мышление в изучении сложных систем выходит на следующий виток диалектической спирали. Становится все более ясно, что редукционизм, дробление на части не может привести к желаемому результату, ибо сложные системы тем и сложны, что их свойства не выводимы из свойств составляющих компонент. И древняя телеология возрождается на новой основе: исследователи, выполняя требования целеполагания, обязательно вводят целевые функционалы (как правило, векторные) — математические прообразы неких «стремлений», которыми руководствуется изучаемая сложная система в своем поведении [90].

В отличие от античных мыслителей, умозрительно изучавших целостный мир, современные ученые создают более или менее абстрактные образы реальной действительности — модели — и оперируют уже с ними, используя тот или иной метод и добиваясь, чтобы результаты исследования были близки к экспериментальным данным. До недавнего времени считалось «хорошим вкусом» (стиль классицизма) выдержать в научном исследовании единство предмета и теоретической концепции (типичная цепочка: одна модель — один критерий — один метод). Стиль современной науки состоит в системном исследовании комплексных проблем. Любой объект рассматривается не изолированно, а в многочисленных и противоречивых взаимосвязях. При этом все чаще используются многообразные модели одного и того же изучаемого явления, чтобы увидеть его с разных точек зрения. Признаком развитой теории становится ее многомодельность и связанная с ней многокритериальность. Многомодельная теория явления должна охватывать и то, что наблюдается, и то, что теоретически не запрещено, но пока не наблюдалось. Таким образом, целостность и многогранность реального мира отображается в многообразии моделей, критериев и методов исследования.

Характерной чертой стиля современной науки является включение в методику решения задач человека (эксперт, лицо, принимающее решение — ЛПР, и т.п.), в отличие от классической науки, возводившей формализацию в абсолют и ставившей целью исключить при описании действительности все сколько-нибудь субъективные суждения. Считалось, что познание следует освобождать от случайностей, пристрастий и слабостей индивидуального человеческого исполнения. Наука строится по строгим правилам логики, и поэтому часто кажется,

что личностное, человеческое — наши идеи, пристрастия, общее представление о мире — тут никакой роли не играют. Но любая логика начинает развиваться от постулатов, от аксиом, которые сами по себе никак логически не обоснованы и их происхождение часто вообще вне-научное... Да, естественные науки изучают объективный мир природы, находящийся вне нас и от нас не зависимый. Но ученый смотрит на этот мир своими собственными глазами, глазами человека определенной эпохи, определенной культуры, наконец, определенного психического и интеллектуального склада, — и все это накладывает неустрашимый отпечаток на его деятельность и результаты этой деятельности [91]. Уже создание и выбор моделей, конкретизация целевого функционала и выбор метода исследования является чисто человеческим делом и несет печать личности исследователя, а в области изучения сложных систем незаменим его личный опыт и интуиция.

Согласно гипотезе фон Неймана существует некий рубеж нарастания сложности систем, начиная с которого невозможно такое описание системы, которое в некотором естественном смысле более просто, чем она сама [92]. Это значит, что абстрактные теоретические модели сложных систем перестают адекватно отражать реальную действительность, если при их создании и использовании не предусмотрена самая тесная связь с экспериментом. Правильная стратегия состоит в применении физики (теоретического механизма) явления для обоснования вида содержательной регрессионной модели, а ее структура и параметры определяются и корректируются обязательно по экспериментальным данным. Такой подход к проблеме нашел воплощение в теоретико-экспериментальном методе.

Первая глава посвящена описанию некоторых новых методов, которые были разработаны при исследовании конкретных сложных технических и эргатических систем. Подробно изложена концепция многокритериального теоретико-экспериментального метода, рассмотрены его основные этапы. Синтез сложных систем обычно сводится к решению той или иной оптимизационной задачи. В главе 1 предлагается нелокальный подход к решению задач оптимизации, имеющий многие преимущества перед традиционными подходами. Методы экспертных оценок излагаются применительно к задачам синтеза структуры векторного целевого функционала и определения значений весовых коэффициентов. Предложена процедура обработки массива данных экспертных оценок, в процессе которой вырабатывается уточненная оценка с учетом компетентности отдельных экспертов и одновременно выясняется степень компетентности того или иного эксперта в решаемой проблеме. Для оценки весовых коэффициентов обобщенного критерия предложен простой и эффективный метод эвристического моделирования. В главе 1 описываются также вероятностно-статисти-

ческие методы, используемые, в частности, для аппроксимации критериальных функций. Предлагается модификация байесовского подхода для повышения эффективности статистических оценок.

Во второй главе рассматриваются многокритериальные задачи управления сложными техническими и эргатическими системами. Излагается новая концепция нелинейной схемы компромиссов, позволяющая в значительной степени формализовать процедуру решения многокритериальных задач. Предложены новые подходы к решению векторных вариационных задач управления. Подробно рассматривается задача моделирования и векторной оптимизации деятельности человека-оператора в эргатической системе. Предлагается принцип рациональной организации сложных многокритериальных систем в тех случаях, когда разработчики имеют возможность в определенных пределах распоряжаться ресурсами, гармонично подбирая адекватный заданным условиям комплекс ограничений.

Третья глава посвящена разработке теоретических основ интенсивной технологии формирования и обоснования облика сложных технических систем. Исследование выполнено применительно к перспективным авиационно-космическим системам. Научную сущность излагаемого подхода составляют методы многокритериальной оптимизации технического облика сложного объекта при заданных ограничениях на параметры и двух противоречивых критериях. Читатель оценит удачную декомпозицию проблемы построения области Парето в рассматриваемом специфическом случае. Оказывается, что если ограничиться рамками квадратичной аппроксимации критериальных функций (см. главу 1) и ввести в рассмотрение именно два противоречивых критерия, то можно построить весьма простую автоматизированную процедуру выбора вариантов технического облика сложного объекта на этапе формирования области эффективных решений. Окончательный выбор предпочтительного варианта из полученной таким образом области Парето остается за исследователем — с использованием либо концепции нелинейной схемы компромиссов (глава 2), либо интерактивных методов.

И, наконец, в четвертой главе рассмотрены некоторые новые подходы к исследованию адаптивных эргатических систем управления. Наиболее интересны адаптивные оптимальные системы, в которых сочетается приспособляемость к условиям функционирования с текущей оптимизацией заданных свойств. Исследование проводится на примере эргатических систем управления летательными аппаратами. Для таких систем вырабатывается стратегия взаимодействия летчика и автоматики, что формально отражается в существовании двух компонент функционала качества. Одна из них обеспечивает достижение цели управления наилучшим образом, а другая оптимизирует состояние летчика в процессе операторской деятельности (соответствен-

по целевой и гомеостатический критерии). Приведена теорема, формулирующая условия парето-оптимальности для адаптивного варианта задачи оптимального эргатического управления, относящегося к классу нестационарных многокритериальных задач. Задача векторной оптимизации ставится и решается в рамках лексикографического подхода (см. главу 2). При этом, исходя из человеко-системной концепции «от человека — к технике», приоритет отдается летчику (гомеостатический критерий). В динамическом варианте лексикографическая задача решается как последовательность изопараметрических задач. Теоретическое исследование иллюстрируется синтезом конкретной адаптивной эргатической системы управления воздушно-космическим самолетом.

Авторы не ставили перед собой цель охватить все многообразие методов исследования сложных технических и эргатических систем управления. Многие из них описаны в цитированной литературе. В нашей монографии приведены, в основном, оригинальные результаты, полученные и апробированные при разработке конкретных технических и эргатических систем, главным образом авиационного и космического направления.

Мы адресуем нашу работу широкому кругу читателей и поэтому старались не перегружать материал громоздкими математическими конструкциями. Нелишне вспомнить, что академик А.Н. Крылов рассматривал утонченную строгость доказательств как торжество науки над здравым смыслом. В то же время мы надеемся, что некоторые теоретические обобщения, приведенные в книге, будут полезны для развития научных методов теории управления сложными системами. Известный кинодраматург Рустам Ибрагимбеков («Белое солнце пустыни», «Утомленные солнцем») пишет: «Произведение должно быть как море. И тот, кто не умеет плавать, должен иметь возможность войти и поплескаться у берега. Тому же, кто умеет плавать, надо предоставить достаточную глубину, чтобы он мог заплывать далеко...». Мы надеемся, что в нашей книге найдут для себя что-то новое и полезное и наши коллеги — специалисты в области исследования сложных технических и эргатических систем и студенты соответствующих специальностей.

Монография написана коллективом авторов под руководством доктора технических наук А.Н. Воронина. Введение и главы 1,2 написаны А.Н. Ворониным; глава 3 — доктором технических наук Ю.К. Зиятдиновым, кандидатом технических наук В.В. Осташевским; глава 4 — доктором технических наук А.В. Харченко.

Авторы благодарны А.В. Королеву, Е.Н. Дудниковой, В.П. Зиятдиновой за их кропотливый труд и терпение при подготовке рукописи к изданию.

ГЛАВА 1

Методы исследования сложных систем

1.1. Теоретико-экспериментальный метод

Для изучения сложных явлений, процессов и объектов современная наука применяет системный подход. Сложный объект исследования не может характеризоваться каким-то одним (например, наиболее «важным» или «типичным») признаком, при его описании должны учитываться одновременно многие неотделимые друг от друга свойства. Иными словами, для исследования сложных объектов современный системный подход требует привлечения всего спектра их свойств. Сложный объект и любой его фрагмент приходится рассматривать не изолированно, а в многочисленных противоречивых взаимодействиях и, что важно, в различных возможных ситуациях.

Сложные системы, находясь в разных условиях (ситуациях, режимах), обнаруживают различные системные свойства, в том числе и не совместимые ни с одной из остальных ситуаций по отдельности. При их изучении применяется подход, состоящий в создании и одновременном сосуществовании не одной, а множества теоретических моделей одного и того же явления, причем некоторые из них концептуально противоречат друг другу. Однако ни одной нельзя пренебречь, поскольку каждая характеризует какое-то свойство изучаемого явления и ни одна не может быть принята как единая, так как не выражает полного комплекса его свойств. Интересно сопоставить сказанное с принципом дополнительности, введенным в науку Нильсом Бором: «...Для воспроизведения целостности явления следует применять взаимоисключающие «дополнительные» классы понятий, каждый из которых может быть использован в своих, особых условиях, но только взятые вместе исчерпывают всю поддающуюся определению информацию» [1].

Множественные свойства сложной системы в той или иной ситуации ее функционирования количественно оцениваются соответствующими частными критериями. В разных ситуациях ранг «наиболее важного» приобретают разные свойства и, соответственно, разные частные критерии. Таким образом, взаимоисключающие «дополнительные» классы понятий, в роли которых выступают отдельные теоретические модели, характеризуются противоречивыми частными критериями, каждый из которых применим в своих, особых условиях. И только полная совокупность частных критериев (векторный критерий) дает возможность адекватной оценки функционирования сложной системы как проявления противоречивого единства всех ее

свойств. Поэтому можно полагать, что многокритериальность представляет собой воплощение принципа дополнительности в методологии исследования сложных систем.

Вообще, одновременное описание явления (объекта) с нескольких сторон всегда дает качественно новое, более совершенное представление об описываемом явлении (объекте) по сравнению с любым «односторонним» описанием. Так, даже два плоских снимка, образующих стереопару, составляют объемное изображение объекта, не говоря о возможностях голографии. Многокритериальный подход, представляющий «стереоскопический» взгляд на оценку функционирования системы, открывает новые пути для совершенствования сложных систем управления. Итак, для целостного восприятия сложной системы в разных условиях ее работы необходимо применять многокритериальный подход, являющийся составной частью теоретико-экспериментального метода.

ОСНОВНЫЕ ПОНЯТИЯ МЕТОДА. Системы рассматриваемого класса состоят из различных по своей физической природе компонент, сложным образом связанных между собой. Часто современные сложные системы имеют в своей структуре человека-оператора или группу людей (эргатические системы [2]). При функционировании в таких системах осуществляются сложные вероятностные процессы, протекающие во времени. Какие же методы следует применять для исследования сложных динамических и, в частности, многокритериальных эргатических (человеко-машинных) систем? Рассмотрим возможности аналитического изучения.

Как известно, при аналитическом исследовании используются те или иные теоретические модели реального явления, построенные на основе различного рода абстракций и идеализаций. Само по себе это следует рассматривать как обычный научный подход, поскольку абстракции и идеализации внутренне присущи методологии науки вообще и являются ее главными средствами. Но в каждом случае нужно изучать вопрос о границах, в которых данная абстракция не приводит к существенному искажению реальной действительности.

Например, одной из важнейших абстракций, принимаемых в теории управления, является абстракция абсолютно изолированной системы. При исследовании системы управления вводится понятие внешних воздействий, подразделяемых на существенные и несущественные. Последними обычно пренебрегают, а для исследования принимают во внимание лишь конечное число существенных внешних воздействий, относительно которых обязательно делают определенные предположения. В стохастических системах задаются статистическими характеристиками (спектральной плотностью и пр.) возмущающих сил, в теории инвариантности делается предположение об

их ограниченности по модулю, в более простых системах задаются лишь внешним воздействием стандартного вида (скачок, импульс, синусоида и др.). После этого система управления изучается как абсолютно изолированная.

При усложнении системы в ней появляются новые элементы и связи, ранее несущественные внешние воздействия могут переходить в ранг существенных. Чем сложнее система, тем больше у нее (и у ее элементов) возможностей для взаимодействия с окружающей средой (и с остальными элементами). Например, человек-оператор, как элемент сложной динамической системы, обычно обладает большими возможностями для взаимодействия как с окружающей средой, так и с другими элементами системы. При исследовании эргатических систем практически невозможно заранее, без экспериментального подтверждения, указать, какие именно факторы реального процесса или явления действительно несущественны для человека-оператора и его деятельности в системе управления. В сложных системах грань между внутренними и внешними воздействиями стирается. Следовательно, чем сложнее система, тем меньше оснований использовать при ее исследовании абстракцию абсолютно изолированной системы. Так же обстоит дело и с другими абстракциями, применяемыми для аналитического исследования сложных систем.

Поэтому чисто теоретический подход, использующий аналитические методы для исследования многокритериальных динамических сложных систем, приводит к достоверным результатам лишь в тривиальных случаях. Не случайным является распространение и развитие в настоящее время методов математической статистики, факторного и регрессионного анализа, планирования эксперимента и других методов, для которых характерно использование экспериментальных данных, и главное, применение этих методов для исследования сложных систем. Чем сложнее система, тем более необходимо обращение к реальной действительности при ее исследовании. В то же время чисто эмпирический подход к изучению явлений и процессов в сложных системах, обеспечивающий высокую достоверность, привязывает полученные результаты и выводы к данной конкретной системе и не обладает прогностическими свойствами.

Наиболее целесообразна такая процедура исследования сложных многокритериальных динамических систем управления, при которой рационально сочетаются универсальность аналитического расчета с достоверностью эксперимента. Такой подход к проблеме нашел отражение в *теоретико-экспериментальном методе*, объединяющем теоретические и экспериментальные процедуры. Отличительной чертой метода является построение абстрактных моделей не умозрительно, а посредством обращения к реальной действительности в

процессе изучения, замыкание теоретического исследования через эксперимент.

Если в состав сложной системы включается человек-оператор (т.е. система является эргатической), то теоретико-экспериментальный метод синтеза предусматривает следующие этапы:

1) аналитическое определение алгоритмической структуры сложной системы (структурный синтез);

2) распределение функций между человеком-оператором и техническими устройствами; определение эргатической структуры [2];

3) многокритериальная оптимизация параметров системы в рамках эргатической структуры с использованием оптимизационных моделей, строящихся по экспериментальным данным (параметрический синтез).

Если сложная система не является эргатической, то этап параметрического синтеза выполняется в рамках алгоритмической структуры.

СТРУКТУРНЫЙ СИНТЕЗ. Этап аналитического структурного синтеза (определение алгоритма, закона управления) выполняется методами общей теории управления, исходя из целей управления, математического описания объекта и условий его функционирования. В результате выполнения этого этапа аналитически выявляются те конкретные функции, которые так или иначе (с человеком или без него) должна выполнять система управления данным объектом для достижения заданных целей при определенных внешних условиях. Достижение заданной цели управления количественно выражается экстремизацией (обычно минимизацией) соответствующего критерия качества. Структурный синтез многокритериальных динамических систем состоит в оптимизации векторных функционалов. Для выполнения этапа синтеза алгоритмической структуры эргатических систем управления в полной мере применимы методы многокритериальной оптимизации динамических систем, изложенные в главе 2.

Как отмечалось выше, аналитическое исследование всегда сопровождается различного рода идеализациями. Необходимые упрощения принимаются как при составлении математического описания (модели) объекта, так и при синтезе векторного критерия качества. На этапе структурного синтеза в состав векторного функционала включаются только те частные критерии, которые характеризуют качество управляемого динамического процесса.

Заметим, что может возникнуть соблазн включить в состав векторного функционала и критерии, характеризующие деятельность человека-оператора, и тем самым выполнить аналитически сразу этап синтеза эргатической структуры. К сожалению, этот путь в большинстве случаев не приводит к цели. Как правило, критерии деятельности человека-оператора в эргатической системе не выражаются аналитически через переменные (координаты) исследуемой системы. Кроме

того, повышение размерности векторного функционала существенно затрудняет аналитическое решение многокритериальной вариационной задачи. Этап структурного синтеза предпочтительно выполнять так, чтобы в этой процедуре «не было ничего человеческого». В особенно сложных случаях (нелинейный объект, высокий порядок дифференциальных уравнений и пр.) допустимо синтезировать алгоритмическую структуру даже по единственному критерию, по требованиям инвариантности или просто по условиям устойчивости [3].

ЭРГАТИЧЕСКАЯ СТРУКТУРА. На втором этапе учитываем, что в работе системы принимает участие человек-оператор, которому можно и нужно поручить выполнение части функций управления, определенных при синтезе алгоритмической структуры. Распределение функций и определение эргатической структуры — важный этап синтеза человеко-машинной системы, так как необходимо правильно учитывать сильные и слабые стороны человека-оператора и технических устройств.

Как правило, участие человека в современных системах управления необходимо в тех случаях, когда в процессе управления возможны непредвиденные ситуации, требуется повышенная надежность, система предназначена для функционирования в разных режимах, а также при высоком уровне необходимой адаптации управляющей части системы. Как известно, человек-оператор в силу своей биологической природы обладает широкими возможностями адаптации к внешним условиям. Техника же, образно говоря, «не любит» изменяться. Любое придание техническим устройствам новых свойств связано с усложнением конструкции и, как следствие, с понижением надежности. При распределении функций между человеком-оператором и техническими устройствами в эргатической системе желательно без крайней необходимости не усложнять технику, не заставлять ее изменяться, приспосабливаться к внешним условиям. Это нужно возложить на человека-оператора, обладающего соответствующими возможностями. Важным следствием является возможность расчета алгоритмической структуры для какого-то одного, например, номинального режима, даже если проектируемая система предназначена для функционирования в разных режимах. При этом имеется в виду, что при любых отклонениях от номинального режима человек-оператор придаст всей системе в целом свойства адаптивной.

Формализация процедуры распределения функций между человеком и техническими устройствами возможна, если есть информация о способности человека работать в течение заданного времени с определенным качеством, выполняя задание определенной сложности (обобщенная рабочая характеристика — ОРХ). Такой подход к проблеме описан в [2]. Поскольку процедура распределения функций

неоднозначна, то в рамках одной алгоритмической структуры возникает множество (спектр) эргатических структур, размерность которого зависит от полноты информации об ОРХ. При полной информации множество вырождается в точку, а за нехватку информации приходится расплачиваться перебором эргатических структур с выявлением наиболее эффективной.

ПАРАМЕТРИЧЕСКИЙ СИНТЕЗ. На третьем этапе параметры человеко-машинной системы настраиваются в рамках одной эргатической структуры. Система управления в целом, с учетом всех особенностей человека-оператора, технических устройств и объекта, доводится до наивысшей возможной для нее степени эффективности при достижении заданной цели в определенных условиях функционирования. На этапе параметрического синтеза вектор эффективности включает все критерии качества системы управления, в том числе и характеризующие деятельность человека-оператора в эргатической системе. Построение оптимальной человеко-машинной системы, наилучшим образом функционирующей при заданных обстоятельствах, требует органического объединения человека с техническими элементами в целостную функционально единую структуру, все компоненты которой настроены на достижение поставленных целей. В наиболее распространенном случае векторный критерий качества предполагается заданным, а эргатическая система рассматривается как совокупность трех компонент:

- 1) неизменяемая часть системы (объект управления и те звенья управляющей части, параметры которых не изменяются в процессе параметрического синтеза);

- 2) человек-оператор;

- 3) звенья управляющей части системы, параметры которых могут изменяться и являются аргументами при оптимизации векторного критерия качества (коэффициенты настройки технических устройств, регулирующие органы, устройства индикации и пр.).

Для конструктивного решения задачи понятию оптимизации векторного критерия качества обычно придается смысл минимизации некоторой скалярной свертки частных критериев (обобщенный критерий). Тогда задача третьего этапа сводится к такому подбору настраиваемых параметров, при котором обобщенный критерий, характеризующий эффективность работы системы с человеком-оператором в заданном режиме функционирования, принимает минимальное значение. Этап параметрического синтеза осуществляется с привлечением экспериментальной процедуры. В максимальной степени используется реальная аппаратура и оборудование, а недостающие звенья системы моделируются с возможно более полным сохранением

особенностей динамики в реальном масштабе времени. Имитируются наиболее характерные для данного режима внешние условия. Человек-оператор в течение заданного времени экспериментально осуществляет процесс управления. Проводится серия таких экспериментальных управлений с участием человека-оператора при различных сочетаниях варьируемых параметров, выбираемых по рекомендациям теории планирования экспериментов. В конце каждого опыта фиксируется значение обобщенного критерия. Сочетание параметров, при котором это значение окажется минимальным, и является оптимальным в смысле обобщенного критерия. Чем ближе условия эксперимента к натурным, тем выше достоверность результатов. Важный вопрос о количественной связи между полнотой модели и степенью доверия к результатам эксперимента на ней рассмотрен в [4]. Что касается эргатических систем, то критерии, по которым оценивается труд и психофизиологическое состояние человека-оператора, обычно не выражаются аналитически через координаты системы, поэтому теоретико-экспериментальный метод является, по сути, единственным корректным способом синтеза человеко-машинных систем.

Если сложная система не содержит в своей структуре человека-оператора, т.е. не является эргатической, то этап параметрического синтеза выполняется в рамках алгоритмической структуры, т.е. минуя второй этап описанной процедуры. Описание теоретико-экспериментального метода исследования сложных систем намеренно выполнено в вербальном стиле, без математической формализации, для того, чтобы сосредоточиться на физическом смысле предлагаемой методологии. Соответствующие математические конструкции представлены в последующих разделах.

1.2. Модели и методы оптимизации

В настоящем разделе развивается подход, изложенный в [5–9], к оптимизации целевой функции нескольких переменных. В основу подхода положено свойство итерационного уточнения нелокальных аппроксимационных моделей оптимизируемой функции в областях аппроксимации, стягивающихся к точке экстремума. Метод позволяет существенно сократить количество необходимых вычислений целевой функции по сравнению с традиционными методами, основанными на использовании локальных моделей. Не требуется субъективного задания стартовой точки, поисковых шагов и других параметров. Метод предназначен для эффективной оптимизации унимодальных функций нескольких (не более десяти-пятнадцати) переменных. Может быть эффективно использован также для поиска глобального экстремума полимодальных функций.

Содержательная сущность многих практических задач в различных предметных областях состоит в выборе условий, позволяющих объекту исследования проявить свои наилучшие свойства (задачи оптимизации). Условия, от которых зависят свойства объекта, количественно выражаются некоторыми переменными величинами x_1, x_2, \dots, x_n , заданными в области определения X и называемыми аргументами оптимизации. В свою очередь, каждое из свойств объекта количественно описывается при помощи переменной y , значение которой характеризует качество объекта по отношению к этому свойству. В общем случае показатели y_1, y_2, \dots, y_s , называемые критериями качества, образуют вектор $y = \{y_k\}_{k=1}^s$. Его компоненты количественно выражают свойства объекта при заданной совокупности аргументов оптимизации $x = \{x_i\}_{i=1}^n \in X$. Математической моделью объекта служит целевая функция $y = f(x)$, связывающая критерии качества с аргументами оптимизации (в векторных задачах в качестве целевой функции обычно используется скалярная свертка частных критериев [4]). С некоторыми оговорками задача оптимизации формулируется как нахождение такого сочетания аргументов из области их определения, при котором целевая функция приобретает экстремальное значение.

Для оптимизационных задач фундаментальным является понятие математической модели объекта и те сведения, которыми располагает исследователь для построения модели. Спектр широк — от полного знания (детерминированная модель) до полной неопределенности («черный ящик»). Между этими информационными полюсами находится вероятностный уровень неопределенности. Наличие достаточной информации о механизмах физических, химических, информационных, экономических и других процессов, происходящих в объекте, позволяет составить детерминированную модель в виде дифференциальных, алгебраических и других уравнений. При их выводе используются законы, установленные в предметных областях, материальный и тепловой балансы, кинематические соотношения и пр. Аналитическое исследование относительно простых детерминированных математических моделей является предметом классической теории оптимизации. При неизвестном же механизме протекающих в объекте процессов для составления математической модели и оптимизации применяются экспериментальные или экспериментально-статистические методы (теория планирования эксперимента).

Анализ показывает [4], что по мере усложнения задач возможности их чисто аналитического решения резко сужаются. Решить современную сложную оптимизационную задачу, даже при наличии подробного математического описания, можно только численным методом. Поэтому,

как это ни парадоксально, но и при полном знании механизмов, и при полном отсутствии сведений о них (крайности сходятся) нельзя обойтись без экспериментальных процедур. Только в первом случае это будет вычислительный эксперимент с применением имитационного моделирования, а во втором требуется организация серии натуральных экспериментов непосредственно на объекте.

ЭФФЕКТИВНОСТЬ ПРОЦЕДУРЫ. Как при вычислительном эксперименте, так и при оптимизации на объекте в процессе поиска экстремума необходимо выполнить некоторое количество вычислений (или экспериментальных определений) целевой функции. В оптимальном проектировании, особенно многокритериальном, целевые функции рассчитываются по сложным алгоритмам, что требует больших вычислительных ресурсов и затрат машинного времени. А при натуральных исследованиях на объекте проведение каждого опыта может сопровождаться значительными затратами материальных, временных и других ресурсов. Кроме того, обычной практикой при экспериментировании является работа персонала и оборудования в условиях, близких к предельно допустимым. Все это свидетельствует о крайней желательности разработки таких эффективных оптимизационных процедур, которые позволяли бы получать требуемые результаты при минимальном количестве необходимых натуральных или вычислительных экспериментов.

Таким образом, если трудоемкость определения целевой функции велика, то снижение необходимого количества таких определений становится доминирующим критерием эффективности при конструировании алгоритма оптимизации. Следует предпочитать алгоритмы, на каждом шаге которых извлекается и используется максимально возможное количество информации о целевой функции. Платой за это становится некоторое усложнение алгоритма и программы.

ЛОКАЛЬНЫЕ И НЕЛОКАЛЬНЫЕ МОДЕЛИ. В настоящее время в вычислительной математике преимущественно используются различные версии градиентных методов [10], отражением которых в теории планирования эксперимента явился метод крутого восхождения Бокса и Уилсона [11]. Суть этих методов заключается в замене сложной оптимизационной задачи последовательностью простых локальных задач, не требующих априорных сведений о характере целевой функции. Сначала в небольшой окрестности некоторой начальной точки пространства аргументов ставится серия экспериментов. Полученные данные используются для представления локальной модели целевой функции в окрестностях стартовой точки полиномом первой степени. Организуется движение с некоторым шагом по поверхности целевой функции в направлении градиента линейного

приближения до достижения условного экстремума. В полученной точке делается новое линейное приближение и так продолжается до тех пор, пока текущая точка не попадает в ту малую область пространства аргументов, где находится искомый экстремум.

Градиентные методы опираются на локальные (в окрестностях текущей точки) модели целевой функции и потому недостаточно эффективны. Применение локальных свойств заставляет часто изменять направление поиска, что и приводит в итоге к неэффективной вычислительной процедуре [10]. Для большинства градиентных методов характерна необходимость эвристического задания начальной точки и шага поиска, что вносит в процедуру оптимизации элементы субъективности и существенно влияет на эффективность.

Нелокальный подход предусматривает аппроксимацию целевой функции некоторой моделью не в окрестностях какой-то точки, а во всей области определения. Чем лучше нелокальная модель описывает целевую функцию, тем ближе расчетный экстремум к истинному. Но в известных модификациях нелокальные аппроксимационные методы большой практической значимости не имеют, так как критерии качества алгоритмов оптимизации и аппроксимации существенно различаются [12]. Действительно, в задаче аппроксимации приближение должно быть равномерно «хорошим» на всем заданном множестве аргументов, а в задаче оптимизации — только в окрестностях точки искомого экстремума. Кроме того, известные методы этого класса (например, метод квадратичной интерполяции Пауэлла [10]) разработаны только для одномерного поиска и на многомерные задачи не распространяются. Целесообразно учесть особенности рассмотренных направлений и разработать эффективный метод оптимизации, свободный от указанных недостатков.

ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ. Пусть задано некоторое компактное подмножество X (множество аргументов оптимизации) конечномерного евклидова пространства E^n , где $n \leq 1$, состоящее из элементов $x = \{x_i\}_{i=1}^n$, на котором определена ограниченная снизу целевая функция $f(x)$, принадлежащая некоторому классу функций: $f(x) \in \Phi$. Требуется, используя конечное число вычислений функции $f(x)$, оценить величину

$$f^*(x) = f(x^*) = \inf_{x \in X} f(x) \quad (1.2.1)$$

и найти точку $x^* \in X$, в которой эта оценка реализуется.

Среди задач оптимизации имеются такие, о которых заранее известно, что

$$\inf_{x \in X} f(x) = \min_{x \in X} f(x),$$

т.е. в области определения X есть единственный минимум функции $f(x)$. Если, пользуясь этой информацией, определить Φ как класс непрерывных в области экстремума одноэкстремальных (унимодальных) на X функций $f(x)$, а также акцентировать внимание на эффективности вычислительного процесса, то задача (1.2.1) может быть сформулирована так: используя возможно меньшее число вычислений функции $f(x)$, найти

$$x^* = \arg \min_{x \in X} f(x). \quad (1.2.2)$$

Учитывая, что определение x^* может быть выполнено лишь приближенно, речь идет об отыскании какой-либо точки из множества

$$X_\epsilon = \{x \in X: \zeta(x, x^*) \leq \epsilon\}, \quad X_\epsilon \subset X, \quad (1.2.3)$$

где ζ — некоторая метрика на X ; ϵ — допустимая погрешность по аргументу. Рассмотренная постановка является достаточно общей. Задача максимизации получается из (1.2.1) или (1.2.2) заменой f на $-f$.

МЕТОД РЕШЕНИЯ. Обратимся к потенциально более эффективному нелокальному подходу и постараемся освободиться от присущих ему недостатков. Аппроксимируем функцию $f(x)$ на множестве аргументов X некоторой приближающей функцией $F(x, a)$, известной с точностью до вектора констант (коэффициентов) $a = \{a_j\}_{j=1}^m$. Вид функции $F(x, a)$ определяется той информацией, которой располагает исследователь о механизмах процессов или явлений в оптимизируемом объекте. Такие сведения могут значительно улучшить качество аппроксимации. В идеале функция $F(x, a)$ настолько хорошо описывает целевую функцию $f(x)$, что их экстремумы совпадают. На практике так не бывает, поэтому решить задачу оптимизации «за один раз», как правило, нельзя.

Предлагается декомпозиция сложной оптимизационной задачи итерационной последовательностью более простых нелокальных задач, причем каждая последующая решается в меньшей области определения аргументов, чем предыдущая. Так уменьшается противоречие между критериями качества алгоритмов аппроксимации и оптимизации и используются преимущества нелокального подхода. К нелокальной модели $F(x, a)$ предъявляются требования унимодальности в открытой области аргументов $x \in E^n$ и дифференцируемости по этим аргументам. Аппроксимационной модели $F(x, a)$ придается свойство адаптации за

счет выбора коэффициентов a на каждой итерации в области определения аргументов, меньшей, чем на предыдущей итерации.

Основная идея построения алгоритма состоит в следующем. На первой итерации осуществляется аппроксимация функции $f(x)$ нелокальной моделью $F(x, a)$ на всем исходном множестве аргументов X . В этой области выполним N вычислений функции $f(x)$ в различных точках (узлах аппроксимации), составляющих систему базисных точек $S^{(0)}$. По полученным данным вычислим исходный набор коэффициентов $a^{(0)}$, что позволяет перейти от модели $F(x, a)$ к выражению $F^{(0)}(x)$. Далее, опираясь на требование унимодальности приближающей модели в открытой области, воспользуемся необходимым условием минимума функции

$$\partial F^{(0)}(x) / \partial x_i = 0, \quad i \in [1, n] \quad (1.2.4)$$

и найдем первую оценку $x^{(I)}$ искомой совокупности аргументов как решение системы уравнений (1.2.4). Дискретная система $S^{(0)}$ базисных точек является гомеоморфным отображением исходной непрерывной области X . Полученная новая точка $x^{(I)}$ вводится в систему базисных точек вместо отбрасываемой старой (обычно в ней $f(x)$ максимальна). Далее расчет повторяется для полученной таким образом новой системы базисных точек $S^{(I)}$. По свойству гомеоморфизма

$$X^{(i+1)} < X^{(i)}, \quad i = 1, II, \dots \quad (1.2.5)$$

в том смысле, что гиперобъем, занимаемый компактным подмножеством $X^{(i+1)}$ в пространстве E^n , меньше, чем гиперобъем, соответствующий подмножеству $X^{(i)}$ (указанные подмножества не обязательно вложенные). Так как в меньшей области функция $F(x, a)$ точнее описывает функцию $f(x)$, то выражению (1.2.5) соответствует последовательность уточняющихся нелокальных моделей с коэффициентами $a^{(0)}, a^{(I)}, a^{(II)}, \dots$. Отсюда, согласно (1.2.4) вытекает последовательность оценок $x^{(I)}, x^{(II)}, x^{(III)}, \dots$, сходящаяся, в принципе, к точке x^* истинного минимума функции $f(x)$.

По сути, метод основан на итерационном построении «плывущей» вместе с системой изменяющихся базисных точек $S^{(i)}$, уточняющейся по результатам эксперимента нелокальной модели $F(x, a^{(i)})$, причем совокупность опорных точек сжимается и стягивается к точке искомого экстремума. Таким образом, на каждой итерации одновременно и взаимозависимо осуществляется как уточнение наших представлений о целевой функции в области экстремума, так и определение такой оценки аргументов экстремума, которая адекватна уровню этих представлений на данной итерации. По этому признаку предлагаемый метод оптимизации относится к классу дуальных [13] и может быть назван методом дуального программирования [6].

АППРОКСИМИРУЮЩАЯ ФУНКЦИЯ И СКОРОСТЬ СХОДИМОСТИ. При выборе $F(x, a)$ необходимо иметь в виду следующее. С одной стороны, эта функция должна быть достаточно простой, чтобы процессы аппроксимации и вычисления оценок аргументов минимума не оказалось чрезмерно громоздким. С другой стороны, аппроксимирующая зависимость должна обладать достаточными прогностическими свойствами, чтобы скорость сходимости вычислительного процесса была удовлетворительной. В большинстве практических случаев оба эти требования выполняются в классе аппроксимационных полиномов второго порядка:

$$F(x, a) = a_0 + \sum_{i=1}^n a_i x_i + \sum_{j=1}^n a_j x_j^2 + \sum_{i=1}^{n-1} \sum_{j=i+1}^n a_{ij} x_i x_j, \quad (1.2.6)$$

где a_0, a_i, a_j, a_{ij} — коэффициенты. Функция (1.2.6) адаптируется к топографии целевой функции не только за счет итерационного сокращения области аппроксимации, она способна выражать такие особенности, как овражность и пр. Для упрощения вычислительных процедур возможны различные усечения функции (1.2.6). В то же время не исключено, что очень сложные целевые функции могут потребовать применения и более мощных аппроксимационных зависимостей.

Рассмотрим вопрос о локальной сходимости предлагаемого метода при аппроксимации $f(x)$ квадратичной функцией. Если $f(x)$ является действительной функцией, имеющей все непрерывные частные производные порядка $\leq p$ (где p — количество «значащих» членов ряда), то в малой окрестности δ точки экстремума x^* ее можно разложить в ряд по формуле Тейлора с остаточным членом в форме Пеано [14]:

$$\begin{aligned} f(x) = f(x^*) &+ \left(\sum_{i=1}^n \partial f / \partial x_i \right) \Big|_{x=x^*} (x_i - x_i^*) + \\ &+ (1/2!) \left(\sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \partial^2 f / \partial x_i \partial x_j \right) \Big|_{x=x^*} (x_i - x_i^*) (x_j - x_j^*) + \\ &+ \dots + o(\mu^p(x)), \end{aligned} \quad (1.2.7)$$

$$\text{где } \mu = \sqrt{\sum_{i=1}^n (x_i - x_i^*)^2} = |x - x^*|.$$

Напомним, что символ $o(g(x))$ употребляется для сравнения порядка величин двух функций: $h(x)$ и $g(x)$. Если

$$\lim_{x \rightarrow x^*} (h(x)/g(x)) = 0, \quad (1.2.8)$$

то пишут $h(x) = o(g(x))$ (читается: $h(x)$ есть «о» малое от $g(x)$ при $x \rightarrow x^*$), что означает, что при $x \rightarrow x^*$ функция $h(x)$ убывает быстрее, чем $g(x)$. Если в разложении (1.2.7) мы ограничимся $p = 2$, то, учитывая, что в точке экстремума x^* градиент функции равен нулю, запишем

$$f(x) = f(x^*) + \frac{1}{2!} \left(\sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \frac{\partial^2 f}{\partial x_i \cdot \partial x_j} \right) \Big|_{x=x^*} (x_i - x_i^*) (x_j - x_j^*) + \\ + o(\mu^p(x)) = \tilde{F}(x) + o(\|x - x^*\|). \quad (1.2.9)$$

Заменим в выражении (1.2.9) квадратичную функцию $\tilde{F}(x)$ эквивалентной регрессионной квадратичной формой $F(x, a)$ вида (1.2.6), где коэффициенты a определяются из условия: $F(x, a) = \tilde{F}(x)$ при $x \in \delta$. Тогда выражение (1.2.9) для i -й итерации означает

$$|F^{(i)}(x) - f(x)| = o(\|x^{(i)} - x^*\|^2), \quad i = 0, I, II, \dots \quad (1.2.10)$$

В линейном приближении разница между функциями $F(x)$ и $f(x)$ при пропорциональна разнице между положениями их экстремумов (минимумов):

$$|F^{(i)}(x) - f(x)| = k \left| \arg \min_{x \in \delta} F^{(i)}(x) - \arg \min_{x \in \delta} f(x) \right|, \quad (1.2.11)$$

где k — коэффициент пропорциональности, который при $x \in \delta$ в линейном приближении является константой. Учитывая (1.2.10) и (1.2.11), запишем

$$k \|x^{(i+1)} - x^*\| = o(\|x^{(i)} - x^*\|^2). \quad (1.2.12)$$

Под сходимостью метода понимается то обстоятельство, что последовательность решений $x^{(i)}$, $i = 1, I, II, \dots$ сходится к точному решению x^* в некоторой норме при $x \rightarrow \infty$, т.е.

$$\lim_{i \rightarrow \infty} \|x^{(i)} - x^*\| = 0. \quad (1.2.13)$$

Учитывая (1.2.8) и (1.2.13), выражение (1.2.12) при $k = \text{const}$ и $x \in \delta$ означает

$$\lim_{i \rightarrow \infty} \left(\|x^{(i+1)} - x^*\| / \|x^{(i)} - x^*\| \right) = 0. \quad (1.2.14)$$

Как показано в [15], локальная сходимость итерационного процесса $D(x)$ характеризуется величинами

$$\lim_{i \rightarrow \infty} \sup_{x \in \delta} \left(\left\| x^{(i+1)} - x^* \right\| / \left\| x^{(i)} - x^* \right\|^p \right), 1 \leq p \leq \infty, \quad (1.2.15)$$

которые называются Q -множителями процесса $D(x)$ в точке x^* по отношению к норме $\|\cdot\|$ в E^n . При этом $D(x)$ определяется выражением

$$x^{(i+1)} = D(x^{(i)}), \quad i = 0, I, II, \dots$$

Любой процесс $D(x)$, для которого справедливо $0 < Q_2(D, x^*) < \infty$, называется Q -квадратичным в точке x^* , а при $Q_2(D, x^*) = 0$ мы говорим о Q -сверхквадратичной сходимости. Как следует из (1.2.14) и (1.2.15), при любом $x \in \delta$ предложенный метод с квадратичной аппроксимирующей функцией характеризуется Q_2 -множителем по отношению к евклидовой норме в E^n , равным нулю, и, следовательно, метод обладает Q -сверхквадратичной локальной сходимостью, а точка x^* является неподвижной точкой итерационного процесса $D(x)$.

Глобальная сходимость метода исследовалась экспериментально с проверкой оценки, вытекающей из принципа сжимающихся отображений. Было проведено большое количество вычислительных экспериментов, в результате которых удалось установить как минимум линейную скорость сходимости метода. Во многих случаях метод показывал более высокую, чем линейная, скорость сходимости, что объясняется удачным выбором области аргументов, в которой функция минимизировалась.

Нетрудно видеть, что при использовании полинома (1.2.6) в полном объеме рассматриваемый метод оптимизации приводит к классу алгоритмов экспоненциальной сложности [16], т.е. число элементарных вычислительных операций возрастает как степенная функция от размерности задачи. Поэтому форма (1.2.6) используется, главным образом, при малых размерностях, а также в случае сложных оптимизируемых функций (искривленные овраги и пр.). Усечение (1.2.6) в виде

$$F(x, a) = a_0 + \sum_{i=1}^n a_i x_i + \sum_{j=1}^n a_j x_j^2 \quad (1.2.16)$$

переводит рассматриваемую процедуру в класс полиномиальных алгоритмов, в котором число элементарных операций не превышает некоторый полином от размерности задачи (размерность — это число параметров, определяющих решение). Действительно, нетрудно видеть, что количество неизвестных коэффициентов в выражении (1.2.6) равно

$$m = 1 + n + n + \frac{n(n-1)}{2} = \frac{(n+1)(n+2)}{2},$$

т.е. связано с размерностью n квадратичной зависимостью, в то время как для выражения (1.2.16) справедливо

$$m = 1 + 2n,$$

т.е. число коэффициентов зависит от размерности вектора x линейно.

СПОСОБ АППРОКСИМАЦИИ. Построение приближающих функций может быть выполнено как методами интерполяции, так и аппроксимацией по методу наименьших квадратов (МНК). Интерполяционные формулы предусматривают точное совпадение приближающей и целевой функций в опорных точках (узлах интерполяции), количество которых, как и количество неизвестных констант a , равно m . Коэффициенты a определяются решением определенной системы уравнений

$$F(x^{(k)}, a) = f(x^{(k)}), \quad k \in [1, m], \quad (1.2.17)$$

где $x^{(k)}$ — узлы интерполяции. Решение определенной системы линейных относительно искомых коэффициентов алгебраических уравнений выполняется обычно методом Гаусса (последовательного исключения переменных). Для этого в математическом обеспечении компьютеров имеются стандартные программы. Способ интерполяции обладает преимуществом простоты, и мы широко используем его в наших разработках [5-9].

МНК предусматривает N опорных точек (узлов аппроксимации), причем число N может быть больше, меньше или равно количеству констант m . Неизвестные коэффициенты приближающей функции определяются из условия

$$E(a) = \sum_{u=1}^N [f(x^{(u)}) - F(x^{(u)}, a)] = \min_a. \quad (1.2.18)$$

Используя необходимое условие минимума функции, получим систему нормальных уравнений

$$\partial E(a) / \partial a_j = 0, \quad j \in [1, m], \quad (1.2.19)$$

решение которой дает неизвестные коэффициенты аппроксимирующей функции. Таким образом, МНК может рассматриваться как универсальный в некотором смысле способ решения переопределенной, недоопределенной или определенной (как частный случай) системы уравнений вида регрессионной модели (такой, как (1.2.17) при $k \in [1, M]$). МНК представляет дополнительные возможности для повышения эффектив-

ности вычислительного процесса, особенно в модификации взвешенного метода наименьших квадратов (ВМНК).

ВЫБОР ОПОРНЫХ ТОЧЕК. Множество X аргументов оптимизации имеет границы, обусловленные априорной информацией о положении искомого экстремума x^* : чем больше априорная неопределенность, тем они шире и тем труднее поиск. Наиболее простой структурой X является нормированный (единичный) куб $X = [0; 1]^n$. Чаше всего структура X представляется параллелепипедом

$$X = [x_{1 \min}, x_{1 \max}] \times \dots \times [x_{n \min}, x_{n \max}]. \quad (1.2.20)$$

При аппроксимации целевой функции множество X отображается в дискретное множество S , представляющее собой набор из N опорных точек (узлов аппроксимации). Оптимизация на дискретном множестве не вносит ограничений в применимость оптимизационных методов, важно только, чтобы оно было компактным и снабженным метрикой [12]. Опорные точки следует выбирать в исходной области X так, чтобы обеспечивалась хорошая обусловленность системы уравнений (1.2.17), или, в случае применения МНК, системы нормальных уравнений (1.2.19). Физически это означает, что проекции опорных точек на координатные оси не должны перекрываться, в идеале они дают равномерное разбиение заданных интервалов. При малых размерностях n и числах m (или N) это сделать не очень сложно. Так, в одномерном случае интервал неопределенности при $m = 3$ отображается набором из двух граничных точек интервала и одной в центре. В плоском случае, при $n = 2$ и $m = 6$, узлы аппроксимации равномерно располагаются по правилу, названному нами «правилом свастики» по причине внешнего сходства (рис.1.2.1).

Однако с ростом размерности равномерное распределение опорных точек в области X становится настоящей проблемой. В [17] она решается с помощью алгоритма генерации $\Lambda\Pi_T$ -последовательностей. Задается размерность n и число m (или N), а алгоритм определяет такие координаты опорных точек в области X , при которых точки располагаются в заданной области наиболее равномерно. Хорошие результаты дает алгоритм, являющийся распространением «правила свастики» на многомерные задачи [18].

Он состоит в следующем. Пусть требуется выбрать m точек, принадлежащих параллелепипеду

$$P_x = \{x \mid x_{i \min} \leq x_i \leq x_{i \max}, \quad i \in [1, n]\},$$

из которых формируется матрица $X_a = \left\| x_i^{[k]} \right\|$, $i \in [1, n]$, $j \in [1, m]$ узлов аппроксимации. Для этого выберем на каждом из отрезков $[x_{i \min}, x_{i \max}]$, $i \in [1, n]$, m значений координаты x_i по правилу

$$x_i^{[1]} = x_{i \min}; x_i^{[2]} = x_i^{[1]} + \Delta_i; x_i^{[3]} = x_i^{[1]} + 2\Delta_i; \dots; x_i^{[m]} = x_{i \max},$$

где $\Delta_i = (x_{i \max} - x_{i \min}) / (m - 1)$. Теперь будем формировать матрицу X_a по столбцам следующим образом. Первый столбец состоит из значений координаты x_1 , начинаясь с $x_1^{[1]}$ (верхний индекс — первое из ряда простых чисел), и далее $x_1^{[2]}, x_1^{[3]}, \dots, x_1^{[m]}$, т.е. верхний индекс изменяется с шагом 1. Второй столбец состоит из значений координаты x_2 и начинается с $x_2^{[3]}$ (верхний индекс — второе простое число, т.е. 3, и далее верхний индекс изменяется циклически с шагом 3. Например, если $m = 10$, то последовательность значений в этом столбце выглядит так: $x_2^{[3]}, x_2^{[6]}, x_2^{[9]}, x_2^{[2]}, x_2^{[5]}, \dots, x_2^{[10]}$. Следующий столбец для значений координаты x_3 должен начинаться с $x_3^{[5]}$ и верхний индекс изменяется затем с шагом 5, и т.д. Таким образом, верхний индекс первого элемента каждого следующего столбца пред-

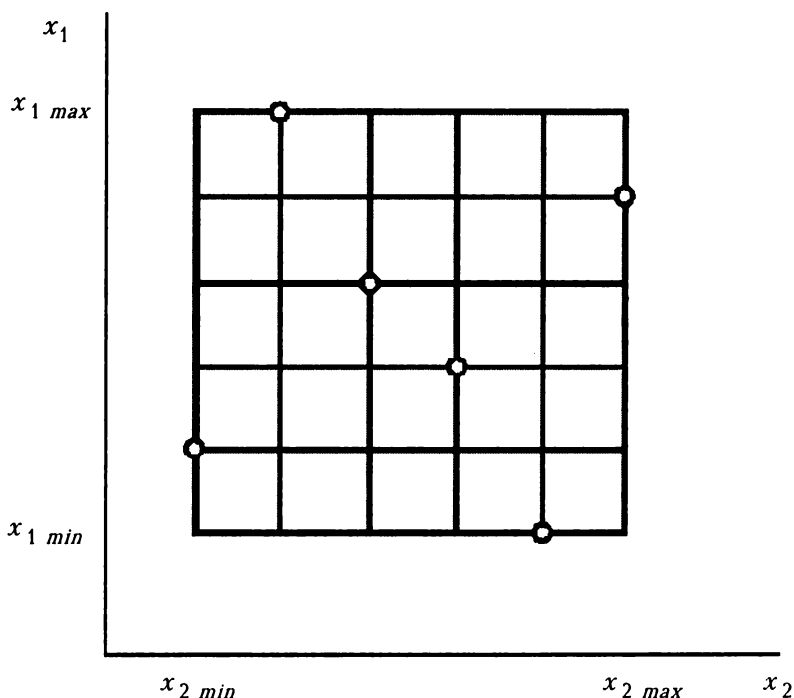


Рис. 1.2.1. Размещение опорных точек по «правилу свастики»

ставляет собой очередной член ряда простых чисел, причем шаг циклического изменения верхнего индекса в столбце равен этому простому числу. Таков общий алгоритм формирования матрицы X_a . Но есть одно дополнение к общему алгоритму. При выборе очередного простого числа нужно следить, чтобы оно не было делителем числа m . Если же это имеет место, то в качестве верхнего индекса первого элемента столбца и шага циклического изменения этого индекса необходимо принимать следующее простое число. Например, в случае, когда минимизируемая функция зависит от трех переменных $n = 3$, а $m = 10$, то матрица X_a в результате применения описанного алгоритма будет иметь вид

$$X_a = \begin{pmatrix} x_1^{[1]} & x_2^{[3]} & x_3^{[7]} \\ x_1^{[2]} & x_2^{[6]} & x_3^{[4]} \\ x_1^{[3]} & x_2^{[9]} & x_3^{[1]} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ x_1^{[10]} & x_2^{[10]} & x_3^{[10]} \end{pmatrix}.$$

Таким образом, при использовании этого простого алгоритма удается очень эффективно заполнить исходную область X опорными точками, так как, во-первых, каждое значение i -й координаты используется ровно один раз, и, во-вторых, точки покрывают область X полностью и равномерно.

АЛГОРИТМ ОПТИМИЗАЦИИ. Рассмотрим вариант, при котором аппроксимирующая функция представляется полиномом второго порядка (1.2.6), а аппроксимация выполняется способом интерполяции. Тогда после выбора опорных точек система уравнений (1.2.17) с учетом (1.2.6) приобретает вид

$$a_0 + \sum_{i=1}^n a_i x_i^{[k]} + \sum_{j=1}^n a_j x_j^{[k]2} + \sum_{i=1}^{n-1} \sum_{j=i+1}^n a_{ij} x_i^{[k]} x_j^{[k]} = f(x^{[k]}), \quad k \in [1, m], \quad (1.2.21)$$

где через $x^{[k]}$, $k \in [1, m]$ обозначены текущие координаты опорных точек. Это определенная система линейных относительно коэффициентов a_0, a_1, \dots, a_{m-1} (с учетом очевидных обозначений) алгебраических уравнений, представляемая в матричной форме

$$K A = F, \quad (1.2.22)$$

где $K = \|k_{ik}\|$ — матрица $m \times m$ констант, элементы которой состав-

ляются из координат опорных точек, причем $\kappa_{1k} \equiv 1$; $A^T = \{a_i\}_{i=0}^{m-1}$ — вектор неизвестных коэффициентов регрессии; $F = \{f^{[k]}\}_{k=1}^m$ — вектор свободных членов.

Для решения систем линейных алгебраических уравнений наиболее распространен метод Гаусса (последовательного исключения переменных). Для удобства пользования распишем его в упрощенной модификации по шагам. Записываем расширенную матрицу системы (1.2.21) в виде

$$K = \left\| 1 x_1^{[k]} \dots x_n^{[k]} x_1^{[k]2} \dots x_n^{[k]2} x_1^{[k]} \cdot x_2^{[k]} \dots x_{n-1}^{[k]} \cdot x_n^{[k]} \mid f^{[k]} \right\|, \\ k \in [1, m]. \quad (1.2.23)$$

Нормируем первую строку матрицы (1.2.23), деля ее на $k_{11} \neq 0$. Затем умножаем ее последовательно на k_{1j} , $j \in [2, m]$ и вычитаем результат из остальных $m-1$ строк. На k -м шаге процедура повторяется для k -й строки. После m шагов исходная расширенная матрица приводится к треугольному виду

$$\bar{C} = \left\| \begin{array}{cccc|c} 1 & c_{12} & c_{13} & \dots & c_{1m} & d_1 \\ 0 & 1 & c_{23} & \dots & c_{2m} & d_2 \\ 0 & 0 & 1 & \dots & c_{3m} & d_3 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & 1 & d_m \end{array} \right\|.$$

Решение находится как

$$a_{m-1} = d_m; a_{m-2} = d_{m-1} - c_{m-1;m} a_{m-1}; \dots; \\ a_0 = d_1 - c_{12} a_1 - c_{13} a_2 - \dots - c_{1m} a_{m-1}. \quad (1.2.24)$$

Полученные коэффициенты a подставим в выражение (1.2.4) с учетом (1.2.6) и определим первую оценку $x^{(I)} = \{x_i^{(I)}\}_{i=1}^n$ искомых переменных. В точке $x^{(I)}$ найдем значение функции $f(x)$ и сопоставим его с компонентами вектора F . Исключив из исходного набора узлов аппроксимации $S^{(0)}$ точку с максимальным на F значением функции $f(x)$ и заменив ее точкой $x^{(I)}$, перейдем к набору $S^{(I)}$ и тем самым к новой матрице $K^{(I)}$ и вектору $F^{(I)}$ в (1.2.22), вычислим новые коэффициенты a по (1.2.24) и т.д.

Вычислительный процесс итерационно продолжается до тех пор, пока не будет выполнено условие

$$\left| x_1^{(r)} - x_1^{(r-1)} \right| \leq \varepsilon_1 \cup \left| x_2^{(r)} - x_2^{(r-1)} \right| \leq \varepsilon_2 \cup \dots \left| x_n^{(r)} - x_n^{(r-1)} \right| \leq \varepsilon_n, (1.2.25)$$

где ε_i , $i \in [1, n]$ — заданные значения точности, с которыми должны быть получены искомые переменные. Формула (1.2.25) представляет собой структуризованное выражение (1.2.3) для X_ε с метрикой в виде модуля разности переменных. Можно пользоваться и другими метриками, например, евклидовой нормой и др. Условие (1.2.25) является правилом останова. Решение задачи определяется той строкой матрицы $K^{(n)}$, которой соответствует минимальная компонента вектора $F^{(n)}$.

Описанный основной цикл алгоритма выполняется успешно, когда текущие совокупности узлов аппроксимации охватывают искомую точку экстремума, содержат ее внутри. Если же на s -м шаге оказалось, что значение функции $f(x)$ в полученной точке $x^{(s)}$ больше, чем все компоненты текущего вектора $F^{(s)}$ или точка $x^{(s)}$ вышла за пределы X , т.е. нарушено условие (1.2.5), то обычно это означает, что на $(s-1)$ -м шаге текущие узлы аппроксимации расположились «на одном склоне» целевой функции, что привело к большой погрешности в определении оценки $x^{(s)}$. В этом случае нужно вернуться к предыдущему шагу. Точкой $x^{(s-1)}$ следует заменить не точку с максимальной на $F^{(s-1)}$ компонентой, а со второй по величине и продолжать вычисления по основному циклу. Если и это не помогло, то на $(s-1)$ -м шаге заменяем точку, дающую третью по величине компоненту вектора $F^{(s-1)}$, и т.д. Когда исчерпаны все варианты, следует команда на останов — это второе, кроме (1.2.25), правило останова. Вместо описанного вспомогательного цикла хорошие результаты дают различные дихотомии отрезка, соединяющего «неблагополучную» вновь полученную точку и ту точку, в которой значение целевой функции на данной итерации минимально.

Рассмотренная ветвь алгоритма дает новые возможности для адаптации аппроксимирующей зависимости к топографии целевой функции, обеспечивает выполненные условия (1.2.5) и способствует улучшению сходимости. Впрочем, если заранее известно, что целевая функция унимодальна в открытой области, то допустимо ограничиться только основным циклом алгоритма.

Особенностью предложенного алгоритма является итерационное сжатие области локализации экстремума. При этом ухудшается обусловленность системы уравнений (1.2.21), что может отрицательно сказаться на точности вычисления оценок. Аналогичные проблемы, кстати, возникают при использовании метода симплекс-планирования в модификации Нелдера-Мида [10], где исходный регулярный симплекс итерационно сжимается и деформируется. Граница, за которой

ухудшение обусловленности начинает заметно сказываться, зависит от разрешающей способности используемой вычислительной техники. В нашей практике с применением ПЭВМ типа IBM PC/AT указанный эффект не проявлялся. Для иллюстрации рассмотрим предлагаемый метод в одномерном и двумерном случаях.

ОДНОМЕРНЫЙ СЛУЧАЙ. Аппроксимирующая функция вводится в виде квадратичной параболы с вертикальной осью симметрии

$$F(x, a) = a_0 + a_1 x + a_2 x^2.$$

Необходимое условие ее минимума

$$\partial F(x, a) / \partial x = a_1 + 2 a_2 x = 0,$$

откуда

$$x^{(i)} = -a_1 / 2 a_2, \quad i = I, II, \dots \quad (1.2.26)$$

В заданной начальной области $X = [x_{\min}, x_{\max}]$ узлы аппроксимации расположим так:

$$x^{[1]} = x_{\min}; \quad x^{[3]} = x_{\max}; \quad x^{[2]} = (x_{\min} + x_{\max}) / 2.$$

Для определения коэффициентов аппроксимации a_0 , a_1 и a_2 требуется решить систему уравнений

$$a_0 + a_1 x^{[1]} + a_2 x^{[1]2} = f(x^{[1]}),$$

$$a_0 + a_1 x^{[2]} + a_2 x^{[2]2} = f(x^{[2]}),$$

$$a_0 + a_1 x^{[3]} + a_2 x^{[3]2} = f(x^{[3]}).$$

Решая эту систему с учетом (1.2.26) получим аналитическое выражение для значения $x^{(i)}$, $i = I, II, \dots$ доставляющего минимум функции $F(x, a)$ на i -й итерации

$$x^{(i)} = \frac{1}{2} \left[\frac{(x^{[2]2} - x^{[3]2})f(x^{[1]}) + (x^{[3]2} - x^{[1]2})f(x^{[2]}) + (x^{[1]2} - x^{[2]2})f(x^{[3]})}{(x^{[2]} - x^{[3]})f(x^{[1]}) + (x^{[3]} - x^{[1]})f(x^{[2]}) + (x^{[1]} - x^{[2]})f(x^{[3]})} \right] \quad (1.2.27)$$

Для одномерного случая основной цикл алгоритма состоит в последовательном вычислении точки $x^{(i)}$ по формуле (1.2.27) и соответствующего ей значения целевой функции $f(x^{[1]})$ с заменой на последующей итерации той точки, которая характеризуется максимальным значением $f(x)$. Вычисления по основному циклу осуществляются при условии, что в процессе итераций опорные точки всегда находятся на разных склонах целевой функции, иначе возможна погрешность при определении $x^{(i)}$. Если же на s -й итерации они расположились на одном склоне, то вместо вычислений по формуле (1.2.27) целесообразно выполнить дихотомию отрезка $[x < f_1 >, x < f_2 >]$:

$$x^{(s+1)} = ([x < f_1 >, x < f_2 >]) / 2, \quad (1.2.28)$$

где $x < f_1 > = x < f_{\min}^{(s)} >$ — значение опорной точки, соответствующее минимальной величине целевой функции на s -й итерации; $x < f_1 > = x < f_{\max}^{(s-1)} >$ — значение опорной точки, при которой целевая функция на $(s-1)$ -й итерации максимальна.

Пример 1. Используя предложенный алгоритм оптимизации, найти минимум функции $f(x) = x + 1/x$ в интервале $x \in [0;5]$ с максимально возможной точностью.

Расчеты выполнялись на программируемом микрокалькуляторе, результаты представлены в табл. 1.2.1. Звездочкой обозначены номера итераций, на которых вычисления осуществлялись по формуле (1.2.28). Останов выполнен по переполнению регистра. Значение $x^{(11)} \doteq 1,0000026$ (истинное $x^* = 1$) получено за 11 итераций, хотя оптимизируемая в примере функция несимметрична и сложна для аппроксимации ее квадратичной параболой с вертикальной осью симметрии. Сравнительный анализ показывает, что одномерный вариант предлагаемого метода проще, а по эффективности не хуже известного мощного метода квадратичной интерполяции Пауэлла [10], который разработан только для одномерного поиска и на многомерные задачи

Таблица 1.2.1

Минимизация одномерной функции

i	$x^{(i)}$	$x^{(i)}$	$x^{(i)}$	$f^{(i)}$	$f^{(i)}$	$f^{(i)}$	$x^{(i)}$	$f^{(i)}$
1	0,001	2,5	5	1000,001	2,9	5,2	3,74425	4,0113262
2	3,74425	—	—	4,0113262	—	—	1,2505	2,0501801
3	—	—	1,2505	—	—	2,0501801	0,62575	2,22388323
4	0,62575	—	—	2,2238323	—	—	1,2099996	2,0364462
5	—	1,2099996	—	—	2,0364462	—	1,069713	2,0045432
6	1,069713	—	—	2,0045432	—	—	0,9558096	2,002043
7	—	—	0,958096	—	—	2,002043	0,9991832	2,0000006
8	—	0,9991832	—	—	2,0000006	—	1,0015493	2,0000024
9	1,0015493	—	—	2,0000024	—	—	1,0000026	2
10	—	—	1,0000026	—	—	2	0,9999729	2
11	0,9999729	—	—	2	—	—	останов	

не распространяется. Кроме того, метод Пауэлла предусматривает субъективное задание как начальной точки поиска, так и некоторой величины поискового шага, от чего свободен предлагаемый метод.

ДВУМЕРНЫЙ СЛУЧАЙ. Аппроксимирующий полином полного объема имеет вид:

$$F(x, a) = a_0 + a_1 x_1 + a_2 x_2 + a_3 x_1^2 + a_4 x_2^2 + a_5 x_1 x_2.$$

Минимум этой функции определяется решением системы уравнений

$$\partial F(x, a) / \partial x_1 = a_1 + 2 a_3 x_1 + a_5 x_2 = 0,$$

$$\partial F(x, a) / \partial x_2 = a_2 + 2 a_4 x_2 + a_5 x_1 = 0.$$

Отсюда

$$x_1^{(i)} = (a_2 a_5 - 2 a_1 a_4) / \Delta; \quad x_2^{(i)} = (a_1 a_5 - 2 a_2 a_3) / \Delta, \quad (1.2.29)$$

где $\Delta = 4 a_3 a_4 - a_5^2$.

Опорные точки в заданной начальной области $X = [x_{1\min}, x_{1\max}] \times \dots \times [x_{2\min}, x_{2\max}]$ равномерно разместим по «правилу свастики» (рис.1.2.1):

$$x_1^{(j+1)} = x_{1\min} + j h_1, \quad j \in [0, 5].$$

$$x_2^{[1]} = x_{2\min} + h_2; \quad x_2^{[2]} = x_{2\min} + 5 h_2; \quad x_2^{[3]} = x_{2\min} + 3 h_2;$$

$$x_2^{[4]} = x_{2\min} + 2 h_2; \quad x_2^{[5]} = x_{2\min}; \quad x_2^{[6]} = x_{2\min} + 4 h_2;$$

где $h_1 = (x_{1\max} - x_{1\min}) / 5$; $h_2 = (x_{2\max} - x_{2\min}) / 5$.

Коэффициенты аппроксимации $a_j, j \in [0, 5]$, определим, решив систему уравнений (1.2.21), расширенная матрица которой для двумерного случая представляется в виде

$$K = \left\| 1 x_1^{[k]} x_2^{[k]} x_1^{[k]2} x_2^{[k]2} x_1^{[k]} \cdot x_2^{[k]} \mid f^{[k]} \right\|, \quad k \in [1, 6]. \quad (1.2.30)$$

После приведения матрицы (1.2.30) к треугольному виду по методу Гаусса получаем

$$\bar{C} = \left\| \begin{array}{cccccc|c} 1 & c_{12} & c_{13} & c_{14} & c_{15} & c_{16} & d_1 \\ 0 & 1 & c_{23} & c_{24} & c_{25} & c_{26} & d_2 \\ 0 & 0 & 1 & c_{34} & c_{35} & c_{36} & d_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & c_{45} & c_{46} & d_4 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & c_{56} & d_5 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & d_6 \end{array} \right\|,$$

откуда

$$a_5 = d_6; \quad a_4 = d_5 - c_{56} a_5; \quad a_3 = d_4 - c_{46} a_5 - c_{45} a_4;$$

$$\begin{aligned} a_2 &= d_3 - c_{36} a_5 - c_{35} a_4 - c_{34} a_3; \\ a_1 &= d_2 - c_{26} a_5 - c_{25} a_4 - c_{24} a_3 - c_{23} a_2; \\ a_0 &= d_1 - c_{16} a_5 - c_{15} a_4 - c_{14} a_3 - c_{13} a_2 - c_{12} a_1. \end{aligned} \quad (1.2.31)$$

Подставив (1.2.31) в (1.2.29), получим оценку точки минимума оптимизируемой функции для текущей итерации. Осуществляя итерационный процесс в соответствии с предложенным алгоритмом, найдем искомую точку минимума с заданной точностью.

Пример 2. В работе [10] указано, что любая серьезная оптимизационная процедура должна эффективно решать некоторые специально сконструированные тестовые задачи. Одной из самых сложных тестовых функций является функция Розенброка

$$\begin{aligned} f(x_1, x_2) &= 100(x_2 - x_1^2)^2 + (1 - x_1)^2; \\ x^* &= (1; 1), \quad f^* = 0, \end{aligned} \quad (1.2.32)$$

рельеф которой представляет собой искривленный овраг. Ставится задача: с помощью предложенного алгоритма оптимизации определить минимум функции (1.2.32) в области $[0; 2] \times [0; 2]$ с точностью $\epsilon_1 = \epsilon_2 = 0,001$.

Вычисления проводились на ПЭВМ IBM PC/AT, результаты расчетов по итерациям представлены в табл. 1.2.2. Для решения задачи потребовалось 18 итераций и 24 вычисления функции $f(x)$. Для сравнения отметим, что минимизация функции Розенброка очень эффективным симплексным методом Нелдера-Мида [10] с той же точностью при стандартной стартовой точке $x_2^{(0)} = -1,2$; $x_2^{(0)} = 1,0$ потребовала 108 вычислений целевой функции.

Повышая размерность контрольных задач, мы применяли нелокальный метод для оптимизации сильно овражной тестовой функции Пауэлла

$$\begin{aligned} f(x_1, x_2, x_3, x_4) &= (x_1 + 10x_2)^2 + 5(x_3 - x_4)^2 + \\ &+ (x_2 - 2x_3)^4 + 10(x_1 - x_4)^4; \quad x^* = [0; 0; 0; 0], \quad f^* = 0. \end{aligned} \quad (1.2.33)$$

Для функции (1.2.33), заданной на параллелепипеде

$$P_x = \{x \mid -1 \leq x_i \leq 1, 2; \quad i \in [1, 4]\},$$

минимум был получен за 57 итераций при $\epsilon_x = 0,0001$.

МЕТОД АГРЕГИРОВАННОГО ПОКООРИНАТНОГО СПУСКА. В наших исследованиях нелокальный метод оптимизации эффективно применялся для решения задач размерностью $\leq n = 6 + 8$. При более высоких размерностях аппроксимирующий полином (особенно в полном объеме) становится чрезмерно громоздким, а вычислительные затраты резко возрастают. Тем не менее, концепция нелокальной оптимизации оказывается плодотворной и для решения многомерных задач, если объединить ее с идеями покоординатного спуска.

Таблица 1.2.2

Минимизация функции Розенброка

i	$x_1^{(i)}$	$x_2^{(i)}$	$f^{(i)}$
1	1,520971	0,937352	189,6090
2	4,631530	1,132134	823,4655
3	1,158200	0,878287	21,47501
4	1,040279	0,862150	4,842977
5	0,945508	0,809330	0,719627
6	1,125040	0,893065	13,90253
7	1,092446	0,877802	9,971179
8	1,076177	0,870169	8,299512
9	1,021595	0,865288	3,181988
10	0,979443	0,864519	0,898953
11	0,961589	0,906236	3,540 10^{-2}
12	0,966276	0,896078	0,143 10^{-2}
13	0,979715	0,962397	1,064 10^{-3}
14	0,994630	0,988102	1,697 10^{-4}
15	0,985717	0,970731	2,862 10^{-4}
16	0,994179	0,988962	6,640 10^{-5}
17	0,998850	0,997612	2,110 10^{-6}
18	0,99999	1,000028	2,162 10^{-7}

Напомним, что метод покоординатного спуска предусматривает задание произвольной начальной точки с координатами $(x_1^{(0)}, x_2^{(0)}, \dots, x_n^{(0)})$, в которой значение функции равно $f^{(0)} = f(x^{(0)})$. Из этой точки организуется пошаговое движение к экстремуму (минимуму) функции $f^* = f(x^*)$. На первом шаге осуществляется одномерный поиск минимума вдоль оси x_1 при закреплённых остальных координатах:

$$x_1^{(1)} = \arg \min_{x_1 \in X} f(x_1; x_2^{(0)}; \dots, x_n^{(0)}).$$

Второй шаг делается из точки $(x_1^{(1)}; x_2^{(0)}, \dots, x_n^{(0)})$ как одномер-

ный поиск минимума вдоль оси x_2 при фиксированных остальных координатах:

$$x_2^{(I)} = \arg \min_{x_2 \in X} f \left(x_1^{(I)}; x_2^{(0)}; \dots, x_n^{(0)} \right)$$

и т.д. Остановка произойдет, когда очередная точка окажется точкой x^* минимума по всем координатным направлениям. Таким образом, описанный метод Гаусса–Зайделя превращает многомерный поиск в последовательность одномерных, но, в отличие от градиентных методов, выбор направления не вычисляется, а просто перебираются по очереди все направления координатных осей.

Предлагаемый метод агрегированного покоординатного спуска отличается от описанного тем, что здесь на каждом шаге в качестве свободной выбирается не единственная, а агрегированная (p -мерная) координата, качественный состав которой определяется циклическим перебором координат задачи, остальные же $n-p$ координат предполагаются константами и имеют фиксированные значения. Число p выбирается из диапазона $[1, n]$. Если $p = n$, то имеет место исходная («неагрегированная») задача, при $p = 1$ получается простой метод покоординатного спуска. Выбор числа $p \in [1, n]$ оптимизирует вычислительный процесс, но этот вопрос нуждается в дополнительном исследовании. Для пояснения метода рассмотрим задачу минимизации функции *семи* переменных ($n = 7$): $f(x_1, x_2, x_3, x_4, x_5, x_6, x_7)$, которая в начальной точке $(x_1^{(0)}, x_2^{(0)}, x_3^{(0)}, x_4^{(0)}, x_5^{(0)}, x_6^{(0)}, x_7^{(0)})$, расположенной в области $X = [x_{1 \min}, x_{1 \max}] \times \dots \times [x_{7 \min}, x_{7 \max}]$, имеет значение $f^{(0)} = f(x^{(0)})$. Из соображений компромисса между эффективностью и простотой выберем размерность агрегированной свободной координаты $p = 3$. Тогда на первом шаге выполняется оптимизация в трехмерном сечении $\{x_1, x_2, x_3\}$ семимерной функции $f(x)$ при фиксированных остальных четырех координатах:

$$\{x_4^{(I)}, x_5^{(I)}, x_6^{(I)}\} = \arg \min_{x_1, x_2, x_3 \in X} f \left(x_1, x_2, x_3; x_4^{(0)}, x_5^{(0)}, x_6^{(0)}, x_7^{(0)} \right)$$

На втором шаге делается циклическая перестановка в составе координат агрегированной переменной:

$$\{x_4^{(I)}, x_5^{(I)}, x_6^{(I)}\} = \arg \min_{x_4, x_5, x_6 \in X} f \left(x_1^{(I)}, x_2^{(I)}, x_3^{(I)}; x_4, x_5, x_6; x_7^{(0)} \right)$$

Третий шаг:

$$\cdot \{x_7^{(I)}, x_1^{(II)}, x_2^{(II)}\} = \arg \min_{x_7, x_1, x_2 \in X} f \left(x_1, x_2; x_3^{(I)}, x_4^{(I)}, x_5^{(I)}, x_6^{(I)}; x_7 \right)$$

Четвертый шаг:

$$\{x_3^{(II)}, x_4^{(II)}, x_5^{(II)}\} = \arg \min_{x_3, x_4, x_5 \in X} f \left(x_1^{(II)}, x_2^{(II)}; x_3, x_4, x_5; x_6^{(I)}, x_7^{(I)} \right)$$

Пятый шаг:

$$\{x_6^{(II)}, x_7^{(II)}, x_1^{(III)}\} = \arg \min_{x_6, x_7, x_1 \in X} f(x_1, x_2^{(II)}, x_3^{(II)}, x_4^{(II)}, x_5^{(II)}; x_6, x_7)$$

и т.д. Процесс вычислений останавливается, когда и расстояние между двумя последовательными точками минимизирующей последовательности, и разность между значениями минимизируемой функции, соответствующими этим точкам, становится меньше заданной величины (правило останова). По существу, метод агрегированного покоординатного спуска предполагает декомпозицию исходной многомерной оптимизационной задачи последовательностью более простых p -мерных задач, причем выбор качественного состава агрегированной свободной переменной осуществляется простой циклической перестановкой координат задачи. Отметим, что оптимизация в p -мерных сечениях на каждом шаге может быть выполнена как локальными, так и нелокальными методами.

Пример 3. Рассмотрим задачу минимизации девятимерной функции

$$f(x) = (x_1 + 10x_2)^2 + 5(x_3 - x_4)^2 + (x_2 - 2x_3)^4 + 10(x_1 - x_4)^4 + 100(x_6 - x_5^2)^2 + (1 - x_5)^2 + x_7^4 + x_8^4 + 2x_7^2 x_8^2 - 4x_7 + x_9^2 + 3.$$

Задана начальная точка $x^{(0)} = 1,5$, расположенная в параллелепипеде

$$\Pi_x = \{x \mid -1 \leq x_i \leq 2; i \in [1, 9]\}.$$

Задав $p = 3$, применим нелокальный метод агрегированного покоординатного спуска. Результат $x^* = (0, 0, 0, 0, 1, 1, 1, 0, 0)$; $f^* = 0$ был получен за 17 шагов с точностью $\varepsilon_x = 0,001$.

ПОИСК ГЛОБАЛЬНОГО ЭКСТРЕМУМА. Рассмотрим возможность использования предложенного нелокального алгоритма в том случае, когда целевая функция имеет в области определения несколько экстремумов и требуется найти глобальный минимум. Предполагается, что в заданной области X функция $f(x)$ имеет u локальных минимумов в точках $x^{(u)}$ со своими зонами притяжения $X^{(u)}$. Напомним, что зоной (областью) притяжения точки локального минимума $x^{(u)}$ называется подмножество $X^{(u)} \subset X$, такое, что $x^{(u)} \in X^{(u)}$ и из любой точки $x \in X^{(u)}$ локальный метод поиска приводит к $x^{(u)}$. При поиске глобального минимума речь идет об отыскании

$$x^* = \arg \min_{x \in X} \min_{\text{imum}} f(x). \quad (1.2.34)$$

Для того, чтобы гарантированно решить задачу (1.2.34) и обеспечить сходимость алгоритма для любой непрерывной функции, последовательность поисковых точек должна быть всюду плотной в X .

Обнаружение очень острых минимумов (с ничтожными зонами притяжения) нереально при разумном количестве точек. Следовательно, возможен только поиск σ — существенных минимумов, где σ — некоторая мера (например, гиперобъем) зоны притяжения [12]. Практика показывает, что при попадании хотя бы одной базисной точки в зону притяжения глобального минимума процедура обычно приводит к нему. В наших исследованиях уверенно определялся глобальный минимум, объем зоны притяжения которого составлял $\geq 30\%$ от общего объема начальной области X .

П р и м е р 4. В работе [19] приведен тестовый пример: минимизировалась функция

$$f(x_1, x_2) = 2x_1^2 - 1,05x_1^4 + (1/6)x_1^6 - x_1x_2 + x_2^2 \quad (1.2.35)$$

в начальной области $X = [-2; 4] \times [-2; 4]$. В этой области функция (1.2.35) имеет два минимума, из которых один (второй) — глобальный:

$$x_1^{(1)} = 1,75; \quad x_2^{(1)} = 0,87; \quad f^{(1)}(x) = f(x^{(1)}) = 0,3;$$

$$x_1^* = 0; \quad x_2^* = 0; \quad f^*(x) = f(x^*) = 0.$$

В работе [20] задача поиска глобального минимума функции (1.2.35) решалась очень эффективными методами интервального анализа. Кроме вычислений функции использовались интервальные расширения первых производных, как не соответствующие понятию экстремума. Задача была решена за 174 итерации при точности $\epsilon_x = 0,001$. Если использовать в процедуре интервальные расширения вторых производных, то из рассмотрения исключаются и те подобласти, в которых вторые производные положительны, что не соответствует понятию минимума. Такое дополнение в алгоритме дало возможность решить задачу за 101 итерацию.

Наш алгоритм с полиномом полного объема позволил решить задачу за 16 итераций. Потребовалось 22 вычисления функции $f(x)$, причем ни первые, ни вторые производные не вычислялись. Результаты расчетов по итерациям приведены в табл.1.2.3.

ВЗВЕШЕННЫЙ МЕТОД НАИМЕНЬШИХ КВАДРАТОВ. До сих пор, используя интерполяционный способ аппроксимации, мы уменьшали противоречие между критериями качества алгоритмов аппроксимации и оптимизации только за счет итерационного сокращения области аргументов. В самом деле, от итерации к итерации нелокальная модель уточняется и все лучше описывает поведение целевой функции вообще и в области экстремума в частности. Но в рамках текущей итерации приближение оставалось равномерно «хорошим» на всей текущей области аргументов, хотя по критерию оптимизации оно должно улучшаться только в области экстремума. ВМНК позволяет радикально устранить это противоречие.

Таблица 1.2.3

Поиск глобального минимума

i	$x_1^{(i)}$	$x_2^{(i)}$	$f^{(i)}$
1	0,99999	1,00000	1,11667
2	0,51542	0,94095	0,86074
3	0,69592	1,03699	1,09495
4	4,15926	3,54745	444,26130
5	0,30716	0,73146	0,48985
6	0,39007	0,78771	0,59382
7	0,51602	0,87870	0,77994
8	0,35774	0,65587	0,43464
9	-0,32881	-0,17250	0,17720
10	-0,39216	0,17684	0,38397
11	2,15564 10^{-3}	-7,17124 10^{-3}	7,61788 10^{-5}
12	2,61212 10^{-3}	1,14621 10^{-2}	1,15087 10^{-4}
13	4,08246 10^{-3}	1,83605 10^{-3}	2,92081 10^{-5}
14	9,89927 10^{-4}	3,35233 10^{-4}	1,74044 10^{-6}
15	-1,64057 10^{-4}	-2,31816 10^{-4}	6,95372 10^{-8}
16	9,07502 10^{-3}	1,43153 10^{-2}	2,39721 10^{-4}

Действительно, взвесим каждое слагаемое в выражении (1.2.18) с коэффициентом β :

$$G(a, \beta) = \sum_{u=1}^N \beta_u \left[f(x^{(u)}) - F(x^{(u)}, a) \right]^2, \quad (1.2.36)$$

где $\beta \in B$. Допустимая область B определяется нормировкой

$$B = \left\{ \beta \mid \beta_u \geq 0; \sum_{u=1}^N \beta_u = 1 \right\}. \quad (1.2.37)$$

Такое взвешивание позволяет играть более значительную роль тем слагаемым в сумме (1.2.36), которые соответствуют меньшим (т.е. близким к минимуму) значениям функции $f(x)$, и наоборот, влияние слагаемых, соответствующих большим значениям целевой функции, уменьшается. Чтобы это было так, сделаем каждый коэффициент $\beta_u \in B$, $u \in [1, N]$, обратно пропорциональным значению $f(x)$ в точке $x^{(u)}$:

$$\beta_u = c / f(x^{(u)}), \quad (1.2.38)$$

где c — коэффициент пропорциональности. Для его определения воспользуемся условием нормировки (1.2.37):

$$\sum_{u=1}^N c / f(x^{(u)}) = 1. \quad (1.2.39)$$

Из (1.2.38) и (1.2.39) следует

$$\beta_u = 1 / \left[f(x^{(u)}) \sum_{u=1}^N c / f(x^{(u)}) \right].$$

Определив таким образом весовые коэффициенты β в выражении (1.2.36), вычислим коэффициенты регрессии a путем решения системы уравнений

$$\partial G(a) / \partial a_j = 0, \quad j \in [1, m].$$

Пример 5. Сравним результаты аппроксимации функции

$$f(x) = \cos x + 2$$

на первой итерации в области $x \in [0; 3/2\pi]$ двумя методами: интерполяции и ВМНК. Эта функция в заданной области имеет единственный минимум $f(x) = 1$ в точке $x^* = \pi$. Аппроксимация квадратичным полиномом методом интерполяции дает уравнение регрессии

$$F_1(x) = 3,0000 - 3,2020x + 0,6344x^2.$$

Применение ВМНК приводит к результату

$$F_2(x) = 3,2180 - 1,3053x + 0,2130x^2.$$

Графики функций $f(x)$, $F_1(x)$ и $F_2(x)$ приведены на рис.1.2.2. Видно, что функция $F_2(x)$ существенно ближе к функции $f(x)$ в области минимума, чем функция $F_1(x)$. В то же время в периферийных областях функция $F_1(x)$, дающая равномерно «хорошее» приближение, лучше описывает функцию $f(x)$, что не требуется по критерию оптимизации. Следовательно, применение ВМНК действительно устраняет противоречие между критериями качества алгоритмов аппроксимации и оптимизации, что иллюстрируется приведенным примером. Аппроксимация по методу ВМНК на каждой итерации позволяет значительно повысить эффективность вычислительного процесса.

АППРОКСИМАЦИЯ КОМБИНИРОВАННЫМ МЕТОДОМ.

Таким образом, применение ВМНК заставляет нелокальную модель $F(x)$ подходить ближе к истинной целевой функции в тех точках, где на текущей итерации установлены меньшие значения $f(x)$. Логично предположить, что эффективность вычислительного процесса повысится еще больше, если потребовать не просто приближения, а *совпадения* значений функций $F(x)$ и $f(x)$ в одной или нескольких (q) точках, где на текущей итерации значения целевой функции минимальны. В оставшихся $N-q$ точках выполняются требования ВМНК.

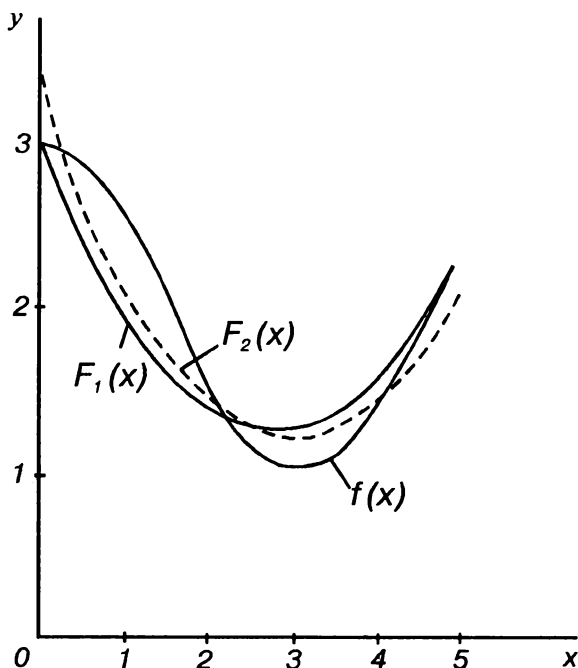


Рис. 1.2.2. Аппроксимация функции $f(x)$:

$F_1(x)$ — по способу интерполяции;

$F_2(x)$ — методом ВМНК

При правильной организации такой комбинированный метод аппроксимации позволяет использовать преимущества как метода интерполяции, так и взвешенного метода наименьших квадратов.

Изложенные требования могут быть сформулированы математически как минимизация функции Лагранжа

$$L(a, \lambda) = \sum_{u=1}^{N-q} \beta_u \left[f(x^{(u)}) - F(x^{(u)}, a) \right]^2 + \sum_{l=1}^q \lambda_l \left[f(x^{(l)}) - F(x^{(l)}, a) \right]^2, \quad (1.2.40)$$

где λ_l , $l \in [1; q]$ — неопределенные множители Лагранжа. Выбор числа $q \leq m$ входит в понятие «правильной организации» комбинированного метода. Нетрудно видеть, что, варьируя q от нуля до m в (1.2.40), мы плавно изменяем долю интерполяционных требований. Если $N = m$, то при $q = m$ получается чисто интерполяционный метод аппроксимации. Рациональный выбор числа q в комбиниро-

ванном методе для конкретной задачи оптимизирует вычислительный процесс. Искомые коэффициенты регрессии a (и попутно значения множителей Лагранжа λ) получаются путем решения системы уравнений

$$\begin{aligned} \partial L(a, \lambda) / \partial a_j &= 0, \quad j \in [1, m]; \\ f(x^{(l)}) - F(x^{(l)}, a) &= 0, \quad l \in [1; q]. \end{aligned}$$

Пример 6. Пусть требуется минимизировать уже знакомую нам тестовую функцию Розенброка

$$f(x) = 100(x_2 - x_1^2)^2 + (1 - x_1)^2$$

в области $x_{1,2} \in [0; 2,03]$. Метод симплекс-планирования с начальной точкой $x_{1,2}^{(0)}$ дает результат $x_1^* = x_1^* = 1$ с точностью $\epsilon_x = 0,0001$ за 93 итерации. Используя нелокальный метод с интерполяционной аппроксимацией, получаем количество итераций $r = 36$. Если применить нелокальный метод с комбинированным способом аппроксимации при $N = 6$, $q = 0$ (т.е. по ВМНК), то решение получается за 24 итерации. Если же установить $q = 3$, то количество итераций сокращается до $r = 18$. Из табл. 1.2.4 видно, как выбор числа q оптимизирует вычислительный процесс.

Таблица 1.2.4

Оптимизация вычислительного процесса

q	0	1	2	3	4	5	6
r	24	22	22	18	19	27	25

Интересно сопоставить, как изменяются по итерациям i оценки какой-либо координаты, например, x_1 , при различных способах аппроксимации. На рис. 1.2.3 процесс 1 соответствует интерполяционному способу аппроксимации, а процесс 2 — комбинированному при $q = 3$. Видно, что процесс 1 более колебательный и длительный. А оценка, вычисляемая по процессу 2, «прыгает» сразу в область минимума и далее лишь слегка корректируется.

ОБСУЖДЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ. Эффективность изложенного подхода по сравнению, например, с градиентными методами объясняется свойствами итерационного уточнения нелокальных аппроксимационных моделей целевой функции по мере сжатия областей аргументов, стягивающихся к искомой точке экстремума. Тем самым снимается упомянутое выше противоречие между критериями качества алгоритмов оптимизации и аппроксимации.

Характерным отличием предложенного метода является то, что он не требует субъективного задания ни начальной точки поиска, ни

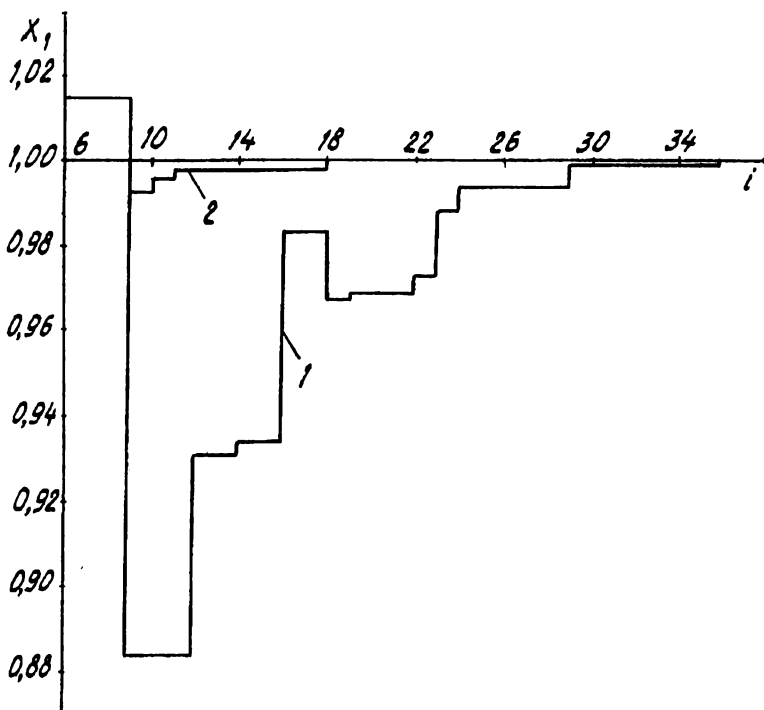


Рис. 1.2.3. Вычислительный процесс оценки x_1 :
 1 - интерполяционный способ аппроксимации;
 2 - комбинированный метод

каких бы то ни было поисковых шагов — нужно лишь задать область X , в которой находится минимум функции $f(x)$. Впрочем, это не исключает возможности включить в состав исходной системы базисных точек $S^{(0)}$ той точки, которая по тем или иным соображениям кажется перспективной. Но, как правило, исследователь должен назвать только величину интервала (в многомерном случае параллелепипеда) неопределенности, который соответствует уровню его информированности о локализации искомого экстремума.

Часто область X можно определить аналитически, например, выполнив расчет области устойчивости по методу D — разбиения с дальнейшей оптимизацией в полученной области. Другой пример — расчет области Парето с последующей оптимизацией векторного критерия в ней. В случае полного отсутствия информации интервал неопределенности совпадает со всей областью задания параметров оптимизации. Наоборот, при наличии достоверных сведений о точке минимума интервал неопределенности выражается в эту точку и необходимость в решении задачи оптимизации отпадает. В промежуточных случаях

величина интервала неопределенности, задаваемая исследователем, органично отражает его уровень информированности до начала оптимизации. А дальше сама описанная формализованная процедура итерационно ликвидирует исходную область неопределенности. Это характерно для дуальных методов, где процесс определения искомой оценки совпадает с процессом изучения целевой функции.

Эффективность предложенного подхода для решения сложных задач оптимизации иллюстрируется аналогией из биологической эволюции. Если простейшие организмы в процессе жизнедеятельности используют свойство тропизма (эквивалент движения по градиенту), то уже кольчатые черви для достижения своих целей пользуются пусть примитивными, но нелокальными моделями окружающей среды. Свойство же уточнения моделей в процессе принятия решений характерно для высших организмов.

Ни один из методов оптимизации не может быть назван универсальным. Искусство исследователя заключается в выборе метода, адекватного решаемой задаче. Но для этого его инструментарий должен быть достаточно полным. Предложенные методы могут во многих случаях оказаться предпочтительными и, во всяком случае, расширяют возможности исследователя при решении задач оптимизации сложных систем.

1.3. Методы экспертных оценок

Адекватными методами исследования сложных технических и эргатических систем являются методы экспертных оценок. Это объясняется как трудностями формализации многокритериальных задач так и принципиальной невозможностью формального, без участия человека, решения задачи целеполагания, заключающейся в определении размерности и качественного состава вектора критериев.

Целевая функция $f(x)$ сложной системы в малой окрестности рабочей точки может быть представлена линейной скалярной сверткой

$$Y = \alpha_1 y_1(x) + \alpha_2 y_2(x) + \dots + \alpha_s y_s(x), \quad (1.3.1)$$

где $y_1(x), \dots, y_s(x)$ — частные критерии качества, составляющие

вектор $y = \{y_k\}_{k=1}^s$; $\alpha_k, k \in [1; s]$ — весовые коэффициенты;

$x = \{x_i\}_{i=1}^n \in \delta$ — вектор аргументов оптимизации. При представлении математической модели объекта в виде (1.3.1) возникают две задачи: 1) определение размерности s и качественного состава вектора критериев y ; 2) установление значений весовых коэффициентов $\alpha_k, k \in [1; s]$. Рассмотрим возможность решения обеих задач методами экспертных оценок.

Отметим, что часто на практике совокупность частных критериев является заданной. Так бывает, когда система должна быть создана и

исследована по заранее установленной методике, традиционной для систем данного класса. Ведомства обычно устанавливают строго регламентированный перечень требований, предъявляемых к управляемым процессам. Но это бывает далеко не всегда. Чаще всего нельзя заранее определить, какие из показателей системы следует непременно включить в перечень критериев качества, а какие несущественны для решаемой задачи. Это характерно для вновь разрабатываемых, а также достаточно сложных динамических систем, таких как человеко-машинные системы управления. Возникает проблема разработки общих методов, позволяющих обоснованно составлять необходимую и достаточную совокупность частных критериев качества. При этом s критериев являются необходимыми и достаточными в рамках конкретной многокритериальной системы, если:

- использование любых дополнительных критериев или их сочетаний не изменяет результатов решения задачи;
- отбрасывание хотя бы одного из выбранных s критериев изменяет результаты решения задачи [21].

В настоящее время для определения размерности и качественного состава вектора критериев обычно применяются эвристические методы. В их основе лежит индивидуальное мнение (постулат), высказываемое специалистом (экспертом) об оцениваемой величине, исходя из своего профессионального опыта. Основным недостатком постулирования является субъективность и возможность произвола. Процедура метода экспертных оценок позволяет уменьшить этот недостаток. Метод заключается в том, что для оценки некоторой количественной характеристики используются постулаты не одного, а *нескольких* лиц (экспертов), компетентных в данном вопросе. Предполагается, что «истинное» значение неизвестной нам количественной характеристики находится внутри диапазона оценок экспертов и «обобщенное» коллективное мнение является более достоверным. Незвестная количественная характеристика рассматривается как случайная величина, отражением закона распределения которой является постулат эксперта. Для установления окончательной оценки высказывания всех экспертов изучаются в совокупности и обрабатываются как некий исходный статистический материал. Обработка должна производиться с привлечением концепций математической статистики.

ФОРМИРОВАНИЕ ОБОБЩЕННОГО КРИТЕРИЯ. Здесь рассматривается методика экспертных оценок, разработанная применительно к задаче синтеза обобщенного критерия качества динамических систем управления и практически использованная в задаче исследования конкретных человеко-машинных систем. Методика предусматривает два этапа формирования обобщенного критерия. На первом эксперты *называют* те частные показатели качества, которые, по их мнению, участвуют в обобщенном критерии. На втором этапе они *взвешивают* частные показатели, оценивая относительное влияние каждого на обобщенный критерий качества.

Разработка начинается с формирования группы организаторов экспертизы, в чьи обязанности входит:

- подбор специалистов-экспертов;
- составление специальных опросных листов (анкет);
- проведение опроса;
- анализ и обработка информации, полученной от экспертов;
- определение размерности и качественного состава вектора частных критериев;
- расчет весовых коэффициентов частных критериев.

В качестве экспертов привлекаются высококвалифицированные специалисты в области проектирования и эксплуатации систем управления для объектов рассматриваемого класса. Их количество обычно обуславливается сложностью решаемой задачи. В наших разработках участвовало до 22 экспертов.

1 э т а п. Применяются анкеты двух форм. В анкете №1 организаторы формулируют цель (цели), которой должна соответствовать проектируемая система; дают краткую характеристику свойств и особенностей объекта управления и условий работы человека-оператора; описывают конкретные режимы, в которых должна функционировать проектируемая система; ставят задачу экспертного оценивания и приводят инструкцию (с примером) по его проведению. Эксперта просят сформулировать те основные требования (в вербальной форме), которым должна удовлетворять проектируемая сложная система в заданных условиях функционирования.

Каждый из экспертов отдельно знакомится с содержанием анкеты №1, задает (если требуется) уточняющие вопросы организаторам экспертизы и на основании своего профессионального опыта записывает требования, которым, по его мнению, должна отвечать данная система. Все заполненные анкеты поступают к организаторам. Они анализируют выявленную экспертами совокупность разнообразных требований к системе и на основе этого анализа составляют список уже формализованных частных критериев оптимальности. Критерии, входящие в первоначальный список, обычно могут пересекаться по смыслу, т.е. выражают одно и то же требование к системе, хотя и отличаются по форме. Другими словами, первоначальный список частных критериев заведомо избыточен и выражает стремление не упустить существенных требований.

Чтобы выявить действительно значимые частные критерии, организаторы предъявляют экспертам (снова каждому в отдельности) составленный ими первоначальный список и анкету №2. В ней предлагается изучить список и выбрать из него наиболее важные, по мнению эксперта, частные критерии. Для получения коллективного мнения о наиболее важных критериях организаторы подсчитывают количество экспертов, проголосовавших за каждый критерий из первоначального списка. Критерии, получившие наибольшее число голосов, выде-

ляются в окончательный список. Количество выделенных критериев зависит от сложности задачи, но обычно их бывает от трех до восьми. Увеличение числа критериев снижает надежность суждений экспертов при оценке их относительной важности. Кроме того, необходимо, чтобы разница между количеством голосов, отданных наименее важному из выделенных критериев и наиболее важному из отсеченных, была возможно большей.

Выделенные показатели представляют собой исходную совокупность частных критериев, из которых формируется обобщенный критерий качества проектируемой сложной системы. Это еще не значит, что получено необходимое и достаточное количество частных критериев, так как не исключено, что изъятие части критериев не повлияет на результат решения поставленной задачи. Однако на данном этапе вопрос о необходимости и достаточности совокупности частных критериев решен быть не может, он решается на последующих стадиях исследования.

2 этап. Методом экспертных оценок определяются весовые коэффициенты обобщенного критерия. Здесь рассмотрен вариант задачи, когда эксперты оценивают относительное влияние частных показателей на обобщенный критерий сложной динамической системы в некотором фиксированном (например, номинальном) режиме. В результате получается база данных для последующего определения весовых коэффициентов обобщенного критерия, представленного в виде

$$\sum_{k=1}^s \alpha_k y_{0k}(x),$$

где $y_{0k}(x)$ — безразмерные (нормированные) частные критерии качества; α_k — подлежащие определению весовые коэффициенты, на которые во избежание тривиальных решений накладывается дополнительное условие

$$\sum_{k=1}^s \alpha_k = 1, \quad \alpha_k \geq 0. \quad (1.3.2)$$

Решим эту задачу с помощью шкалы баллов. Экспертам (каждому отдельно) дается анкета №3 (рис.1.3.1). В ней в произвольном порядке перечисляются частные критерии, выделенные на 1 этапе. Критериям сопоставляется непрерывная шкала, разделенная на десять интервалов. Цифра 0 на шкале соответствует понятию «никакой ценности», цифра 10 — «максимальная ценность». Эксперта просят оценить относительное влияние каждого из частных критериев на обобщенный критерий в заданном режиме и соединить линией каждый из критериев с соответствующей точкой на шкале. Ему разрешается выбирать точки между числами или приписывать несколько критериев одной точке на шкале.

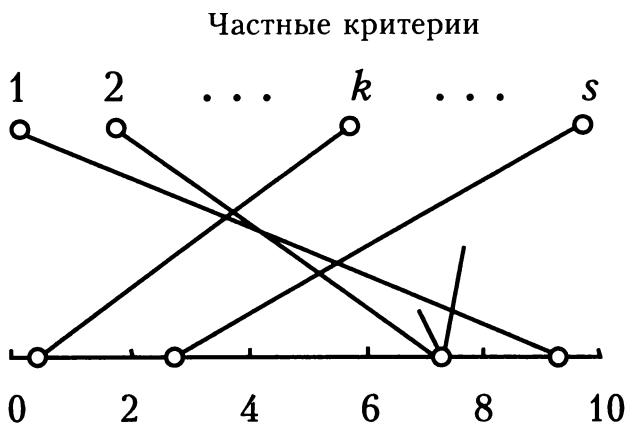


Рис. 1.3.1

После заполнения анкеты поступают к организаторам экспертизы и обрабатываются с учетом условия (1.3.2) по формуле

$$\alpha_{jk} = f_{jk} / \sum_{k=1}^s f_{jk}, \quad k \in [1; s], \quad j \in [1; m],$$

где α_{jk} — весовой коэффициент, рассчитанный для k -го частного критерия, исходя из оценки, которая дана ему j -м экспертом; f_{jk} — оценка, данная j -м экспертом k -му критерию по шкале анкеты №3; m — количество экспертов. После этого полученные весовые коэффициенты можно просто осреднить по экспертам

$$\alpha_k = \frac{1}{m} \sum_{j=1}^m \alpha_{jk}; \quad k \in [1; s]$$

и считать задачу решенной. Так и поступают, если задача достаточно проста, количество экспертов достаточно велико и состав их достаточно однороден.

ОБРАБОТКА ЭКСПЕРТНЫХ ОЦЕНОК. При решении сложных задач необходимо учитывать, что количество экспертов обычно ограничено, а степень их компетентности в данном вопросе может быть различной. Неучет этих обстоятельств снижает достоверность и точность искомых оценок. Любопытную аналогию приводит Олаф Хелмер: «Мы получаем информацию о происходящих событиях при помощи разных приборов, иногда неточных, причем не отказываемся от этой информации, учитывая лишь степень ее точности и достоверности. Специалистов — экспертов тоже можно рассматривать как своего рода «прибор», дающий информацию о вероятности тех или

иных предстоящих событий или гипотез, объясняющих происходящие события. Отказываться от такой информации не следует. Следует лишь постараться определить степень точности и достоверности этой информации, подобно тому, как это делается для других измерительных приборов» [22]. Продолжая эту аналогию, можно сказать, что задача обработки высказываний экспертов подобна задаче комплексирования приборов, имеющих различный класс точности.

Естественно предположить, что точность и достоверность процедуры экспертных оценок существенно возрастут, если высказывания каждого эксперта будут восприниматься с коэффициентом (весом), зависящим от степени его компетентности в данном вопросе. Этот вес может устанавливаться либо на основе оценок предыдущей деятельности эксперта, либо по данным самооценки, либо с учетом квалификации, эрудиции, должности или академического звания эксперта. Более надежна процедура, при которой компетентность эксперта оценивается непосредственно в процессе решения конкретной задачи.

Рассмотрим один из способов учета неоднородности состава экспертов при оценке весовых коэффициентов обобщенного критерия качества. Для простоты проанализируем ситуацию, когда m экспертов оценивают единственный показатель, приписывая ему определенный балл по некоторой шкале оценок. В результате получим массив исходных данных экспертных оценок, который в нашем случае представляется в виде матрицы-столбца

$$A = \begin{pmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \vdots \\ \alpha_j \\ \vdots \\ \alpha_m \end{pmatrix}. \quad (1.3.3)$$

Поскольку пока не известно, кому из экспертов больше верить, то сначала считаем, что степень доверия к высказываниям всех экспертов одинакова и при осреднении их оценки принимаются с одним коэффициентом K_j^I , $j \in [1; m]$. В результате осреднения получается средняя оценка

$$\alpha^I = \frac{1}{m} \sum_{j=1}^m K_j^I \alpha_j = \frac{1}{m} \sum_{j=1}^m 1 \alpha_j = \frac{1}{m} \sum_{j=1}^m \alpha_j.$$

Назовем ее оценкой первой итерации. Операция осреднения в матричном виде представляет собой умножение матрицы экспертных оценок слева на единичную m -матрицу-строку (суммирующий вектор)

$$E = \parallel 1 \ 1 \ \dots \ 1 \parallel$$

и деление произведения на количество экспертов:

$$\alpha^I = \frac{1}{m} E A.$$

Теперь в нашем распоряжении имеется информация о средней оценке α^I , с которой можно сравнивать оценки отдельных экспертов α_j из матрицы (1.3.3). Естественно, что разница между усредненной оценкой (мнение большинства) и оценкой, вынесенной экспертом, может служить основанием для изменения весового коэффициента, с которым воспринимается высказывание данного эксперта. Тем экспертам, чья оценка на первой итерации ближе к средней, целесообразно повысить коэффициент K_j^I , и, наоборот, экспертам, оценки которых далеки от средней, его следует понизить. В нашей процедуре опускаются те сравнительно редкие случаи, когда «истина» оказывается на стороне меньшинства.

Введем меру

$$\delta_j^{II} = |\alpha^I - \alpha_j|, \quad j \in [1, m],$$

которая служит количественным выражением степени некомпетентности j -го эксперта на второй итерации. Целесообразно подобрать такие коэффициенты K_j^{II} , которые представляли бы собой функции, обратно пропорциональные δ_j^{II} :

$$K_j^{II} = a / \delta_j^{II}, \quad a = \text{const}, \quad (1.3.4)$$

при условии

$$\sum_{j=1}^m K_j^{II} = m. \quad (1.3.5)$$

Решая систему уравнений (1.3.4) и (1.3.5), получаем

$$K_j^{II} = a / \delta_j^{II} \cdot \sum_{t=1}^m (1 / \delta_t^{II}).$$

После этого производится осреднение на второй итерации уже с учетом компетентности экспертов по результатам первой итерации

$$\alpha^{II} = \frac{1}{m} \sum_{j=1}^m K_j^{II} \alpha_j. \quad (1.3.6)$$

Введя в рассмотрение матрицу-строку

$$K^{II} = \begin{bmatrix} K_1^{II} & K_2^{II} & \dots & K_m^{II} \end{bmatrix},$$

представим выражение (1.3.6) в матричном виде

$$\alpha^{II} = \frac{1}{m} K^{II} A.$$

Процесс третьей итерации начинается с установления меры

$$\delta_j^{III} = |\alpha^{II} - \alpha_j|, \quad j \in [1, m],$$

и т.д.

Итерационная процедура

$$\alpha^{(g)} = \frac{1}{m} K^{(g)} A, \quad g \in [1, h], \quad K^I = E$$

продолжается до тех пор, пока не выполняется условие останова

$$\left| \alpha^{(h)} - \alpha^{(h-1)} \right| \leq \varphi,$$

где φ — заданная малая величина. Результатом описанной итерационной процедуры является получение уточненной оценки $\alpha = \alpha^{(h)}$, определенной с учетом разнородности в составе экспертов. В более общем случае m экспертов оценивают не один, а s частных критериев. Соответствующие алгоритмы расчета изложены в [2].

Итерационные алгоритмы обработки экспертных оценок описаны с точки зрения удобства их практического применения. Заметим, что они являются следствием более общего метода оценки параметров распределения случайной величины по ограниченной выборке. Более строгое их обоснование с позиций математической статистики приводится в разделе 1.4.

Рассмотренный способ определения весовых коэффициентов обобщенного критерия при помощи экспертных оценок по шкале баллов в ряде случаев встречает затруднения. Так, оценивание по шкале баллов предполагает обязательное приведение частных критериев и весовых коэффициентов к безразмерной форме. Кроме того, при большом количестве частных критериев экспертам трудно определять их относительную важность. Ниже излагается наша модификация методики экспертного оценивания, свободная от этих недостатков и, кроме того, она более наглядна и физически обоснована.

МЕТОД ЭВРИСТИЧЕСКОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ. Некоторые предпосылки предлагаемого метода рассматриваются в литературе с позиций прескриптивной теории полезности [23]. Изложим методику определения весовых коэффициентов посредством *опорного критерия*.

Представим каждый из s частных критериев в виде функции y_k , $k \in [1; s]$ от переменных $x \in X$. Критерии образуют вектор $y = \{y_1, y_2, \dots, y_s\}$. При этом предполагается, что существует функция полезности (ценности) $Y(y)$, такая, что $Y(y^1) > Y(y^2)$ тогда и только тогда, если лицо, принимающее решение (ЛПР), *предпочитает* набор y^1 набору y^2 . Аналитическое выражение для функции $Y(y)$ в большинстве случаев получить в явном виде нельзя.

Введем понятие весовых коэффициентов α_k , $k \in [1; s]$ как меры относительной важности каждого из критериев. В предположении о дифференцируемости функции полезности k -й коэффициент определим в виде

$$\alpha_k = \frac{\partial Y / \partial y_k}{\partial Y / \partial y_j},$$

где y_j — опорный критерий, произвольно выбранный из y_1, y_2, \dots, y_s . Для каждого k -го критерия можно подобрать такое приращение Δy_k , которое, с точки зрения ЛПР, полностью компенсирует уменьшение на единицу значения другого (например, опорного) критерия. Таким образом, можно подобрать такое Δy_k , что для ЛПР будут равноценны комбинации значений критериев (y_1, \dots, y_s) и $(y_1, \dots, y_k + \Delta y_k, \dots, y_{j-1}, \dots, y_s)$, где — значение критерия, выбранного в качестве опорного. Если это так, то

$$\alpha_k \approx 1/\Delta y_k, k \in [1, s].$$

В качестве опорного можно выбрать любой из частных критериев $y_k, k \in [1; s]$, например, *первый*. Значения весовых коэффициентов зависят от значений критериев y_1, \dots, y_s (функция ценности $Y(y)$ нелинейна), т.е. от того, в какой точке пространства критериев рассматривается функция полезности. Если в качестве опорного выбран первый критерий, то в некоторой точке $\bar{y} = (\bar{y}_1, \dots, \bar{y}_s)$ вектор весовых коэффициентов α можно представить в виде

$$\alpha = \{1, \alpha_2, \dots, \alpha_s\},$$

где

$$\alpha_k = \frac{\partial Y(\bar{y})/\partial y_k}{\partial Y(\bar{y})/\partial y_1}, k \in [2; s] \quad (1.3.7)$$

означает предельный (при Δy_1 и $\Delta y_k \rightarrow 0$) коэффициент замещения между критерием y_k и критерием y_1 в точке \bar{y} . Выбранный таким образом вектор α коллинеарен градиенту функции полезности $Y(y)$ в точке \bar{y} .

Изложенные соображения дают основание для следующего приближенного способа определения весовых коэффициентов обобщенного критерия. Функция ценности $Y(y)$ рассматривается в точке \bar{y} , причем ЛПР определяет такое малое изменение $\Delta_1 = y_1 - \bar{y}_1$ величины первого критерия, которое бы «точно компенсировало» изменение $\Delta_k = y_k - \bar{y}_k$ величины k -го критерия при неизменных значениях остальных критериев. Весовые коэффициенты приближенно определяются формулой

$$\alpha_k^{\bar{y}} \approx -\Delta_1/\Delta_k. \quad (1.3.8)$$

При устремлении к нулю величин Δ_1 и Δ_k равенство (1.3.8) становится точным. Приведенные предпосылки можно использовать при оценке весовых коэффициентов обобщенного критерия качества сложных динамических систем управления.

Пусть частные критерии сложной динамической системы образуют вектор $y = \{y_k\}_{k=1}^s$. Предположим, что существует критериальная функция $Y(y)$, такая, что $Y(y^1) < Y(y^2)$ тогда и только тогда,

если эксперты, оценивающие процесс управления, предпочитают вектор y^1 вектору y^2 . Функцию $Y(y)$ на всей области ее определения получить сложно, поэтому обычно ограничиваются анализом ее поведения в окрестностях той точки пространства аргументов, которая отражает наиболее типичный (номинальный) режим работы динамической системы. Поскольку речь идет о *малых* окрестностях рабочей точки, то, привлекая гипотезу о гладкости критериальной функции, заменим ее гиперплоскостью, касательной к поверхности равных значений $Y(y)$ в рабочей точке. Уравнение гиперплоскости имеет вид

$$\sum_{k=1}^s \left(\partial Y / \partial y_k \right)^{(0)} \cdot \Delta y_k = 0, \quad (1.3.9)$$

где Δy_k — приращение k -го частного критерия, вызванное отклонением от строго базового (номинального) режима; $\left(\partial Y / \partial y_k \right)^{(0)}$ — частная производная критериальной функции по k -му частному критерию, вычисленная в базовой рабочей точке.

Выберем в качестве опорного первый частный критерий y_1 и разделим выражение (1.3.9) на $\left(\partial Y / \partial y_1 \right)^{(0)}$:

$$1 \cdot \Delta y_1 + \frac{\left(\partial Y / \partial y_2 \right)^{(0)}}{\left(\partial Y / \partial y_1 \right)^{(0)}} \cdot \Delta y_2 + \dots + \frac{\left(\partial Y / \partial y_s \right)^{(0)}}{\left(\partial Y / \partial y_1 \right)^{(0)}} \cdot \Delta y_s = 0.$$

В соответствии с (1.3.7) выражения

$$\alpha_k^{(0)} = \frac{\left(\partial Y / \partial y_k \right)^{(0)}}{\left(\partial Y / \partial y_1 \right)^{(0)}}, \quad k \in [2; s]$$

представляют собой весовые коэффициенты обобщенного критерия, определенные в базовой (номинальной) рабочей точке, и уравнение аппроксимирующей гиперплоскости принимает вид

$$1 \cdot \Delta y_1 + \alpha_2^{(0)} \cdot \Delta y_2 + \dots + \alpha_s^{(0)} \cdot \Delta y_s = 0. \quad (1.3.10)$$

Теперь рассмотрим ситуацию, когда все частные критерии кроме 1-го и k -го принимают номинальные значения и остаются неизменными, т.е.

$$\Delta y_j = 0, \quad j \in [2; s], \quad j \neq k,$$

а 1-й и k -й критерии могут изменяться в некоторых окрестностях рабочей точки. Тогда каждый специалист, принимающий участие в экспертизе, может произвести мысленный эксперимент (отсюда название методики — эвристическое моделирование) и представить себе, что произойдет в динамической системе, если k -й частный критерий отклонится от номинального значения на величину Δy_k , и каким должно быть изменение 1-го частного критерия, чтобы компенсировать отклонение Δy_k . При этих условиях уравнение (1.3.10) имеет вид

$$\Delta y_1 + \alpha_k^{(0)} \cdot \Delta y_k = 0,$$

откуда определяется весовой коэффициент $\alpha_k^{(0)}$ с его размерностью. Заметим, что отклонения Δy_k , мысленно допускаемые экспертами, не должны быть большими, чтобы не выйти за рамки области, в которой справедлива линеаризация критериальной функции.

При использовании методики эвристического моделирования нет необходимости рассказывать экспертам об аппроксимирующей гиперплоскости, предельных коэффициентах замещения и пр. Как показывает практика, достаточно представить специалистам анкету, в которой описан режим работы динамической системы управления (с цифровыми данными), и приведен перечень критериев качества (с их размерностями), которые подлежат оценке в данном режиме. На основании этих сведений специалиста просят представить себе свойства проектируемой системы и указать, какие, по его мнению, допустимы отклонения перечисленных показателей от их номинальных значений (порознь), чтобы на них можно было бы в одинаковой степени «не обращать внимания». По этим высказываниям составляется соотношение

$$\alpha_1^{(0)} \cdot \Delta y_1 = \alpha_2^{(0)} \cdot \Delta y_2 = \dots = \alpha_s^{(0)} \cdot \Delta y_s, \quad \alpha_1^{(0)} \equiv 1, \quad (1.3.11)$$

которое мы называем соотношением эквивалентности. Из него определяются весовые коэффициенты обобщенного критерия с их размерностями.

Физический смысл методики эвристического моделирования проиллюстрируем с помощью следующей аналогии. Как известно, для управления любыми сложными агрегатами (самолетами, энергетическими объектами, химическими и атомными реакторами, прокатными станами и пр.) человек-оператор использует совокупность измерительных приборов, дающих ему всю необходимую информацию для управления процессами. При этом, если система управления спроектирована грамотно, то поступающая информация обеспечивает наиболее эффективное управление объектом. Тогда можно утверждать, что соотношение эквивалентности в виде (1.3.11) в первом приближении можно получить и без экспертов, используя в качестве y_k , $k \in [1; s]$ *цену деления* каждого прибора. Установив определенную цену деления для каждого прибора, разработчики уже тем самым «проголосовали» за весовой коэффициент соответствующего показателя.

Разумеется, эта аналогия не исчерпывает всех сторон методики эвристического моделирования. Как свидетельствует практика, она требует от экспертов действительно профессионального знания оцениваемых явлений. В то же время метод наиболее прост в применении и допускает одновременную оценку довольно большого количества частных критериев.

Соотношения эквивалентности, поступившие от всех экспертов к организаторам экспертизы, статистически обрабатываются. В результате получается единое, усредненное соотношение эквивалентности. Оно и является основанием для расчета весовых коэффициентов

обобщенного критерия с их размерностями. При статистической обработке рекомендуется применять изложенный выше итерационный метод, учитывающий разнородность в составе экспертов.

1.4. Вероятностно-статистические методы

Особенность сложных систем управления и, в частности, человеко-машинных систем, состоит в вероятностном характере управляемых процессов. Любая величина, количественно характеризующая процесс управления в эргатической системе, должна рассматриваться как случайная, определяемая параметрами распределения вероятностей. Наши эксперименты [2] дают основание утверждать, что случайные величины, порождаемые деятельностью человека-оператора в эргатической системе, с хорошей точностью подчиняются нормальному закону распределения. Так, если на этапе параметрической оптимизации зафиксировать сочетание синтезируемых параметров и все внешние условия, то серия экспериментальных управлений позволяет сделать вывод, что значения обобщенного критерия качества распределены нормально.

Особую роль играет дисперсия этого распределения, характеризующая стабильность человека как управляющего звена эргатической системы при данном сочетании параметров. Экспериментально установлено, что дисперсия распределения вероятностей значений обобщенного критерия понижается с уменьшением значений математического ожидания критерия и минимальна в зоне глобального минимума. По значению дисперсии можно судить о том, насколько далеко данное сочетание варьируемых параметров от зоны комфорта, в которой дисперсия минимальна.

Это обстоятельство очень полезно для организации рациональной стратегии при поиске минимума математического ожидания обобщенного критерия. В самом деле, при поиске оптимальных параметров нас интересует лишь локализация минимума, получение же конкретных значений функции можно рассматривать только как промежуточный результат. При больших значениях обобщенного критерия нет смысла производить большое количество опытов для точного определения математического ожидания, в этой зоне большая точность просто не нужна. При малых значениях критерия, учитывая, что в этом случае дисперсия тоже мала, достаточно и небольшого количества экспериментов для достоверного определения математического ожидания обобщенного критерия качества.

Сказанное иллюстрируется формулой для определения необходимого количества экспериментов:

$$N \geq \left(t_{\beta} \cdot \frac{\sigma}{\delta} \right)^2, \quad (1.4.1)$$

где β — доверительная вероятность; t_{β} — табличный параметр; σ — среднее квадратическое отклонение случайной величины (σ^2 — дисперсия); δ — половина длины доверительного интервала (допустимая погрешность). Формула (1.4.1) показывает количество опытов,

которые необходимо произвести, чтобы взятое в качестве оценки математического ожидания среднее арифметическое экспериментальных значений обобщенного критерия с заданной доверительной вероятностью β отличалось от действительного математического ожидания не более, чем на δ , если известна дисперсия σ^2 (или ее оценка). Например, если задаться доверительной вероятностью $\beta = 0,95$ (этому соответствует табличное значение $t_\beta = 1,96$) и допустимой погрешностью $\delta = 1$, то при $\sigma = 1,33\delta$ (такое соотношение в наших экспериментах имело место при «средних» значениях обобщенного критерия качества) необходимое количество наблюдений составит $N \geq 6,8 \approx 7$. В соответствии с изложенным, при поиске минимума количество экспериментов в серии снижалось до $1 + 2$ в зонах как больших, так и малых значений обобщенного критерия.

АППРОКСИМАЦИЯ КРИТЕРИАЛЬНЫХ ФУНКЦИЙ. Для существенного снижения количества необходимых экспериментов в рамках теоретико-экспериментального метода используем метод, идея которого состоит в следующем. В допустимой области аргументов оптимизации производится определенное (небольшое) количество опытов, результаты которых используются в качестве опорных точек для аппроксимации критериальной функции некоторой приближающей функциональной зависимостью. Далее, уже не экспериментальными, а вычислительными методами определяется та расчетная точка аргументов, в которой расположен экстремум аппроксимирующей функции, имея в виду, что действительный экстремум покрывается некоторой областью в окрестностях этой точки. Локализация экстремума может уточняться экспериментально в малой окрестности расчетной точки.

В этой процедуре предлагается аппроксимировать не обобщенный критерий, а входящие в него частные критерии, что дает ряд преимуществ. Так, критериальная функция (функция отклика) обобщенного критерия, являясь также функцией частных критериев, всегда имеет более сложный вид, чем функция отклика любого частного критерия. Это значит, что гораздо проще и более обоснованно можно подобрать вид приближающей функции для каждого частного критерия в отдельности, чем для функции отклика обобщенного критерия. А имея аналитические выражения для приближающих функций частных критериев и при известной зависимости для скалярной свертки (например, с весовыми коэффициентами), всегда можно получить выражение для приближающей функции обобщенного критерия. Кроме того, в процессе синтеза системы управления может возникнуть необходимость в изменении весовых коэффициентов. Если аппроксимируется обобщенный критерий, то в этом случае надо начинать все заново и проводить новые эксперименты для получения данных в опорных точках и т.д. Если же приближающие функции находятся для частных критериев, то достаточно сделать аналитический перерасчет с новыми весовыми коэффициентами.

Для аппроксимации критериальных функций используем метод наименьших квадратов (МНК). Если произведено N экспериментов и найдены значения $y_k(x^{(u)})$, $k \in [1; s]$, $u \in [1; M]$ функции $y_k(x)$ векторного аргумента $x = \{x_i\}_{i=1}^n$, то МНК предусматривает наличие аппроксимирующей зависимости $F_k(x, a^{(k)})$, известной с точностью до вектора неизвестных коэффициентов $a^{(k)} = \{a_j^{(k)}\}_{j=1}^m$. Неизвестные коэффициенты находим из условия

$$E(a^{(k)}) = \sum_{u=1}^N \left[y_k(x^{(u)}) - F_k(x^{(u)}, a^{(k)}) \right]^2 = \min_{a^{(k)}}. \quad (1.4.2)$$

Используя необходимое условие минимума функции (1.4.2), получим систему нормальных уравнений

$$\partial E(a^{(k)}) / \partial a_j^{(k)} = 0, \quad j \in [1; m],$$

решение которой дает неизвестные коэффициенты аппроксимирующей функции.

В обычной практике аппроксимирующая функция частного критерия представляется полиномом второго порядка

$$F_k(x) = a_0^{(k)} + \sum_{i=1}^n a_i^{(k)} x_i + \sum_{j=1}^n a_j^{(k)} x_j^2 + \sum_{i=1}^{n-1} \sum_{j=i+1}^n a_{ij}^{(k)} x_i x_j, \quad k \in [1; s] \quad (1.4.3)$$

где $a_0^{(k)}$, $a_i^{(k)}$, $a_j^{(k)}$, $a_{ij}^{(k)}$ — коэффициенты регрессионной модели, определяемые по экспериментальным данным в опорных точках по методу МНК. В соответствии с изложенным, расчетную точку аргументов вычисляем по модели

$$x^* = \arg \min_{x \in X} Y \left[F_1(x), F_2(x), \dots, F_s(x) \right],$$

где $Y(F)$ — скалярная свертка частных критериев при их аппроксимации регрессионными полиномами (1.4.3).

После определения коэффициентов регрессии их значимость проверяется по общему регрессионному критерию значимости. Члены регрессионного полинома с незначимыми коэффициентами отбрасываются, что существенно упрощает вид приближающей функции частного критерия.

СТАТИСТИЧЕСКИЙ АНАЛИЗ ОБОБЩЕННОГО КРИТЕРИЯ. В [24] предлагается пойти по этому пути еще дальше и проверять на значимость сами частные критерии. Для статистического анализа обобщенного критерия с целью его возможного упрощения применяется регрессионный критерий значимости. Для простоты рассмотрим обобщенный критерий в виде

$$Y = \sum_{k=1}^s \alpha_k y_k.$$

Исходным материалом для анализа служит совокупность из N точек, в которых известны экспериментальные значения обобщенного критерия $Y^{(u)}$ и регрессионные, предсказанные по уравнениям регрессии вида (1.4.3) значения частных критериев $F_k^{(u)}$, $u \in [1; N]$. Зависимость между этими значениями в u -й точке описывается уравнением

$$Y^{(u)} = \sum_{k=1}^S \alpha_k F_k^{(u)} + \epsilon_u,$$

где ϵ_u — невязка, разность между действительным значением обобщенного критерия в u -й точке и тем значением, которое предсказано уравнениями регрессии.

Методика анализа значимости компонент обобщенного критерия состоит из следующих этапов:

1) определения суммы квадратов всех невязок

$$S_r = \sum_{u=1}^N \epsilon_u^2 = \sum_{u=1}^N \left(Y^{(u)} - \sum_{k=1}^S \alpha_k F_k^{(u)} \right)^2,$$

число степеней свободы при этом

$$f_r = N - S;$$

(числом степеней свободы в статистике называется разность между числом опытов и числом коэффициентов (констант), которые уже вычислены по результатам этих опытов независимо друг от друга [25]);

2) записи нового выражения для обобщенного критерия, в котором опускаются l членов, которыми пренебрегают, если гипотеза о малой значимости соответствующих частных критериев справедлива;

3) определения новой суммы квадратов невязок, относящейся к p оставшимся членам

$$S_p = \sum_{u=1}^N \left(Y^{(u)} - \sum_{k=1}^P \alpha_k F_k^{(u)} \right)^2, \quad p = s - l,$$

число степеней свободы теперь

$$f_p = N - p;$$

4) вычисления суммы квадратов невязок, относящейся к отброшенным частным критериям:

$$S_l = S_p - S_r$$

с числом степеней свободы

$$f_l = s - p;$$

5) нахождения F -соотношения

$$F = \frac{S_l / f_l}{S_r / f_r},$$

которое сравнивается с табличным значением для принятого уровня значимости. Если его значение меньше табличного, то гипотеза о малой значимости отброшенных частных критериев верна. Для дальнейшего исследования используется усеченное выражение обобщенного критерия

рия. Так решается вопрос о необходимости и достаточности совокупности частных критериев, поставленный на 1 этапе процедуры формирования обобщенного критерия методом экспертных оценок (раздел 1.3).

Благодаря применению на практике изложенной методики для конкретной эргатической системы [26], число частных критериев сокращено с шести до трех. Правильность принятого упрощения подтверждалась совпадением результатов минимизации полного и усеченного обобщенных критериев. Полученное таким образом аналитическое выражение (полное или, если это возможно, упрощенное) для приближающей функции обобщенного критерия используется при вычислении малой области оптимизируемых параметров, в которой расположен истинный минимум обобщенного критерия. Так с помощью изложенного теоретико-экспериментального подхода практически решается задача многокритериального синтеза сложных динамических и, в частности, эргатических систем, для которых аналитический расчет обычно встречает непреодолимые затруднения.

СТРУКТУРА РЕГРЕССИОННОЙ МОДЕЛИ. При аппроксимации критериальных функций возникает задача выбора и обоснования вида уравнения регрессии. Наилучшие результаты получаются, когда структура регрессионной модели определяется исходя из известного механизма процессов, происходящих в объекте. Если же таких сведений нет, то за недостаток информации приходится расплачиваться рассмотрением формальных моделей более общего вида (полиномиальное описание и пр.), включающих значительное число неизвестных констант, что усложняет исследование.

Установим функциональную зависимость для отклика Y от независимых предсказывающих переменных X_1, X_2, \dots, X_k , которые в теории регрессионного анализа называются регрессорами [27]. Предположим, что это полный набор всех возможных переменных, относительно которых требуется составить искомое уравнение. Он содержит такие функции, как квадраты, кубы, смешанные произведения (взаимодействия), а также любые другие, которые могут оказаться подходящими.

Для выбора некоторого разумного подмножества из этой полной совокупности регрессоров и включения их в искомое уравнение обычно пользуются двумя противоположными по характеру критериями. С одной стороны, для повышения надежности предсказания прогнозируемых величин следует стремиться включить в искомую модель как можно большее количество регрессоров. С другой — для снижения материальных и вычислительных затрат в искомое уравнение стараются включить как можно меньше независимых переменных. Кроме того, с увеличением количества регрессоров обычно возрастает дисперсия прогноза и возникает проблема плохой обусловленности регрессионной матрицы [27,28].

Искомая модель выбирается как компромиссное решение в результате борьбы между этими противоположными тенденциями. В литера-

туре данная проблема называется выбором «наилучшего» уравнения регрессии [27–29]. При этом во всех источниках подчеркивается, что для выполнения выбора нет однозначного объективного метода, а используются статистические подходы, основанные на субъективных суждениях. Рассматривая проблему выбора наилучшего уравнения регрессии как многокритериальную задачу, мы предполагаем, что существуют предпосылки для формализованного решения данной проблемы в рамках развиваемой в настоящей работе теории.

Как показано в [28], количественным выражением первой из упомянутых выше тенденций является минимизация остаточного среднего квадрата s^2 . В общем случае он вычисляется по формуле

$$s^2 = \frac{1}{N - p - 1} \left[\sum_{u=1}^N \left(Y^{(u)} - \hat{Y}^{(u)} \right)^2 \right], \quad (1.4.4)$$

где N — количество разных экспериментов; $Y^{(u)}$ — действительно наблюдаемые значения отклика Y в соответствующих u -х экспериментах; $\hat{Y}^{(u)}$ — значения отклика, предсказанные по выбранному уравнению регрессии $Y = f(X_1, X_2, \dots, X_p)$ при значениях регрессоров, соответствующих u -м опытными данным; $p \in [1; M]$ — количество регрессоров, включенных в модель; величина $N - p - 1$ представляет собой число степеней свободы остаточного среднего квадрата при наличии в полиномиальной модели свободного члена. Напомним, что числом степеней свободы некоторой величины называют разность между количеством различных опытов и числом констант, найденных по этим опытам независимо друг от друга.

Исследования показывают [28], что зависимость $s^2(p)$ обычно монотонно убывает, стремясь к «истинной» величине σ^2 (дисперсия ошибки) при условии, что включены все важные переменные, а количество наблюдений значительно превосходит число переменных в уравнении регрессии. Используя один из известных методов (метод всех возможных регрессий, метод исключения, метод включения, шаговый регрессионный метод и др. [28]), можно получить статистически значимое уравнение регрессии, такое, что включение любого нового регрессора оказывается статистически незначимым. Тем самым определяется модель с минимально необходимым числом p_{\min} конкретных переменных. Этой модели соответствует определенное значение s^2_{\max} остаточного среднего квадрата, которое рассматривается как ограничение для частного критерия (1.4.4).

Количественным выражением второй из приведенных выше тенденций может служить просто количество экспериментов N , используемое для определения неизвестных констант при включении в модель p регрессоров. Минимально необходимое значение этого критерия N_{\min} соответствует модели, характеризующейся p_{\min} и s^2_{\max} . Максимальное значение N_{\max} определяется вычислительными и экономическими

возможностями исследователя и рассматривается как ограничение для этого частного критерия.

Из рассмотренных частных критериев s^2 и N с учетом ограничений s^2_{\max} и N_{\max} сформируем обобщенный критерий $V(p)$, основанный на идеях нелинейной схемы компромиссов (см. главу 2):

$$V(p) = \frac{s^2_{\max}}{s^2_{\max} - s^2_p} + \frac{N_{\max}}{N_{\max} - N(p)} \rightarrow \min_p. \quad (1.4.5)$$

Далее предлагается последовательно наращивать количество регрессоров в модели, начиная $p_{\min}+1$ в диапазоне $p \in [p_{\min}+1, k]$, используя для качественного выбора очередной переменной метод включения или, что лучше, шаговый регрессионный метод. На каждом шаге вычисляем значение обобщенного критерия $V(p)$. При достижении условия

$$V(p) = V_{\min}(p) = V(p_{\text{опт}})$$

процедура прекращается и соответствующая модель рассматривается как оптимальная в смысле обобщенного критерия (1.4.5).

РЕГРЕССИОННАЯ МОДЕЛЬ С БЕЗУСЛОВНЫМИ СВЯЗЯМИ. Теоретико-экспериментальный метод исследования сложных систем управления предусматривает широкое применение методологии регрессионного анализа. Традиционная процедура регрессионного анализа основана на МНК, который в определенном смысле может рассматриваться как способ решения переопределенной системы однотипных уравнений вида регрессионной модели [29]. Между тем, по физическим соображениям на аргументы регрессионной модели могут быть установлены дополнительные связи, в том числе и отличающиеся по своей форме от уравнения регрессии. Классическая методика регрессионного анализа не позволяет учитывать такую дополнительную информацию при определении параметров регрессии. В связи с этим возникает задача модификации традиционного метода. Это исследование в общем виде проведено в [4]. Приведем здесь его результаты в несколько упрощенном виде.

Пусть сделано N экспериментов и найдены значения $y(x^{(u)})$, $u \in [1; M]$ функции $y(x)$ векторного аргумента $x = \{x_i\}_{i=1}^n$. На основе соображений, изложенных выше в настоящем разделе, получена структура регрессионной модели

$$y(x) = F(x, a) + \varepsilon, \quad (1.4.6)$$

где $F(x, a)$ — аппроксимирующая функция, известная с точностью до вектора констант $a = \{a_j\}_{j=1}^m$; ε — случайная ошибка. Кроме того, по физическим соображениям известны некоторые соотношения, связывающие аргументы регрессионной модели в заданных точках поверхности регрессии:

$$\varphi(x^{(l)}, a) = 0, \quad l \in [1, L], \quad L < m, \quad (1.4.7)$$

где L — количество точек поверхности регрессии, для которых известны соотношения (1.4.7). Эти условия могут означать, например, требование так построить поверхность регрессии, чтобы она точно проходила через заданные точки; чтобы в определенных точках поверхность характеризовалась заданными значениями производных и т.п.

Ставится задача: определить коэффициенты a регрессионной модели с помощью МНК и с учетом заданных требований (1.4.7).

Уравнение (1.4.6) для u -го наблюдения имеет вид

$$y^{(u)} = F(x^{(u)}, a) + \varepsilon^{(u)}.$$

Сумма квадратов отклонений экспериментальных значений от искомой поверхности модели выражается так:

$$E(a) = \sum_{u=1}^N \varepsilon^{(u)2} = \sum_{u=1}^N \left[y^{(u)} - F(x^{(u)}, a) \right]^2. \quad (1.4.8)$$

Следуя далее классической методике МНК, необходимо найти коэффициенты a из условия минимума функции $E(a)$. Однако постановка задачи требует использования информации, содержащейся в дополнительных связях (1.4.7) на аргументы регрессионной модели. При этом уравнения (1.4.7) должны быть выполнены строго, а минимизация функции $E(a)$ осуществляется *при условии* их выполнения.

Следовательно, в математическом отношении задача сводится к исследованию функции $E(a)$ на условный минимум и может быть решена методом множителей Лагранжа. Составим функцию

$$\begin{aligned} G(a, \lambda) &= E(a) + \sum_{l=1}^L \lambda_l \varphi(x^{(l)}, a) = \\ &= \sum_{u=1}^N \left[y^{(u)} - F(x^{(u)}, a) \right]^2 + \sum_{l=1}^L \lambda_l \varphi(x^{(l)}, a), \end{aligned} \quad (1.4.9)$$

где λ_l — неопределенные множители Лагранжа, составляющие вектор

$\lambda = \{\lambda_l\}_{l=1}^L$. Решение задачи достигается исследованием функции (1.4.9) на безусловный минимум. В соответствии с практикой, установившейся при использовании МНК, ограничимся нахождением необходимых условий минимума функции G , имея в виду, что найденные коэффициенты являются одновременно и достаточными условиями минимума по смыслу задачи.

Исследуем функцию $G(a, \lambda)$ на безусловный минимум, для чего, приравняв нулю ее частные производные по искомым коэффициентам, получим m уравнений. Добавим L уравнений связи (1.4.7). Так как число неизвестных вместе с множителями Лагранжа тоже равно $m+L$, то получим определенную систему уравнений

$$\partial G(a, \lambda) / \partial a_j = 0, \quad j \in [1; m], \quad (1.4.10)$$

$$\varphi(x^{(l)}, a) = 0, \quad l \in [1; L].$$

Решение системы (1.4.10) дает значения коэффициентов регрессионной модели a и те значения множителей Лагранжа λ , при которых уравнение связи (1.4.7) выполняется строго.

Анализ физического смысла множителей Лагранжа в формулах вида (1.4.10) говорит о том, что по величине l -го множителя можно судить о мере соответствия l -го условия связи и тех данных, по которым определяется структура регрессионной модели. Действительно, пусть искомая поверхность регрессии проходит через точку $x^{(l)}$ и без использования условия (1.4.7). В этом случае решение совместных уравнений (1.4.10) относительно λ_l дает результат $\lambda_l = 0$. И, наоборот, чем дальше точка от поверхности, полученной только при использовании экспериментальных данных $(x^{(u)}, y^{(u)})$, $u \in [1; M]$, тем больше приходится изменять положение искомой поверхности при условии (1.4.7) и тем больше значение коэффициента λ_l . Следовательно, множители Лагранжа в данной задаче являются векторной мерой несоответствия между информацией, содержащейся в условии (1.4.7) и теми экспериментальными данными, по которым строится регрессионная модель. Результатом этого вывода может быть методика решения, при которой условия связи выполняются не точно, а компромиссно [30].

ЭФФЕКТИВНОСТЬ СТАТИСТИЧЕСКИХ ОЦЕНОК. Как уже отмечалось, случайные величины, отражающие процессы управления в сложных системах, достаточно хорошо описываются нормальным (гауссовским) законом распределения вероятностей. Поэтому мы ориентируемся на нормальный закон, имея в виду, что результаты исследования могут быть распространены на другие симметричные законы распределения. Оценки параметров распределения получаются на основе обработки статистического материала, представляющего собой совокупность экспериментальных значений изучаемой случайной величины. Чем больше количество экспериментальных данных, тем больше рассматриваемая совокупность приближается к генеральной совокупности (включающей все возможные реализации случайной величины) и тем точнее можно определить параметры распределения.

При решении задач теоретико-экспериментальным методом в распоряжении исследователя всегда находится лишь ограниченный статистический материал (выборка из генеральной совокупности), а требуется оценить параметры распределения с возможно большей точностью. Это объясняется тем, что получение каждого нового элемента выборки — обычно сложный процесс, сопряженный со значительными трудностями технического или экономического характера. Вычислительные же трудности играют менее существенную роль. В подобных случаях О.К.Антонов говорил [31], что экономить на расчетах, оценивающих громадные экономические мероприятия, все равно, что экономить на прицеливании при выстреле.

Поэтому возникает задача: в максимальной степени использовать информацию о статистических свойствах изучаемой случайной величины и получить расчетные алгоритмы для вычисления уточненных оценок параметров распределения на основе статистического материала ограниченного объема. Так как результаты данного исследования могут быть применены не только для сокращения числа необходимых экспериментов в сложных эргатических системах, но и в других случаях, то целесообразно сформулировать и решить задачу в общих терминах математической статистики.

Рассмотрим непрерывную действительную случайную величину X , плотность распределения вероятностей которой $f(x|\theta)$ известна с точностью до неизвестного параметра θ . Задана совокупность из n независимых реализаций случайной величины X :

$$\bar{x} = \bar{x}^{(n)} = (x_1, x_2, \dots, x_n) \quad (1.4.11)$$

Ставится задача: по результатам случайной выборки (1.4.11) определить наилучшую в некотором смысле оценку θ^* неизвестного параметра θ распределения случайной величины X .

Например, если случайная величина X распределена нормально с известной дисперсией σ^2 , то

$$f(x|\theta) = f(x|m_x) = \frac{1}{\sigma\sqrt{2\pi}} \exp \left[-\frac{(m_x - x)^2}{2\sigma^2} \right] \quad (1.4.12)$$

и параметром, подлежащим оценке, является математическое ожидание: $\theta = m_x$.

Как известно [32], качество статистических оценок характеризуется следующими основными свойствами:

- 1) состоятельностью (сходимость по вероятности оценки к истинному значению параметра);
- 2) несмещенностью (отсутствие систематической погрешности оценки);
- 3) эффективностью (наименьшая дисперсия оценки).

Если в распоряжении исследователя имеется только та информация, которая содержится в изложенной выше постановке задачи, то для определения наилучших (состоятельных, несмещенных и эффективных) оценок используется предложенный Р.Фишером метод максимального правдоподобия [33]. Тогда оценка математического ожидания нормально распределенной случайной величины имеет вид

$$\theta^* = X_c = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n x_i. \quad (1.4.13)$$

Часто для выборок малого объема оценки максимального правдоподобия типа (1.4.13) не обеспечивают удовлетворительной точности [34]. Это заставляет в конкретных приложениях разрабатывать более эффективные процедуры оценивания [33–36]. Все они так или иначе

связаны с привлечением дополнительной информации о статистических свойствах изучаемой случайной величины.

Одним из наиболее действенных средств повышения эффективности статистического оценивания является байесовский подход [33]. Он заключается в том, что подлежащий оценке параметр θ рассматривается как реализованное значение случайной величины Θ . Вся доступная ему предварительную (до проведения экспериментов) информацию исследователь облекает в форму априорного распределения величины Θ , характеризующегося плотностью распределения вероятностей $f_a(\theta)$. Эта функция называется априорной плотностью и считается известной до анализа данных, полученных экспериментально. Теорема Байеса комбинирует априорное распределение и данные наблюдений так, чтобы образовалось апостериорное распределение $f(\theta|x)$. В терминах плотностей распределения вероятностей для случайных величин Θ и X теорема Байеса принимает вид [33]:

$$f(\theta|x) = \frac{f(x|\theta) f_a(\theta)}{f(x)}, \quad (1.4.14)$$

где маргинальное распределение $f(x)$ выражается формулой

$$f(x) = \int_{-\infty}^{+\infty} f(x|\theta) f_a(\theta) d\theta.$$

Физический смысл теоремы Байеса в форме (1.4.14) заключается в том, что если $f_a(\theta)$ — плотность распределения вероятностей, приписываемая параметру θ перед проведением экспериментов, то $f(\theta|x)$ будет плотностью, которую следует приписать θ после получения данных. Статистические оценки, вычисленные на основе апостериорного распределения, обладают лучшим качеством, чем оценки максимального правдоподобия, так как используют дополнительную информацию о неизвестном параметре θ в виде априорного распределения $f_a(\theta)$.

Наиболее тонким моментом при байесовском оценивании параметров является назначение функции априорной плотности. Она должна быть адекватна имеющейся предварительной информации. С одной стороны, ни в коем случае нельзя вносить сведения, которых нет в априорных данных. Поэтому $f_a(\theta)$ выбирают исходя из требования, чтобы она имела максимально возможную энтропию (в шенноновском смысле) при заданных условиях в виде конкретных априорных данных, рассматриваемых как ограничения [34]. С другой стороны, пренебрежение какой-либо объективной априорной информацией приводит к выбору менее информативной априорной плотности, что делает статистическую оценку менее эффективной.

Например, рассмотрим представленный формулой (1.4.12) случай нормального распределения случайной величины X с неизвестным

математическим ожиданием m_x и известной дисперсией σ^2 . Известно [34], что несмещенная оценка математического ожидания, рассматриваемая как случайная величина, распределена также по нормальному закону с дисперсией σ^2/n и с тем же математическим ожиданием m_x . Так как параметр m_x подлежит оценке и неизвестен, то обычная байесовская практика запрещает выбирать в качестве $f_a(\theta) = f_a(m_x)$ нормальный закон распределения. Таким образом, объективная априорная информация о виде закона распределения оцениваемого параметра пропадает, что отрицательно сказывается на эффективности статистической оценки.

Предлагается в подобных случаях вводить априорную плотность с параметром θ' , рассматриваемым как неизвестная константа: $f_a(\theta|\theta')$. Для нашего примера с нормальным распределением

$$f(m_x|\theta') = \frac{1}{(\sigma^2/n)\sqrt{2\pi}} \exp \left[-\frac{(\theta'_x - m_x)^2}{2(\sigma^2/n)} \right].$$

Такая априорная плотность не вносит сведений, которых нет в априорных данных, и в то же время позволяет использовать объективную априорную информацию о виде закона распределения (в нашем случае нормального) оцениваемого параметра.

Найдем алгоритм для вычисления уточненной оценки параметра θ . При каждой случайной выборке \bar{x} искомый вычислительный алгоритм $\theta(\bar{x})$ даст оценку θ^* неизвестного параметра θ . Если использовать значение θ^* в то время, как истинное значение есть θ , то возникает ошибка, цену которой можно выразить в виде функции потерь $c(\theta^*, \theta)$. Выбор функции потерь теорией не определяется, носит субъективный характер и выражает отношение исследователя к величине несоответствия между принятым решением θ^* и истинным значением оцениваемого параметра θ [36]. Функция потерь должна быть неубывающей.

Поскольку значение θ неизвестно, то вычислить истинную функцию потерь нельзя. Однако, используя априорную информацию в виде предложенной нами априорной плотности $f_a(\theta|\theta')$, для всех возможных реализаций вектора наблюдений \bar{x} при известной статистике $f(x|\theta)$ можно ввести функцию риска

$$R(\theta^*) \equiv M[c(\theta^*, \theta)] = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} c(\theta^*, \theta) f(x|\theta) f_a(\theta|\theta') dx d\theta, \quad (1.4.15)$$

которая определяется как математическое ожидание функции потерь. С помощью теоремы Байеса в форме (1.4.14) запишем выражение (1.4.15) в виде

$$R(\theta^*) \equiv M[c(\theta^*, \theta)] = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} c(\theta^*, \theta) f(\theta|x) f(x) dx d\theta.$$

Оптимальную оценку θ^* получим минимизацией функции риска:

$$\theta^* = \arg \min_{\theta} R(\theta^*),$$

где

$$\min_{\theta} R(\theta^*) = \min_{\theta} \int_{-\infty}^{+\infty} \left[\int_{-\infty}^{+\infty} c(\theta^*, \theta) f(\theta | x) d\theta \right] f(x) dx.$$

При фиксированной выборке $x = \bar{x}^{(n)}$ от параметра θ^* зависит только выражение в квадратных скобках, называемое условным байесовским риском $r(\theta^*)$ [35]. Поэтому минимизация функции риска $R(\theta^*)$ полностью эквивалентна минимизации условного байесовского риска $r(\theta^*)$ при заданной выборке $\bar{x} = \bar{x}^{(n)}$:

$$\begin{aligned} \min_{\theta} R(\theta^*) &= \min_{\theta} r(\theta^*) \Big|_{\bar{x} = \bar{x}^{(n)}} = \\ &= \min_{\theta} \int_{-\infty}^{+\infty} c(\theta^*, \theta) f(\theta | x) d\theta \Big|_{\bar{x} = \bar{x}^{(n)}}. \end{aligned} \quad (1.4.16)$$

Дальнейший вывод требует конкретизации функции потерь. В практике оценивания обычно используется квадратичная функция

$$c(\theta^*, \theta) = (\theta - \theta^*)^2. \quad (1.4.17)$$

Используя необходимое условие минимума функции

$$\partial r(\theta^*) / \partial \theta^* = 0,$$

выразим (1.4.16) с учетом (1.4.17) как

$$2 \int_{-\infty}^{+\infty} (\theta^* - \theta) f(\theta | x) d\theta \Big|_{\bar{x} = \bar{x}^{(n)}} = 0.$$

Преобразуем его к виду

$$\theta^* \int_{-\infty}^{+\infty} f(\theta | x) d\theta = \int_{-\infty}^{+\infty} \theta f(\theta | x) d\theta \Big|_{\bar{x} = \bar{x}^{(n)}}.$$

Учитывая, что по свойству плотности вероятности

$$\int_{-\infty}^{+\infty} f(\theta | x) d\theta = 1,$$

записываем окончательно

$$\theta^* = \int_{-\infty}^{+\infty} \theta f(\theta | x) d\theta \Big|_{\bar{x} = \bar{x}^{(n)}}, \quad (1.4.18)$$

т.е. при квадратичной функции потерь оптимальная оценка θ^* есть апостериорное математическое ожидание параметра θ , вычисляемое по заданному вектору наблюдений.

Воспользуемся определением апостериорной плотности в виде (1.4.14) и преобразуем выражение (1.4.18) к виду

$$\theta^* = \frac{\int_{-\infty}^{+\infty} \theta f(\theta|x) f_a(\theta|\theta') d\theta}{\int_{-\infty}^{+\infty} f(\theta|x) f_a(\theta|\theta') d\theta} \Big|_{\bar{x} = \bar{x}^{(n)}} \quad (1.4.19)$$

Поскольку искомая оценка $\theta^* = \theta^*(x_1, x_2, \dots, x_n)$ должна вычисляться по заданному вектору наблюдений, то мы должны перейти в выражении (1.4.19) от интегралов к суммированию по элементам заданной выборки и заменить неизвестные константы их оценками:

$$\theta^* = \frac{\sum_{i=1}^n x_i f(x_i|\theta^*) f_a(x_i|\theta^*)}{\sum_{i=1}^n f(x_i|\theta^*) f_a(x_i|\theta^*)} \quad (1.4.20)$$

Формула (1.4.20) выражает зависимость

$$\theta^* = \Phi(x_1, x_2, \dots, x_n; \theta^*).$$

Как известно [37], уравнение в такой форме можно решать итерационным методом. Итерационная процедура организуется в соответствии с рекуррентной формулой

$$\theta^*[l] = \Phi(x_1, x_2, \dots, x_n; \theta^*[l-1]), \quad l \in [1, L],$$

причем итерационный процесс заканчивается при выполнении условия

$$\theta^*[L] - \theta^*[L-1] \leq \lambda_\theta,$$

где l — номер текущей итерации; λ_θ — заданная точность вычисления оценки θ^* . Если необходимо проанализировать вопросы сходимости, то можно применить известную теорему [37], в соответствии с которой для сходимости итерационного процесса достаточно, чтобы на рассматриваемом интервале уточнения оценки θ^* соблюдалось неравенство

$$d\Phi(x_1, x_2, \dots, x_n; \theta^*)/d\theta^*$$

П р и м е р. Рассмотрим задачу уточненного статистического оценивания математического ожидания m_x случайной величины X , распределенной по нормальному закону с плотностью распределения $f(x|\theta) = f(x|m_x)$, заданной формулой (1.4.12), по результатам случайной выборки (1.4.11), если известна дисперсия σ^2 . Априорная информация состоит в том, что оценка математического ожидания X_c распределена тоже по нормальному закону с известной дисперсией

$$\sigma_1^2 = \sigma^2/n \quad (1.4.21)$$

и с тем же неизвестным математическим ожиданием m_x :

$$f_a(\theta|\theta') = f_a(m_x|X_c) = \frac{1}{\sigma_1 \sqrt{2\pi}} \exp \left[-\frac{(X_c - m_x)^2}{2\sigma_1^2} \right] \quad (1.4.22)$$

Для решения задачи подставим выражения (1.4.12) и (1.4.22) в формулу (1.4.20) и получим

$$X_c = \frac{\sum_{i=1}^n x_i \exp \left[\frac{(x_i - X_c)^2 (\sigma^2 + \sigma_1^2)}{2\sigma^2 \sigma_1^2} \right]}{\sum_{i=1}^n \exp \left[\frac{(x_i - X_c)^2 (\sigma^2 + \sigma_1^2)}{2\sigma^2 \sigma_1^2} \right]},$$

откуда виден эффект уменьшения дисперсии апостериорного распределения, что свидетельствует об эффективности предложенной процедуры оценивания. Учитывая (1.4.21), получаем

$$\frac{(\sigma^2 + \sigma_1^2)}{2\sigma^2 \sigma_1^2} = \frac{n+1}{2\sigma^2}.$$

Таким образом, для вычисления оценки X_c должна быть организована итерационная процедура

$$X_c[l] = \frac{\sum_{i=1}^n x_i \exp \left[-\frac{(x_i - X_c[l-1])^2 (n+1)}{2\sigma^2} \right]}{\sum_{i=1}^n \exp \left[-\frac{(x_i - X_c[l-1])^2 (n+1)}{2\sigma^2} \right]}, \quad (1.4.23)$$

причем в качестве первого приближения целесообразно принять оценку максимального правдоподобия (1.4.13):

$$X_c[l] = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n x_i.$$

Для количественной проверки предложенных итерационных алгоритмов были использованы таблицы нормально распределенных случайных чисел [38] с известными параметрами распределения: $m_x = 0$ и $\sigma^2 = 1$. Получены точечные и интервальные оценки математического ожидания по результатам четырех последовательно наращиваемых выборок:

$$\bar{x}^{(3)} = (1,73; -0,69; 0,06),$$

$$\bar{x}^{(5)} = (1,73; -0,69; 0,06; 0,53; -0,04),$$

$$\bar{x}^{(10)} = (1,73; -0,69; 0,06; 0,53; -0,04; 0,24; -0,93; -0,24; 0,65; 1,64),$$

$$\bar{x}^{(15)} = (1,73; -0,69; 0,06; 0,53; -0,04; 0,24; -0,93; -0,24; 0,65; 1,64; 1,38; -0,77; -0,48; -0,92; -0,89).$$

Результаты расчетов представлены графически на рис.1.4.1. Здесь светлой полоской в середине заштрихованного столбика показана

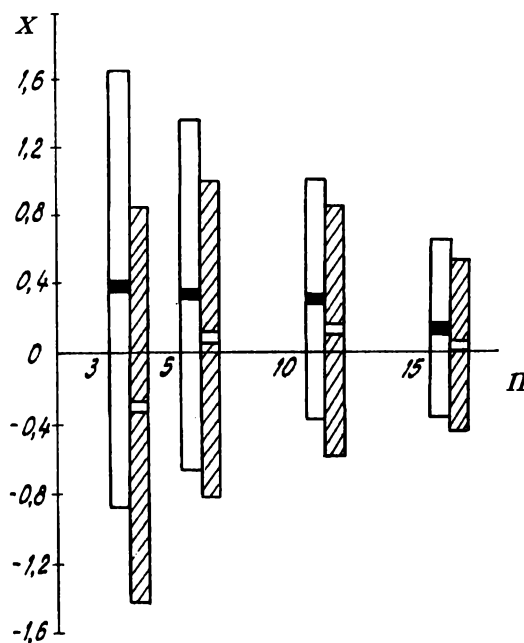


Рис. 1.4.1. Точечные и интервальные оценки:
 светлый столбик — простая оценка;
 заштрихованный — уточненная

уточненная точечная оценка, рассчитанная по алгоритму (1.4.23). Заштрихованный столбик отражает интервальную уточненную оценку при доверительной вероятности $\beta = 0,98$. Темная полоска в середине светлого столбика представляет точечную оценку максимального правдоподобия, полученную по формуле (1.4.13). Светлый столбик отражает интервальную оценку максимального правдоподобия при той же доверительной вероятности 0,98.

Из рис. 1.4.1 видно, что доверительный интервал, соответствующий уточненной оценке, меньше, чем доверительный интервал оценки максимального правдоподобия. Видно также, что наибольший выигрыш в эффективности получается при малых объемах выборки. Действительно, если при $n = 3$ доверительный интервал уточненной оценки меньше на 13,41 %, то при $n = 5$ относительный выигрыш составляет 8,75%, при $n = 10$ — всего 4,63, а при $n = 15$ — лишь 3,17%. Этим подтверждается мысль, что при увеличении объема измерений относительный вклад априорной информации при получении оценок становится все меньше и меньше, байесовская оценка и оценка максимального правдоподобия асимптотически совпадают [39]. Поэтому вычислять уточненную оценку целесообразно, главным образом, при малых объемах выборки.

Важным свойством априорной плотности является то, что она не должна быть собственной плотностью, т.е. не обязательно интеграл от нее должен равняться единице [33]. В ряде случаев [35] считаются вполне оправданными попытки использования псевдобайесовских оценок, при построении которых вместо недостающей априорной плотности вероятности оцениваемого параметра вводится какая-либо другая плотность. Привлекает внимание возможность использовать в качестве априорной плотности какую-либо из так называемых потенциальных функций [40], частным случаем которых является нормальной закон распределения (1.4.12). Другими примерами могут служить функции

$$f_1 = \frac{\alpha}{|X_c - x|}, \quad f_2 = \frac{\beta}{(X_c - x)^2}, \quad f_3 = \frac{\gamma}{1 + \delta(X_c - x)^4}, \quad (1.4.24)$$

где $\alpha, \beta, \gamma, \delta$ — константы. Потенциальная функция характерна тем, что она монотонно убывает с удалением от значения X_c , т.е. является симметрично-четной относительно X_c . Если известно лишь о том, что оцениваемый параметр распределен в генеральной совокупности симметрично, то целесообразно получить уточненную оценку X_c , выбрав для априорной плотности достаточно простую из потенциальных функций.

Иногда в целях сокращения объема вычислений удобно даже сознательно подменить известный (например, нормальный) закон распределения другой, более простой потенциальной функцией. Так, если случайная величина распределена по равномерному закону, то известно, что оценка ее среднего значения подчиняется нормальному закону распределения. Выбрав, однако, в качестве априорной плотности первую из потенциальных функций (1.4.24), придем к следующему простому итерационному алгоритму вычисления оценки X_c :

$$X_c[l] = \sum_{i=1}^n \frac{x_i}{|X_c[l-1] - x_i| \sum_{j=1}^n \frac{1}{|X_c[l-1] - x_j|}}, \quad (1.4.25)$$

$$X_c[1] = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n x_i; \quad l \in [1, L], \quad X_c[L] - X_c[L-1] \leq \lambda_x.$$

Алгоритм (1.4.25) в компактной форме представляет собой методику обработки данных экспертных оценок, подробно описанную в разделе 1.3.

Общее выражение для уточненной оценки (1.4.20) полностью соответствует идее Гаусса [35] о том, что наиболее вероятным значением оцениваемого параметра является такое, при котором минимизируется сумма квадратов разностей между действительно наблюдаемыми и вычисленными значениями, умноженных на весовой коэффициент k_j , отражающий относительное доверие к наблюдениям:

$$\theta^* = \arg \min_{\theta} \sum_{i=1}^n k_i (x_i - \theta^*)^2. \quad (1.4.26)$$

В [41,42] показано, что выражение (1.4.20) действительно получается из (1.4.26), если в качестве меры относительного доверия к наблюдениям ввести апостериорную плотность распределения вероятностей.

Таким образом, предложенная методика предусматривает индивидуальный подход к каждой реализации случайной величины (взвешивание в соответствии с апостериорной вероятностью ее появления), что позволяет [34] устранить потери информации при вычислении искомых оценок по малой выборке.

ГЛАВА 2

Многокритериальные задачи управления

2.1. Общая постановка задачи

и проблемы многокритериальной оптимизации

Понятие «исследование» любых систем управления подразумевает решение одной из двух задач — анализа или синтеза. Анализ предусматривает выявление и изучение различных свойств данной системы при тех или иных условиях ее функционирования. Задача синтеза заключается в создании такой системы, которая обладает в определенных условиях заданными свойствами. Решение обеих задач (анализа в меньшей степени) предполагает наличие некоторой оценки качества работы системы, исходя из которой можно сказать, что одна система работает лучше, а другая — хуже и насколько. Коренная проблема количественной оценки предметов и процессов заключается в том, чтобы понятиям «лучше» и «хуже» поставить в соответствие понятия «больше» и «меньше». Для этой цели служат *критерии качества*, которые представляют собой количественные показатели, числовые значения которых являются мерой качества систем управления.

По выражению С. Стивенса, если описание открывает путь для измерения, то дискуссии вполне заменяются вычислениями [31]. В применении к нашим задачам это значит, что если имеются обоснованные количественные критерии качества сложной системы управления, то ее исследование может быть проведено посредством формализованного математического аппарата. В противном случае неизбежны субъективные оценки, многозначные толкования и произвольные решения.

Системы управления создаются не вообще, их цель состоит в выполнении определенных функций в заданных условиях. Можно сказать, что функция порождает структуру системы. Чем лучше система выполняет ту или иную функцию, тем больше (или меньше) соот-

ветствующий количественный критерий. Решая задачу синтеза системы управления, мы должны начать с задачи целеполагания, т.е. определить, какие функции в заданных условиях будет выполнять проектируемая система и ввести соответствующий набор количественных критериев качества ее работы.

Кроме решения задачи целеполагания, причиной введения того или иного критерия могут служить ограничения, наложенные на характеристики системы управлений при тех или иных обстоятельствах. Чтобы проиллюстрировать эту мысль, обратимся к примеру. В обычных наземных условиях никому не придет в голову оценивать качество эргатической системы по количеству (или скорости расхода) кислорода, потребляемого человеком-оператором при выполнении заданной работы. Совсем другое дело, когда система функционирует без контакта с неограниченной земной атмосферой (в космосе, под водой и т.п.). В этом случае ресурсы кислорода ограничены и очень важным качеством становится экономичность его расхода. Отражением этого требования является введение соответствующего критерия. В таких случаях можно сказать, что ограничение порождает критерий. Впрочем, обеспечение экономичности можно отнести и к решению задачи целеполагания. Заметим, однако, что ограничения имеют фундаментальное значение при синтезе сложных систем управления.

Так как сложные системы многофункциональны, а ограничения накладываются на многие характеристики (как в биологической, так и в технической сферах), то задача исследования сложных, а особенно эргатических систем управления по своей природе является многокритериальной. Сформулируем постановку многокритериальной задачи в достаточно общем виде.

ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ. Задано множество возможных решений $X \subset E^n$, состоящее из векторов $x = \{x_i\}_{i=1}^n$ n -мерного евклидова пространства. По физической природе задачи задана векторная голономная (в статике) или неголономная (в динамике) связь $B(x) \leq 0$. Решение принимается при внешних воздействиях, описываемых вектором r , заданным на множестве возможных факторов R . Ситуация, которая складывается в результате принятия многокритериального решения x в заданных условиях r , характеризуется декартовым произведением $C = X \times R$.

Качество решения оценивается по совокупности противоречивых частных критериев, образующих s -мерный вектор $y(x) = \{y_k(x)\}_{k=1}^s \subset F$, который определен на множестве X . Выражение $y \subset F$ означает принадлежность вектора y классу F допустимых векторов эффективности. Вектор частных критериев ограничен допустимой областью: $y \in M$.

Ставится задача: определить такое решение $x^* \in X$, которое при заданных условиях, связях и ограничениях оптимизирует вектор эффективности $y(x)$.

ПРОБЛЕМЫ ВЕКТОРНОЙ ОПТИМИЗАЦИИ. Для конструктивного решения поставленной задачи в различных частных постановках необходимо осуществить структуризацию некоторых понятий. Для этого следует сделать дополнительные частные предположения, помогающие решить следующие проблемы векторной оптимизации [43]:

- определение области решений, оптимальных по Парето;
- выбор схемы компромиссов;
- нормализация частных критериев;
- учет приоритета.

Трудности решения проблем векторной оптимизации носят не вычислительный, а концептуальный характер (речь идет не о том, как найти оптимальное решение, а что следует под ним понимать). Поэтому разработка формального аппарата решения многокритериальных задач представляет собой одну из наиболее трудных проблем современной теории управления. Ее решение имеет важное значение как в теоретическом, так и в прикладном отношении.

НОРМАЛИЗАЦИЯ КРИТЕРИЕВ. Анализировать и сопоставлять компоненты вектора $y(x)$ можно тогда, когда все критерии имеют одинаковую размерность. Но частные критерии могут иметь различную физическую природу. Кроме того, одна часть из них может требовать минимизации, а другая — максимизации. Поэтому их необходимо приводить к безразмерной форме и единому способу экстремизации (например, минимизации). В этом случае пространство критериев обладает метричностью и могут быть использованы понятия увеличения — уменьшения вектора эффективности, характеризующие то или иное допустимое решение задачи.

Приведение критериев к безразмерной форме (нормализация) необходимо не только из соображений удобства обращения с ними, но главным образом потому, что большинство схем компромиссов имеет смысл лишь в нормализованном пространстве критериев. Кроме того, решение задачи параметрического программирования для определения множества эффективных точек (области Парето) возможно только при условии приведения всех критериев к единой размерности или безразмерной форме.

При нормализации каждый частный критерий подвергается некоторому преобразованию, удовлетворяющему следующему основному требованию: решение, полученное в нормализованном пространстве критериев, не должно изменяться при переходе к исходному пространству частных критериев. В [44] приведена теорема, согласно которой результаты сравнения не изменяются при любом *монотонном* преобразовании критериев.

В практике исследования многокритериальных систем широко распространен случай (или к нему можно привести), когда заранее известно, что все частные критерии неотрицательны и подлежат минимизации. Тогда при нормализации вводится простое монотонное пре-

образование. Вместо действительной величины k -го частного критерия y_k рассматривается безразмерная

$$y_{0k} = y_k / y_k^0, \quad k \in [1, s]$$

где y_k^0 — k -я компонента нормирующего вектора

$$y^0 = \{y_k^0\}_{k=1}^s.$$

В зависимости от выбора нормирующего вектора способы нормализации могут быть различными. Согласно [43] наиболее «справедлив» способ, при котором компонентами нормирующего вектора служат супремумы частных критериев, определенных на пространстве решений

$$y^0 = \left\{ \sup_{x \in X} y_k(x) \right\}_{k=1}^s. \quad (2.1.1)$$

В отличие от других способов нормализации этот достаточно объективен, не ущемляет «прав» ни одного из критериев и не зависит от их масштаба. Применение способа (2.1.1) затруднительно только тогда, когда супремумом критериев является бесконечность, но в нашей постановке этот случай исключается.

Действительно, без потери общности полагая, что все частные критерии требуют минимизации и что они неотрицательны и ограничены, запишем

$$M = \{y \mid 0 \leq y_k(x) \leq A_k, \quad k \in [1, s]\}. \quad (2.1.2)$$

Данная система неравенств представляет собой структуризованное выражение допустимой области $y \in M$. Следовательно, супремами критериев являются заданные ограничения

$$\sup_{x \in X} y_k(x) \equiv A_k, \quad k \in [1, s],$$

и нормирующий вектор (1.2.1) имеет вид заданного вектора ограничений

$$y^0 = A = \{A_k\}_{k=1}^s.$$

Принимая рассмотренный способ нормализации, тем самым предполагаем одинаковую важность частных критериев. Это характерно для рационально спроектированных сложных систем, в которых все ресурсы используются для наилучшего выполнения поставленной цели в заданных условиях, а достижение предельных значений по любому частному критерию в одинаковой степени опасно для функционирования системы.

ПРИОРИТЕТ. Возможны случаи (например, если система используется в условиях, для которых первоначально не рассчитывалась, а также в экстремальных ситуациях), когда отдельные частные критерии отличаются друг от друга по значимости. Тогда следует решать проблему учета приоритета. В практике векторной оптимизации используются качественные (ряд приоритета) и количественные (вектор приоритета и весовой вектор) характеристики приоритета [43].

На основе понятия ряда приоритета решаются, в частности, лексикографические задачи оптимизации [45]. В этом случае вектор эффективности y допускает упорядочивание своих компонент y_k , $k \in [1, s]$ по важности.

Решая задачу

$$x^{(1)} = \arg \min_{x \in X} y_1(x), \quad (a)$$

находим $y_1(x^{(1)}) = y_1^*$ и переходим к задаче

$$x^{(2)} = \arg \min_{x \in X} y_2(x), \quad (б)$$

при ограничении $y_1(x) \leq y_1^*$. Определив $y_2(x^{(2)}) = y_2^*$, решаем задачу .

$$x^{(3)} = \arg \min_{x \in X} y_3(x), \quad (в)$$

при условии, что одновременно $y_1(x) \leq y_1^*$ и $y_2(x) \leq y_2^*$, и т.д. На практике цепочка очень быстро обрывается и многокритериальное решение оказывается тривиальным.

Более богатым по содержанию представляется метод справедливых уступок [55, 56], который тоже основан на иерархическом ранжировании частных критериев, но позволяет довести цепочку решений до последнего критерия. Идея метода заключается в следующем. После решения задачи (а) назначается отклонение от y_1^* , скажем, 10%. Затем решается задача (б), при ограничении

$$|y_1 - y_1^*| / y_1^* \leq 0,1,$$

После этого назначается допустимое отклонение от y_2^* , например, 20%. Решается задача (в) при ограничениях

$$|y_1 - y_1^*| / y_1^* \leq 0,1; \quad |y_2 - y_2^*| / y_2^* \leq 0,2,$$

и т.д. Выбор допустимых отклонений зависит от физических особенностей решаемой задачи и индивидуальных предпочтений ЛПР.

Отметим, что строго лексикографическое упорядочение критериев по важности противоречит архимедовой аксиоме, запрещающей использование альтернатив, которые неизмеримо превосходят другие. А если альтернативы можно упорядочить лексикографически, то это значит, что последние по ряду приоритета ни при каких обстоятельствах не могут превзойти первые, они не находятся между собой в отношении, т.е. несравнимы.

Количественные характеристики приоритета имеют смысл дополнительной нормализации вектора частных критериев некоторым числовым вектором. Чтобы не загромождать исследование, в дальнейшем рассматриваются многокритериальные задачи без приоритета, имея в виду, что при необходимости проблему учета приоритета можно решить указанным выше образом.

ОБЛАСТЬ ПАРЕТО. Область X допустимых решений состоит из двух непересекающихся частей: области согласия X^c и области компромиссов X^K (область Парето, множество эффективных точек, множество неулучшаемых решений). В области согласия качество решения можно улучшить одновременно по всем критериям. В области компромиссов за улучшение качества решения по одним критериям обязательно приходится расплачиваться ухудшением по другим (хотя бы по одному из них). Понятно, что искомое решение может принадлежать только области компромиссов: $x \in X^K$, ведь если решение можно улучшить за счет более удачного выбора $x \in X$ по всем критериям одновременно, то оно не является оптимальным (точнее, компромиссно-оптимальным).

При минимизируемых критериях область компромиссов описывается формулой

$$X^K = \{x' \mid x' \in X; \forall x \in X: y_k(x') \leq y_k(x), k \in [1, s]\}, \quad (2.1.3)$$

причем некоторые (по крайней мере одно) из указанных неравенств являются строгими. Принадлежность решения области компромиссов принято называть оптимальностью по Парето.

Для конструктивного определения области Парето при некоторых условиях выпуклости допустимого множества критериев пользуются обычно леммой Карлина [46], следствием которой является выражение области компромиссов в виде решения задачи параметрического программирования

$$X^K = \bigcup_{x \in X_\alpha} \arg \min_{x \in X} \sum_{k=1}^s \alpha_k y_{0k}(x), \quad (2.1.4)$$

где $\alpha = \{\alpha_k\}_{k=1}^s$ — формальный векторный параметр, определенный на множестве

$$X_\alpha = \left\{ \alpha \mid \sum_{k=1}^s \alpha_k = 1, \alpha_k \geq 0 \right\}.$$

Более универсальной (но неаналитической) является свертка Гермейера [47], позволяющая осуществлять параметризацию паретовской области и в том случае, когда упомянутые условия выпуклости не соблюдаются:

$$X^K = \bigcup_{x \in X_\alpha} \arg \min_{x \in X} \max_{k \in [1, s]} \alpha_k y_{0k}(x). \quad (2.1.5)$$

В ряде случаев, при использовании конкретной информации о проектируемых сложных системах, можно существенно упростить алгоритмы определения области Парето. Примером служит подход, изложенный в главе 2 настоящей работы.

Проблема определения области Парето является строго объективной и решается научно обоснованными методами без привлечения

каких-либо эвристик. Однако область компромиссов представляет собой *множество* точек, из которых в большинстве случаев необходимо выбрать лишь *одну*, которая и является искомым многокритериальным решением.

СХЕМА КОМПРОМИССОВ. Всякое сужение области эффективных решений, а тем более выбор единственного из них, принципиально требует привлечения дополнительной субъективной информации от лица, принимающего решение (ЛПР), или группы людей (экспертов), которые участвуют в решении многокритериальной задачи. Причина в том, что эффективные точки несравнимы между собой формально. Эта дополнительная информация заключается в ответе на вопрос: сколькими единицами выигрыша по одному критерию можно, по мнению ЛПР, компенсировать неизбежный проигрыш единицы по другому (другим) в заданной ситуации? На основании этой дополнительной информации формулируется конкретная схема компромиссов для данной многокритериальной задачи и в итоге находится искомое решение.

Таким образом, определение многокритериального решения по своей природе компромиссно и принципиально основано на использовании субъективной информации. Получив эту информацию и выбрав схему компромиссов, можно перейти от общего векторного выражения к скалярной свертке частных критериев, что является основой для построения конструктивного аппарата решения многокритериальных задач. Если используется способ скалярной свертки, то математически модель решения задачи векторной оптимизации представляется в виде

$$x^* = \arg \min_{x \in X} Y[y(x)], \quad (2.1.6)$$

где $Y(y)$ — скалярная функция, имеющая смысл скалярной свертки вектора частных критериев, вид которой зависит от выбранной схемы компромиссов. При этом нужно убедиться, что ее минимизация приводит к парето-оптимальному решению: $x^* \in X^K$.

2.2. Концепция нелинейной схемы компромиссов

В зависимости от наличия и вида информации о предпочтениях ЛПР подходы к решению многокритериальных задач могут быть различными. Если такой информации нет вообще, то иногда [48,69] ограничиваются нахождением любого вектора решения x^* , обеспечивающего только выполнение условия (2.1.2) по ограничениям:

$$y^* \in M = \left\{ y \mid 0 \leq y_k(x^*) \leq A_k, \quad k \in [1, s] \right\}, \quad x^* \in X = X^K \cup X^C.$$

Недостатки очевидны — полученное решение часто оказывается грубым и, как правило, не парето-оптимальным. Следовательно, возможности системы в данном случае используются не в полной мере. Метод рекомендуется применять для оптимизации очень сложных систем,

когда выполнить даже такое простейшее согласование противоречивых критериев удастся далеко не просто. Разновидностью такого подхода является широко распространенный прием, когда для оптимизации из совокупности y_k , $k \in [1, s]$ выбирается в качестве критерия только один (например, первый), а остальные критерии переводятся в разряд ограничений. Таким образом, исходная многокритериальная задача искусственно подменяется однокритериальной с ограничениями:

$$x^* = \arg \min_{x \in X} y_1(x), 0 \leq y_k(x) \leq A_k, k \in [1, s].$$

Следствием изложенного подхода является решение вне области Парето, т.е. недоиспользование возможностей системы.

Более корректный способ решения многокритериальной задачи при отсутствии субъективной информации от ЛПР состоит в выборе любой точки из области Парето, определенной по процедуре (2.1.4) или (2.1.5): $x^* \in X^K$. Такое решение парето-оптимально, но может представляться несбалансированным с точки зрения конкретного ЛПР.

Действительно, одно из важнейших положений теории принятия решений при многих критериях состоит в том, что не существует наилучшего в каком-то абсолютном смысле решения. Принятое решение может считаться наилучшим лишь для данного ЛПР в соответствии с поставленной им целью и с учетом конкретной ситуации [4, 49, 50]. Нормативные модели решения многокритериальных проблем основаны на гипотезе существования в сознании ЛПР некоторой функции полезности [50, 51], измеряемой как в номинальных, так и в порядковых шкалах [52, 53]. Отражением этой функции полезности является скалярная свертка частных критериев $Y(y(x))$ в выражении (2.1.6), позволяющая конструктивно решить задачу многокритериальной оптимизации.

СКАЛЯРНАЯ СВЕРТКА. Функция полезности зависит от конкретной ситуации и потому свертка $Y(y)$ нелинейна. Рассмотрим возможность определения функции $Y(y)$ в общем виде. При любых попытках формализации многокритериальных проблем следует отталкиваться от понятия ситуации. Как следует из постановки задачи, изложенной в п.2.1, при векторе внешних воздействий r ситуация S определяется выбранным решением x и имеет следствием вектор критериев y . Смоделировав мысленно ситуацию, которая сложилась при заданном r в результате принятого решения x , ЛПР может, в соответствии со своей функцией полезности, оценить ее по некоторой количественной шкале баллов величиной z . Если при разных r_u принято N таких решений x_u , $u \in [1, M]$ и получены оценки z_u соответствующих ситуаций, то правомерно поставить задачу: отыскать такую функцию $Y^*[y(x)]$, которая наилучшим образом коррелирует с оценками z в u -х точках.

Если в качестве критерия наилучшей корреляции принять критерий наименьших квадратов, то

$$Y^*[y(x)] = \arg \min_{Y \in F} K(Y), \quad K(Y) = \sum_{u=1}^N \{z_u - Y[y(x_u)]\}^2, \quad (2.2.1)$$

где F — класс допустимых функций. Функцию Y^* будем искать среди гладких монотонных функций, минимизация которых по x приводит к парето-оптимальным решениям. Выражение $K(Y)$ зависит от вида функции $Y(y)$ и, следовательно, является функционалом. Таким образом, в общей постановке отыскание скалярной свертки $Y(y)$ представляет собой вариационную задачу с квадратичным функционалом, решать которую достаточно трудно.

Редуцируем вариационную задачу (2.2.1) к аппроксимационной и найдем приближающую функцию $Y[\alpha, y(x)]$, известную с точностью до вектора параметров регрессии $\alpha = \{\alpha_j\}_{j=1}^m$. Тогда выражение (2.2.1) сводится к

$$\alpha^* = \arg \min_{\alpha \in X_\alpha} K(\alpha); \quad K(\alpha) = \sum_{u=1}^N \{z_u - Y[\alpha, y(x_u)]\}^2, \quad (2.2.2)$$

где X_α — множество векторов параметров регрессии, гарантирующих принадлежность точки оптимума искомой функции области Парето.

ЛИНЕЙНОЕ ПРИБЛИЖЕНИЕ. Поскольку функцию $Y(y)$ на всей области определения получить сложно, то часто ограничиваются анализом ее поведения в окрестностях той точки пространства аргументов, которая соответствует наиболее типичной ситуации. Так как речь идет о малых окрестностях рабочей точки, то, привлекая гипотезу о гладкости критериальной функции, заменяют ее гиперплоскостью, касательной к поверхности равных значений $Y(y)$ в рабочей точке. Тогда аппроксимирующая зависимость $Y[\alpha, y(x)]$ приобретает вид линейной скалярной свертки

$$Y[\alpha, y(x)] = \sum_{k=1}^S \alpha_k y_k(x), \quad (2.2.3)$$

где α_k — коэффициент регрессии, имеющий смысл частной производной критериальной функции по k -му критерию, вычисленной в базовой рабочей точке. Для вычисления коэффициентов α можно решить общую задачу (2.2.2), но лучше воспользоваться методикой эвристического моделирования, описанной в п.1.3.

Пользуясь выражением (2.2.3), нужно всегда помнить, что это лишь линейное приближение критериальной функции и при ситуациях, отличающихся от базовой, оно может приводить к существенным искажениям.

ФОРМАЛЬНЫЕ И СОДЕРЖАТЕЛЬНЫЕ МОДЕЛИ. Для получения критериальной функции на всей области определения необходимо задаться видом приближающей зависимости. Как обычно в практике аппроксимации, успех зависит от того, насколько адекватно вид задаваемой функции отражает физику исследуемого яв-

ния. Если используются сведения о механизмах явлений, то задаваемая модель является содержательной. При отсутствии таких сведений используется подход «черного ящика» и для аппроксимации задаются формальные регрессионные модели общего вида (полиномиальные, степенные и пр.). Качество содержательных моделей обычно значительно лучше, чем формальных.

Приведем в связи с этим известный пример [54]. Описывается построение регрессионной зависимости веса коровы Y по окружности ее туловища y_1 и длине от холки до хвоста y_2 . Рассматриваются три модели: две формальные — линейная

$$Y = \alpha_1 y_1 + \alpha_2 y_2$$

и степенная

$$Y = \alpha_1 y_1^{\alpha_2} y_2^{\alpha_3},$$

а также содержательная

$$Y = \alpha y_1^2 y_2,$$

основанная на представлении о туше коровы, как о цилиндре, и предположении о связи массы с объемом туши.

На выборке из 20 коров формально лучшей оказалась степенная модель, но при повторном расчете на подвыборке из 10 тяжелых коров коэффициенты в первых двух моделях резко изменились по значению и иногда даже по знаку (результат неустойчив), и эти модели оказались непригодными для экстраполяции массы оставшихся 10 коров. При этом коэффициенты третьей модели почти не изменились, осталась прежней и ее точность на оставшихся коровах.

Рассмотренный пример иллюстрирует мысль о том, что для повышения качества исследования следует всегда привлекать априорные сведения о физике исследуемого явления и при каждой возможности переходить от формальных моделей к содержательным. В нашем случае предметом исследования является такая тонкая субстанция, как воображаемая функция полезности, возникающая в сознании ЛПР при решении конкретной многокритериальной задачи. Кроме того, если она и существует, у каждого ЛПР функция полезности своя. Тем не менее, можно получить сведения для задания вида содержательной модели критериальной функции, если выявить и проанализировать некоторые общие закономерности, наблюдающиеся в процессе принятия многокритериальных решений различными ЛПР в различных ситуациях.

СОДЕРЖАТЕЛЬНЫЙ АНАЛИЗ. Согласно п.2.1, сопоставление частных критериев разной физической природы возможно только в нормализованном (безразмерном) пространстве. Пронормируем вектор эффективности y вектором ограничений A и получим вектор относительных частных критериев (нормализованный вектор эффективности)

$$y_0(x) = \{ y_k(x) / A_k \}_{k=1}^S = \{ y_{0k}(x) \}_{k=1}^S.$$

Эта операция является монотонной, а в соответствии с известной теоремой Гермейера [44], любое монотонное преобразование не изменяет результатов сравнения. Поэтому заменим модель (2.1.6) моделью

$$x^* = \arg \min_{x \in X} Y[y_0(x)],$$

в которой практически используемые схемы компромиссов имеют физический смысл. Вид функции $Y(y_0)$ зависит от выбранной схемы компромиссов.

Схема компромиссов определяет, в каком именно смысле полученное многокритериальное решение лучше других парето-оптимальных решений. В настоящее время выбор схемы компромиссов не определяется теорией, а осуществляется эвристически, на основании индивидуальных предпочтений и профессионального опыта разработчика, а также сведений о ситуации, в которой принимается многокритериальное решение.

Основная сложность перехода от векторного критерия качества к скалярной свертке состоит в том, что свертка должна представлять собой конгломерат частных критериев, значение (важность) каждого из которых в общей оценке *изменяется* в зависимости от ситуации. В разных ситуациях ранг «наиболее важного» могут приобретать различные частные критерии. Иными словами, *скалярная свертка частных критериев должна быть выражением схемы компромиссов, адаптирующейся к ситуации*. При анализе возможностей формализации выбора схемы компромиссов положим этот тезис в основу.

Предполагается, что существуют некоторые инварианты, правила, которые обычно являются общими для всех ЛПР, независимо от их индивидуальных склонностей, и которых они одинаково придерживаются в той или иной ситуации. Согласно [55], субъективность ЛПР имеет свои границы. В деловых решениях человек обязан быть рациональным, чтобы иметь возможность убедить других, объяснить мотивы своего выбора, логику своей субъективной модели. Поэтому любые предпочтения ЛПР должны находиться в рамках определенной рациональной системы. Это и делает возможной формализацию.

Понятие ситуации, выражаемое двойкой $C = \langle r, x \rangle$ из декартова произведения $R \times X$, фундаментально для теории векторной оптимизации, так как оно, будучи объективным, является единственной опорой для попыток формализации выбора схемы компромиссов. Введем понятие напряженности ситуации как меры близости относительных частных критериев к своему предельному значению (единице):

$$\zeta_k(r, x) = 1 - y_{0k}(r, x), \quad \zeta_k \in [0; 1], \quad k \in [0; s]. \quad (2.2.4)$$

Система (2.2.4) является структуризованной характеристикой понятия ситуации $C = \langle r, x \rangle$, $r \in R$, $x \in X$.

Если многокритериальное решение принимается в напряженной ситуации $C_1 = \langle r, x \rangle$, $r \in R_1 \subset R$, $x \in X$, то это значит, что в

заданных условиях один или несколько частных критериев в результате решения могут оказаться в опасной близости к своим предельным значениям ($\zeta_k \approx 0$). И если один из них достигнет предела (или выйдет за него), то это событие не компенсируется возможным малым уровнем остальных критериев (обычно не допускается нарушение любого из ограничений).

В этой ситуации необходимо всемерно препятствовать опасному возрастанию наиболее неблагоприятного (т.е. наиболее близкого к своему пределу) частного критерия, не очень считаясь с поведением в это время остальных. Поэтому в достаточно напряженных ситуациях (при малых значениях ζ_k) ЛПР, если и допускает ухудшение максимального (наиболее важного в данных условиях) частного критерия на единицу, то только компенсируя это большим количеством единиц улучшения остальных критериев. А в очень напряженной ситуации (первый полярный случай: $\zeta_k \approx 0$) ЛПР вообще оставляет в поле зрения только этот один, наиболее неблагоприятный частный критерий, не обращая внимания на остальные. Следовательно, адекватным выражением схемы компромиссов в случае напряженной ситуации является минимаксная модель

$$x^* = \arg \min_{x \in X} \max_{k \in [1, s]} y_{0k}(x). \quad (2.2.5)$$

В менее напряженных ситуациях необходимо возвращаться к оптимальному удовлетворению и других критериев, учитывая противоречивое единство всех интересов и целей системы. При этом ЛПР варьирует свою оценку выигрыша по одним критериям и проигрыша по другим в зависимости от ситуации. В промежуточных случаях выбираются схемы компромиссов, дающие различные степени частичного выравнивания частных критериев. С уменьшением напряженности ситуации предпочтения по отдельным критериям выравниваются.

И, наконец, во втором полярном случае ($\zeta_k \approx 1$) ситуация настолько спокойная: $C_2 = \langle r, x \rangle$, $r \in R_2 \subset R$, $x \in X$, что частные критерии малы и не возникает никакой угрозы нарушения ограничений. ЛПР здесь считает, что единица ухудшения любого из частных критериев компенсируется равнозначной единицей улучшения любого из остальных. Этому случаю соответствует экономичная схема компромиссов, обеспечивающая минимальные для заданных условий суммарные потери по частным критериям. Такая схема выражается моделью интегральной оптимальности

$$x^* = \arg \min_{x \in X} \sum_{k=1}^S y_{0k}(x). \quad (2.2.6)$$

Анализ показывает, что схемы компромиссов группируются у двух полюсов, отражающих различные принципы оптимальности: 1) принцип равномерности и 2) принцип экономичности.

Применение принципа равномерности выражает стремление равномерно, т.е. в одинаковой мере снижать уровень всех относительных критериев при функционировании системы управления. Весьма важной реализацией принципа равномерности служит чебышевская модель (2.2.5) (полярная схема этой группы). Эта схема заставляет минимизировать худший (наибольший) из относительных критериев, сводя его к уровню остальных, т.е. выравнивая все частные критерии. К недостаткам схем равномерности следует отнести их «неэкономичность». Обеспечение наиболее близкого друг другу уровня относительных критериев часто достигается за счет значительного повышения их суммарного уровня. Кроме того, иногда даже небольшое отступление от принципа равномерности позволяет существенно уменьшить один или несколько критериев.

Принцип экономичности, в основу которого положена возможность компенсации некоторого ухудшения качества по одним критериям определенным улучшением по другим, лишен этих недостатков. Полярная схема этой группы реализуется моделью интегральной оптимальности (2.2.6). Данная схема обеспечивает минимальный суммарный уровень относительных критериев. Общим недостатком схем принципа экономичности является возможность резкой дифференциации уровня отдельных критериев.

Проведенный анализ обнаруживает закономерность, в силу которой ЛПР варьирует свой выбор от модели интегральной оптимальности (2.2.6) в спокойных ситуациях до минимаксной модели (2.2.5) в напряженных. В промежуточных случаях ЛПР выбирает схемы компромиссов, дающие различные степени удовлетворения отдельных критериев в соответствии со своими индивидуальными предпочтениями, но соотносясь с заданной ситуацией. Если принять выводы из приведенного анализа как логическую основу для формализации выбора схемы компромиссов, то можно предложить различные конструктивные концепции, одной из которых является концепция нелинейной схемы компромиссов.

НЕЛИНЕЙНАЯ СХЕМА КОМПРОМИССОВ. С точки зрения формализации целесообразно задачу выбора схемы компромиссов заменить эквивалентной задачей синтеза некоторой единой скалярной свертки частных критериев, которая в различных ситуациях выражала бы разные принципы оптимальности. Требования к синтезируемой функции $Y(y_0)$:

- она должна быть гладкой и монотонной;
- в напряженных ситуациях она должна выражать принцип минимакса;

— в спокойных условиях — принцип интегральной оптимальности;
 — в промежуточных случаях должна приводить к парето-оптимальным решениям, дающим различные меры частичного удовлетворения критериев.

Иными словами, такая универсальная свертка должна быть выражением схемы компромиссов, *адаптирующейся* к ситуации. Можно сказать, что адаптация и способность к адаптации — главная содержательная сущность исследования многокритериальных систем. Для этого необходимо, чтобы в выражение для скалярной свертки в явном виде входили характеристики напряженности ситуации (2.2.4). Можно предложить несколько функций, удовлетворяющих изложенным выше требованиям, например,

$$Y(\alpha, y_0) = \sum_{k=1}^S [1 - y_{0k}(x)]^{-\alpha_k}; \quad \alpha_k \geq 0, \quad \sum_{k=1}^S \alpha_k = s,$$

$$Y(\alpha, y_0) = -\sum_{k=1}^S \alpha_k \log_a [1 - y_{0k}(x)]; \quad 1 < \alpha < \infty, \quad \alpha_k \geq 0, \quad \sum_{k=1}^S \alpha_k = 1,$$

и пр. Из возможных функций, отвечающих перечисленным требованиям, выберем простейшую:

$$Y(\alpha, y_0) = \sum_{k=1}^S \alpha_k [1 - y_{0k}(x)]^{-1}; \quad \alpha_k \geq 0, \quad \sum_{k=1}^S \alpha_k = 1, \quad (2.2.7)$$

где $\alpha_k = \text{const}$ — формальные параметры, имеющие двоякий физический смысл. С одной стороны — это коэффициенты, выражающие предпочтения ЛПР по отдельным критериям. С другой — это коэффициенты регрессии содержательной регрессионной модели (2.2.7), построенной на основе концепции нелинейной схемы компромиссов.

Таким образом, предложена нелинейная схема компромиссов, которой соответствует модель векторной оптимизации, в явном виде зависящая от характеристик напряженности ситуации (2.2.4)

$$x^* = \arg \min_{x \in X} \sum_{k=1}^S \alpha_k [1 - y_{0k}(x)]^{-1}. \quad (2.2.8)$$

Из выражения (2.2.8) видно, что если какой-либо из относительных частных критериев, например $y_{0i}(x)$, начнет близко подходить к своему пределу (единице), т.е. ситуация станет напряженной, то соответствующий член $Y_i = 1/\alpha_i [1 - y_{0i}(x)]$ в минимизируемой сумме возрастет настолько, что проблема минимизации всей суммы сведется к минимизации только данного наихудшего члена, т.е., в конечном итоге, критерия $y_{0i}(x)$. Это эквивалентно действию минимаксной модели (2.2.5). Если же относительные частные критерии далеки от единицы, т.е. ситуация спокойная, то модель (2.2.8)

действует эквивалентно модели интегральной оптимальности (2.2.6). В промежуточных ситуациях получаются различные степени частичного выравнивания критериев.

Значит, предложенная нелинейная схема компромиссов обладает свойством непрерывной адаптации к ситуации принятия многокритериального решения. С этой точки зрения традиционные схемы компромиссов можно рассматривать как результат «линеаризации» нелинейной схемы в различных «рабочих точках» — ситуациях. Этим, кстати, объясняется название предложенной *нелинейной* схемы компромиссов, так как в других отношениях она не более «нелинейна», чем схемы, рассмотренные в [43]. Подчеркнем, что адаптация нелинейной схемы к ситуации осуществляется непрерывно, в то время как традиционный выбор схемы компромиссов делается дискретно, что к субъективным погрешностям добавляет еще и ошибки, связанные с квантованием схем компромиссов.

УНИФИКАЦИЯ. Выше неоднократно подчеркивалось, что выбор схемы компромиссов является прерогативой человека, отражением его субъективной функции полезности при решении конкретной многокритериальной задачи. Тем не менее, нам удалось выявить некоторые закономерности и на этой объективной основе построить скалярную свертку критериев (2.2.7), вид которой вытекает из содержательных представлений о существе изучаемого явления. Феномен же индивидуальных предпочтений ЛПР формально представлен наличием вектора α в структуре содержательных моделей (2.2.7) и (2.2.8).

Возможны различные оценки роли субъективных факторов в решении многокритериальных задач. Субъективность допустима и даже желательна, если такая задача решается в интересах конкретного человека. Действительно, если человек-оператор в эргатической системе имеет возможность подстраивать параметры рабочего места под свои индивидуальные особенности, то это повышает качество управляемого процесса; костюм, сшитый в ателье по мерке заказчика, обычно лучше, чем купленный в магазине готовой одежды, и т.п. Поэтому механизм индивидуальных предпочтений достаточно интенсивно применяется в практике решения многокритериальных задач.

Однако субъективность в их решении допустима и желательна лишь до тех пор, пока результат предназначается для конкретных ЛПР или узких коллективов людей со сходными предпочтениями. Если же он предназначен для общего использования, то обязан быть вполне объективным, унифицированным. В этих случаях механизм индивидуальных предпочтений из методики решения многокритериальных задач должен быть исключен во избежание произвола и неоднозначности результатов решения. По Гильберту [57], общая задача науки состоит в том, чтобы «освободить нас от случайности, предвзятости личных настроений, привычек и защитить от субъекти-

визма». Согласно [58], формализация качественных понятий исключает неизбежную на интуитивном уровне рассмотрения неоднозначность толкований и, что гораздо существеннее, позволяет исследовать эти понятия математическими методами, что, как правило, уже на первых шагах приносит новые важные результаты.

Когда результат решения многокритериальной задачи предназначен для широкого использования, то он унифицируется и индивидуальные предпочтения нивелируются по статистике; становится применим принцип недостаточного основания Бернулли-Лапласа: если априорные вероятности возможных гипотез неизвестны, то их следует положить равными, т.е. все гипотезы следует считать равновероятными. В применении к многокритериальной задаче это означает, что все весовые коэффициенты α_k , $k \in [1, s]$ в выражении (2.2.7) должны быть *равными*, если только нет никаких предварительных данных о разнотенности критериев [59]. Так как в постановке задачи мы ограничились рассмотрением критериев, одинаковых по важности, то при унификации должны принять в выражении (2.2.7) все весовые коэффициенты равными: $\alpha_k \equiv 1/s$, $\forall k \in [1, s]$ Тогда

$$Y(\alpha, y_0) = \frac{1}{s} \sum_{k=1}^s [1 - y_0(x)]^{-1}.$$

Учитывая, что умножение на $1/s$ является монотонным преобразованием, которое, по теореме Гермейера, не изменяет результатов сравнения, переходим к унифицированному выражению для скалярной свертки критериев

$$Y(y_0) = \sum_{k=1}^s [1 - y_0(x)]^{-1}. \quad (2.2.9)$$

Формулу (2.2.9) рекомендуется применять во всех случаях, когда многокритериальная задача решается не в интересах какого-то одного конкретного ЛПР, а для широкого использования.

При формализации решения многокритериальных задач можно руководствоваться различными принципами. Концепция Чарнза-Купера [60,61] основана на принципе «поближе к идеальной (утопической) точке». В пространстве критериев при заданных условиях и ограничениях определяется априори неизвестный идеальный вектор $y^{(и)}$, для чего задача оптимизации решается s раз (по количеству частных критериев), причем каждый раз с одним (очередным) критерием, как если бы остальных не было вовсе. Последовательность «однокритериальных» решений исходной многокритериальной задачи дает координаты недостижимого идеального вектора.

После этого критериальная функция $Y(y)$ вводится как мера приближения к идеальному вектору в пространстве оптимизируемых критериев в виде некоторой неотрицательной функции вектора $y^{(и)} - y$ например, в виде квадрата евклидовой нормы этого вектора:

$$Y(y) = \left\| \frac{y^{(n)} - y}{y^{(n)}} \right\| = \sum_{k=1}^S \left[\frac{y_k^{(n)} - y_k}{y_k^{(n)}} \right]^2, \quad (2.2.10)$$

после чего решается задача (2.1.6). Такой подход обеспечивает достаточно полную формализацию при постановке и решении многокритериальных задач и имеет ясный физический смысл. Но при его использовании требуется решать $s + 1$ оптимизационных задач, что очень громоздко. А главное, приближение к идеальной точке осуществляется лишь в обобщенном смысле, т.е. всегда имеется возможность нарушения ограничений по одной или нескольким компонентам векторного критерия. Может случиться, что один или несколько совершенно второстепенных компонент идеального вектора увлекут весь вектор в такую область, где основные критерии будут вынуждены опасно приблизиться к своим пределам без особой на то нужды, в угоду этим второстепенным критериям.

В отличие от этого, наша концепция нелинейной схемы компромиссов отвечает принципу «подалее от ограничений». Унифицированная скалярная свертка по нелинейной схеме имеет вид (2.2.9) или в эквивалентной форме

$$Y(y) = \sum_{k=1}^S A_k [A_k - y_k(x)]^{-1}, \quad (2.2.11)$$

т.е. без предварительной нормализации частных критериев. Вектор ограничений A априори известен (задан), поэтому данная концепция требует решения единственной оптимизационной задачи (2.1.6).

В работе [62] проведен сопоставительный анализ решений, полученных с помощью критериальных функций (2.2.3), (2.2.10) и (2.2.11). Сделан вывод, что для решения многокритериальных задач, в которых заданы ограничения на компоненты векторного критерия, следует рекомендовать модели, построенные на основе концепции нелинейной схемы компромиссов.

ПАРЕТО-ОПТИМАЛЬНОСТЬ. Покажем, что нелинейная схема компромиссов удовлетворяет условию парето-оптимальности. Дано:

- 1) множество допустимых решений $x \in X$, X выпуклое в E^n ;
- 2) решение по нелинейной схеме компромиссов

$$x^* = \left\{ x^* \mid x^* \in X; \forall x \in X: \sum_{k=1}^S [1 - y_{0k}(x^*)]^{-1} \leq \sum_{k=1}^S [1 - y_{0k}(x)]^{-1} \right\}; \quad (2.2.12)$$

- 3) множество парето-оптимальных решений

$$X^K = \{ x' \mid x' \in X; \forall x \in X: y_{0k}(x') \leq y_{0k}(x), k \in [1, s] \},$$

причем хотя бы одно из указанных неравенств является строгим.

Требуется доказать, что $x \in X^K$.

Допустим обратное и положим, что решение не принадлежит множеству X^K . Тогда найдется такое $\bar{x} \in X$, что

$$y_{0k}(\bar{x}) \leq y_{0k}(x^*), \quad k \in [1, s],$$

причем некоторые (по крайней мере одно) из этих неравенств являются строгими. В этом случае при $\bar{x} \in X$ справедливо неравенство

$$\sum_{k=1}^S [1 - y_{0k}(x)]^{-1} \leq \sum_{k=1}^S [1 - y_{0k}(x^*)]^{-1},$$

что противоречит определению решения по нелинейной схеме компромиссов (2.2.12). Следовательно, $x \in X^K$.

По лемме Карлина [46], как и в случае (2.1.4), нелинейная схема компромиссов в форме (2.2.8) с весовыми коэффициентами тоже приводит к парето-оптимальному решению, если

$$\alpha \in X_\alpha = \left\{ \alpha \mid \sum_{k=1}^S \alpha_k = 1, \alpha_k \geq 0 \right\}. \quad (2.2.13)$$

АКСИОМАТИКА. Основные системы аксиом, которым должны удовлетворять скалярная свертка в форме отношения порядка $Y(y)$, сформулированы Эрроу, Сеном, Нэшем, Милнором и Гурвицем [63]. Классической принято считать аксиоматику Эрроу [64], другие системы аксиом разработаны главным образом вследствие необходимости разрешить так называемый парадокс Эрроу. Он состоит в том, что не существует порядка $Y(y)$, удовлетворяющего казалось бы очевидным пяти аксиомам Эрроу (приводятся в том порядке, в котором изложены в [63] на языке бинарных отношений).

A1. Аксиома независимости от положительного линейного преобразования вектора эффективности:

$$Y\left(\left\{y_k(x)\right\}_{k=1}^S\right) \leftrightarrow Y\left(\left\{a_k y_k(x) + b_k\right\}_{k=1}^S\right),$$

$$\forall a_k > 0, b_k \in E^1.$$

A2. Аксиома независимости от выбора элементов множества допустимых решений $x \in X$: если для двух допустимых векторов эффективности

$$y^1(x) = \left\{y_k^1(x)\right\}_{k=1}^{S^1}, \quad y^2(x) = \left\{y_k^2(x)\right\}_{k=1}^{S^2}, \quad y^1, y^2 \in F,$$

элементы $x^1, x^2 \in X$ таковы, что соблюдаются покомпонентные неравенства

$$y_k^1(x^1) \leq y_k^1(x^2), \quad \forall k \in [1, S^1],$$

$$y_k^2(x^1) \leq y_k^2(x^2), \quad \forall k \in [1, S^2],$$

и существуют компоненты, для которых эти неравенства строгие, то должны быть справедливы и выражения

$$x^1 Y(y^1) x^2, \quad x^1 Y(y^2) x^2,$$

что означает, что решение x^1 предпочтительней решения x^2 в смысле отношений порядка как $Y(y^1)$, так и $Y(y^2)$.

А3. Аксиома универсальности $Y(y)$ по $y \in F$: отношение порядка $Y(y)$ должно быть определено для любого допустимого вектора эффективности $y \in F$.

А4. Аксиома отсутствия «диктатора»: не существует $l \in [1, s]$ такого, что

$$y_l(x^1) \leq y_l(x^2) \rightarrow x^1 Y(y)x^2; \quad x^1, x^2 \in X,$$

т.е. не допускается вывод $x^1 Y(y) x^2$ только на основании сравнения значений l -й компоненты вектора эффективности.

А5. Аксиома ослабленной оптимальности по Парето:

$$y_k(x^0) \leq y_k(x^2) \rightarrow x^0 Y(y)x; \quad x^0, x \in X, \quad k \in [1, s],$$

т.е. если решение $x^0 \in X$ является недоминируемым по отношению ко всем $x \in X$ по каждому из частных критериев, то оно предпочтительно в смысле отношения порядка $Y(y)$.

Возможность разрешения парадокса Эрроу за счет отхода от аксиомы отсутствия «диктатора» неоднократно рассматривалась в литературе. Из [65] прямо следует, что отказ от этого условия является необходимой предпосылкой для разрешения парадокса Эрроу. Обсуждая вопрос о том, отказаться ли совсем от возможности «диктатора» (т.е. требовать его отсутствия, как в аксиоме А4) или допустить его возможность в каких-то случаях, автор [63] предлагает решить его на основе аксиомы *допустимости* «диктатора»: могут существовать $l \in [1, s]$ такие, что

$$y_l(x^1) \leq y_l(x^2) \rightarrow x^1 Y(y)x^2.$$

Однако авторы цитированных работ не связывают возможность существования «диктатора» с ситуацией принятия многокритериального решения. Остается неясным, при каких конкретных обстоятельствах следует использовать «диктаторский» принцип согласования критериев.

По нашему мнению, для разрешения парадокса Эрроу необходимо связать аксиоматику с напряженностью ситуации, в которой принимается многокритериальное решение. «Диктаторский» принцип согласования критериев не только допустим, но и, как следует из приведенного выше содержательного анализа, необходим в напряженных ситуациях. Поэтому вместо А4 сформулируем аксиому В4 следующим образом.

В4. Аксиома необходимости «диктатора» в напряженных ситуациях: существуют $l \in [1, s]$ такие, что

$$y_{0l}(x) \leq y_{0l}(x^0) \rightarrow xY(y)x^0; \quad x^0, x \in X,$$

если решение x^0 таково, что для максимальной компоненты нормализованного вектора эффективности

$$y_{0l}(x^0) = \max_{k \in [1, s]} y_{0k}(x^0)$$

справедливо неравенство

$$1 - y_{0l}(x^0) \leq \epsilon,$$

где ϵ — заданная малая величина. Это значит, что в напряженных ситуациях вывод $x^1 Y(y_0) x^0$ должен быть обусловлен только l -й компонентой нормализованного вектора эффективности.

Учитывая, что парето-оптимальность нелинейной схемы компромиссов доказана, усилим аксиому А5 и сформулируем аксиому В5.

В5. Аксиома оптимальности по Парето: если для $x^* \in X$ выполнено условие $x^* Y(y)x$, $\forall x \in X$, то $x^* \in X^k$.

Аксиому А1 ослабим, видоизменим и получим В1.

В1. Аксиома независимости от положительного масштабного преобразования вектора эффективности:

$$Y\left(\{y_k(x)\}_{k=1}^S\right) \leftrightarrow Y\left(\{a_k y_k(x)\}_{k=1}^S\right), \quad \forall a_k > 0.$$

Установлено, что предложенная скалярная свертка по нелинейной схеме компромиссов удовлетворяет нашей модификации системы аксиом Эрроу, состоящей из аксиом В1-А2-А3-В4-В5. Доказательство приведено в [4, 66].

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ВЕСОВЫХ КОЭФФИЦИЕНТОВ. Если многокритериальная задача решается в интересах конкретного ЛПР, то необходимо в выражении (2.2.7) определить весовые коэффициенты α_k , $k \in [1, s]$, отражающие его индивидуальные предпочтения. Представим (2.2.7) в виде

$$Y(\alpha, y_0) = \sum_{k=1}^S Y_k(\alpha, y_0),$$

где $Y_k(\alpha, y_0) = \alpha_k [1 - y_{0k}(x)]^{-1}$.

Согласно (2.2.13), выполнение условий $\alpha_k \geq 0$, $\sum_{k=1}^S \alpha_k = 1$, обеспечивает парето-оптимальность решений. На рис.2.2.1 представлены графики зависимостей $Y_k(y_{0k})$ при различных значениях коэффициента α_k . Видно, что наибольшее влияние коэффициенты оказывают в «средних», промежуточных ситуациях. В полярных точках характеристик напряженности кривые $Y_k(y_0)$ очень близки при лю-

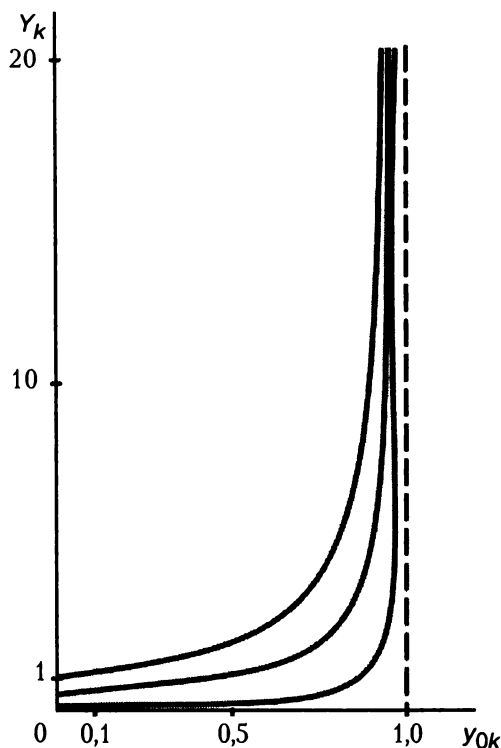


Рис. 2.2.1. Графики $Y_k(y_{0k})$ при различных α_k

бых значениях коэффициентов α . Это согласуется с выводами содержательного анализа. Действительно, в полярных точках представления различных ЛПР о схемах компромиссов совпадают (или достаточно близки), а в промежуточных ситуациях в наибольшей мере проявляются различия отдельных людей в индивидуальных предпочтениях. Поэтому при экспериментальных оценках альтернатив нет смысла оперировать в очень напряженных или очень спокойных ситуациях, наиболее информативна средняя часть характеристики напряженности.

Для определения коэффициентов α можно применять различные подходы. Один из них, регрессионный, подразумевает наличие совокупности z_u , $u \in [1, M]$ количественных оценок от ЛПР для различных альтернатив. Тогда можно использовать алгоритм (2.2.2) с учетом (2.2.7) при условии

$$\alpha \in X_\alpha = \left\{ \alpha_k \geq 0, \sum_{k=1}^S \alpha_k = 1 \right\}.$$

В предположении о неотрицательности коэффициентов α составим функцию Лагранжа

$$L(\lambda, \alpha) = \sum_{u=1}^N \left\{ z_u - \sum_{k=1}^S \alpha_k [1 - y_{0k}(x_u)]^{-1} \right\}^2 + \lambda \left(\sum_{k=1}^S \alpha_k - 1 \right),$$

где λ — неопределенный множитель Лагранжа для неголономной связи, и получим искомое решение α^* из условия

$$\partial L(\lambda, \alpha) / \partial \alpha_k = 0, \quad k \in [1, s], \quad \sum_{k=1}^S \alpha_k - 1 = 0.$$

Слабая сторона данного подхода состоит в необходимости априорного получения от ЛПР совокупности количественных оценок различных альтернатив. Оказывается, что для человека очень сложно сразу дать такие оценки, основываясь только на своих интуитивных представлениях о степени полезности тех или иных вариантов решения. Более надежным и обоснованным представляется дуальный подход к решению многокритериальных задач [67].

ДУАЛЬНЫЙ ПОДХОД. Практика решения многокритериальных задач [49,52,68] показывает, что предположение о наличии с самого начала готовой и стабильной (хотя бы и в неявном виде) функции полезности у ЛПР справедливо далеко не всегда. Решая многокритериальную задачу, ЛПР сравнивает совокупности конкретных значений критериев при различных альтернативах, делает пробные шаги, ошибается и осмысливает соотношение между своими потребностями и возможностями их удовлетворения заданным объектом в заданной ситуации. При противоречивых критериях это соотношение по своей природе компромиссно, однако осознанной априори схемы компромиссов у ЛПР нет или она имеется пока лишь в зачаточном состоянии. Обычно представление о схеме компромиссов, необходимое для решения задачи, возникает и постепенно совершенствуется лишь в результате попыток ЛПР улучшить многокритериальное решение в серии пробных шагов. Ясно, что подразумевается наличие интерактивной компьютерной технологии, т.к. «в натуре» такая процедура обычно невозможна.

Таким образом, одновременно и взаимозависимо человек, с одной стороны, адаптируется к решаемой многокритериальной задаче, осуществляя структуризацию предпочтений и совершенствуя свое представление о функции полезности, а с другой — последовательно находит серию оптимальных в смысле текущей функции полезности решений. Взаимообусловленные процессы адаптации ЛПР к задаче и нахождения наилучшего результата носят дуальный характер и принципиально входят в методику человеко-машинного решения многокритериальных задач.

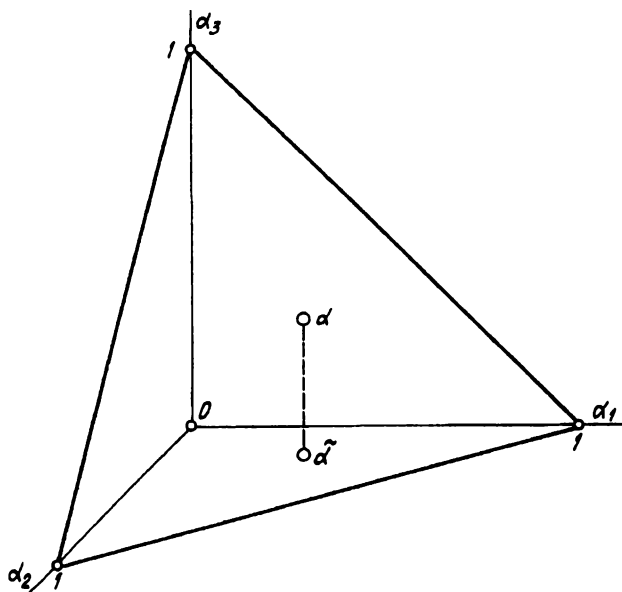


Рис. 2.2.2. Область определения X_α

Представим схему нахождения эффективных решений в виде модели

$$x^{(\alpha)} = \arg \min_{x \in X} \sum_{k=1}^S \alpha_k [1 - y_{0k}(x_u)]^{-1}, \alpha \in X_\alpha. \quad (2.2.14)$$

Выбирая различные значения параметров α из допустимой области X_α по схеме (2.2.14), получаем различные паретовские решения $x^{(\alpha)}$. Задача заключается в такой организации интерактивной процедуры, чтобы последовательность генерируемых паретовских точек была *улучшающейся* с точки зрения ЛПР.

Областью определения искомых коэффициентов α является множество $X_\alpha = \left\{ \alpha \mid \alpha_k \geq 0, \sum_{k=1}^S \alpha_k = 1 \right\}$, трехмерная иллюстрация представлена на рис.2.2.2. Соблюдение условия $\alpha \in X_\alpha$, кроме обеспечения невыхода из множества Парето при передвижении в нем, позволяет понизить на единицу размерность пространства аргументов поиска. Действительно, проекция области X_α на координатную гиперплоскость $\alpha \setminus \alpha_s$ представляет собой область

$$\bar{X}_\alpha = \left\{ \bar{\alpha} \mid \bar{\alpha}_k \geq 0, \sum_{k=1}^{S-1} \bar{\alpha}_k = 1 \right\}.$$

Каждой точке пространства A^{s-1} с координатами $(\tilde{\alpha}_1, \tilde{\alpha}_2, \dots, \alpha_{s-1})$, принадлежащей области \tilde{X}_α , однозначно соответствует точка $\alpha \in X_\alpha \subset A^s$ с координатами $(\alpha_1, \alpha_2, \dots, \alpha_{s-1}, \alpha_s)$, если учесть, что

$$\alpha_s = 1 - \sum_{k=1}^{s-1} \alpha_k. \quad (2.2.15)$$

Поэтому перемещение в области \tilde{X}_α пространства A^{s-1} размерности $s-1$ условием (2.2.15) однозначно отображается в перемещение в области X_α пространства A^s размерности s .

Как отмечалось, в начальной стадии процесса решения у ЛПР практически отсутствует не только аналитическое описание функции полезности, но и готовое априорное представление о ней. Поэтому интерактивная процедура должна быть организована как дуальная, а поисковый метод оптимизации должен допускать диалоговое программирование в порядковых шкалах и использовать минимальную информацию о функции полезности. Таким методом, основанным на сопоставлении предпочтений при специально рассчитываемых альтернативах, является порядковый аналог метода симплекс-планирования.

В соответствии с [67], дуальная процедура начинается с нахождения первого («общего») решения при $\alpha_k^0 = 1/s, k \in [1, s]$, что соответствует скалярной свертке по нелинейной схеме компромиссов в форме (2.2.9):

$$x^{(0)} = \arg \min_{x \in X} \sum_{k=1}^s [1 - y_0(x)]^{-1}.$$

Полученное решение и соответствующие ему значения частных критериев предъявляются ЛПР для оценки. Если ЛПР считает, что решение $x^{(0)}$ его не удовлетворяет и требуется коррекция согласно его индивидуальным предпочтениям, то организуется интерактивная процедура симплекс-планирования.

Первые s значений коэффициентов $\tilde{\alpha}$ выбираются как точки регулярного симплекса \tilde{S} в окрестностях начальной точки $\tilde{\alpha}^0 (\alpha_k^0 = 1/s)$, $k \in [1, s]$ в области \tilde{X}_α s -1-мерного евклидова пространства аргументов A^{s-1} :

$$\tilde{S}_0 = \langle \tilde{\alpha}_0^{(1)}, \tilde{\alpha}_0^{(2)}, \dots, \tilde{\alpha}_0^{(s)} \rangle. \quad (2.2.16)$$

Условием (2.2.15) регулярный симплекс (2.2.16) отображается в нерегулярный, но достаточно «правильный» симплекс

$$S_0 = \langle \alpha_0^{(1)}, \alpha_0^{(2)}, \dots, \alpha_0^{(s)} \rangle \quad (2.2.17)$$

в области X_α s -мерного пространства A^s .

В каждой вершине исходного симплекса (2.2.17) по формуле (2.2.14) рассчитываются паретовские решения $x^{(\alpha)}$ и соответствующие им

значения частных критериев $y_0(x^{(\alpha)})$ предъявляются ЛПР для выбора наихудшей, с его точки зрения, вершины. По идее метода симплекс-планирования, значение функции полезности с большой вероятностью улучшится, если найти решение в новой точке, прямо противоположной худшей вершине в смысле исходного симплекса. Механизм симплекс-планирования состоит в том, что на каждой итерации текущий симплекс заменяется новым: худшая вершина отбрасывается и вместо нее в набор вводится новая, получаемая зеркальным отражением худшей точки относительно центра противоположной грани.

Так получается последовательность симплексов S_0, S_1, S_2, \dots . Согласно изложенному, последовательность генерируемых эффективных точек $x^{(\alpha)}$ является улучшающейся с точки зрения ЛПР и сходится к наилучшему, по его мнению, решению $x^* = x^{(\alpha^*)}$. Одновременно определяется вектор α^* , отражающий предпочтения данного конкретного ЛПР.

Описанный прием, по сути, сводит исходную сложную задачу синтеза многокритериального решения к последовательности более простых задач анализа специально организованной серии альтернатив. Отметим, что дуальная интерактивная процедура требует от ЛПР не многокритериальных оценок по шкалам баллов и даже не ранжирования решений, а только выбора наихудшей из s альтернатив на каждом шаге итерации. С точки зрения дуального подхода важно также, что данная процедура позволяет ЛПР возвращаться к предыдущим результатам и переосмысливать свои оценки и предпочтения. Поиск прекращается, когда ЛПР считает, что решения перестают существенно улучшаться.

Важным фактором, обуславливающим эффективность изложенного метода, представляется то, что начальная точка поиска выбирается не как произвольная точка в паретовском множестве, а как аксиоматически обоснованное решение, которое следует лишь скорректировать в соответствии с неформальными предпочтениями конкретного ЛПР. Процесс корректировки обеспечивает взаимную адаптацию: человек адаптируется к данной конкретной многокритериальной задаче, а модель (2.2.14) нелинейной схемы компромиссов становится отражением индивидуальных предпочтений данного человека.

Фундаментальным отличием свертки по нелинейной схеме от других известных скалярных сверток является органическая связь с ситуацией принятия многокритериального решения. По сути, предложенная свертка представляет собой нелинейную функцию регрессии (линейную по параметрам), выбранную по физическим соображениям и поэтому эффективную (вспомним «коровий» пример). Коэффициенты α в выражении (2.2.7) имеют смысл параметров нелинейной содержательной функции регрессии, поэтому, будучи найденными, они не изменяются от ситуации к ситуации, как в случае линейной и других известных сверток, не адаптирующихся к ситуации.

Задача определения коэффициентов α в дуальной процедуре может рассматриваться как задача синтеза решающего правила, которое, будучи применено формально, отражает адекватным образом логику конкретного ЛПР в любой возможной ситуации. Такая задача возникает, например, когда многокритериальная система работает в режиме советчика оператора в условиях дефицита времени. Здесь желательно, чтобы система в любой ситуации принимала такое же решение, как и данный оператор, если бы у него была возможность спокойно подумать. Аналогичные проблемы приходится решать и при разработке решающей системы интеллектуального робота, функционирующего в изменяющихся и неопределенных динамических средах, если хотят, чтобы он поступал так же, как на его месте поступил бы обучивший его человек, и т.п.

Преимуществом концепции нелинейной схемы компромиссов является возможность принятия многокритериального решения формально, без непосредственного участия человека. При этом на единой идейной основе решаются как задачи, имеющие значение для общего использования, так и те, основной содержательной сущностью которых является удовлетворение индивидуальных предпочтений ЛПР. Аппарат нелинейной схемы компромиссов, разработанный как формализованный инструмент для исследования систем управления с противоречивыми критериями, позволяет практически решать многокритериальные задачи широкого класса.

КОМПЬЮТЕРНЫЕ ПРОГРАММЫ. Для решения векторных задач с применением формализма нелинейной схемы компромиссов нами разработан универсальный пакет прикладных программ для ПЭВМ IBM/AT. Пакет позволяет решать задачи многокритериальной оптимизации в следующих практически важных случаях [18]:

- а) критерии выражаются через управляющие параметры как известные аналитические функции;
- б) критерии являются функционалами и для расчета их значений требуется решение дифференциальных уравнений;
- в) зависимости критериев от параметров неизвестны, осуществляется аппроксимация по серии экспериментов;
- г) значения критериев можно получить, выполнив написанную пользователем программу;
- д) есть таблица, представляющая собой конечный набор значений параметров и соответствующих им критериев.

В каждом из перечисленных случаев программа предоставляет пользователю средства нахождения минимума обобщенного критерия, построенного по нелинейной схеме компромиссов. В опциях программы имеются как локальные (модифицированный метод Нелдера-Мида), так и нелокальные методы оптимизации. Предусмотрена интерактивная процедура, позволяющая учесть индивидуальные предпочтения ЛПР. Настройка нелинейной схемы компромиссов на

конкретного ЛПР осуществляется за 10-20 итераций в результате простейшего диалога между ЛПР и ЭВМ.

Количество критериев, управляющих параметров и ограничений, которое реально позволяет обработать программа TURBO-OPTIM, лимитируется в основном количеством памяти, выделяемой для диалоговых окон, с помощью которых вводится необходимая для расчетов информация (имена параметров и критериев, функциональные зависимости и пр.). В апробированной версии диалоговые окна позволяют вводить до 2 кб текста, что дает возможность проводить расчеты с 25 критериями и таким же количеством управляющих параметров и ограничений. Но в принципе размеры оперативной памяти ПЭВМ позволяют обрабатывать порядка сотни критериев и параметров. В вырожденном случае, при решении задачи оптимизации с единственным критерием $y(x)$, свертка по нелинейной схеме компромиссов переходит в функцию $(1 - y_0)^{-1}$, минимум которой совпадает с минимумом исходного критерия $y(x)$, так как производные этих двух функций обращаются в ноль в одной и той же точке. Отсюда виден диапазон возможностей разработанной программы многокритериальной оптимизации, основанной на идеях нелинейной схемы компромиссов.

2.3. Векторные вариационные задачи управления

Как правило, сложные системы управления являются динамическими системами. Термин «динамическая система» впервые был введен А.Пуанкаре и означал любой объект, состояние которого меняется с течением времени. Поведение динамического объекта во времени описывается системой дифференциальных уравнений, а критерий качества представляет собой функционал, определенный на ее решениях. Экстремизация функционалов является предметом вариационного исчисления. В многокритериальном случае трудности решения вариационных задач многократно усугубляются необходимостью экстремизации векторных функционалов.

Теория оптимального управления организует процесс перевода изображающей точки в фазовом пространстве динамического объекта из некоторой начальной точки (области) в заданную точку (область) по такой траектории, чтобы функционал, составленный из критериев качества этого процесса, приобретал экстремальное значение. Найденная в результате решения многокритериальной вариационной задачи траектория (экстремаль) называется программной. Если изображающая точка будет двигаться по программной траектории, то процесс управления оказывается оптимальным в смысле заданного векторного критерия.

Как показано в [70], это движение не обладает устойчивостью относительно сколь угодно малых возмущений как по граничным условиям, так и по внешним воздействиям. Поэтому, определив

программную траекторию, мы должны затем формулировать задачу синтеза законов обратной связи, гарантирующих найденному движению по оптимальной траектории устойчивость. Таким образом, современная теория оптимального управления предусматривает постановку и решение *двух* вариационных задач: 1) задачу программирования оптимальных траекторий и 2) задачу синтеза законов обратной связи, позволяющих осуществить устойчивое движение данного объекта вдоль найденных экстремалей. Для решения второй задачи рекомендуется применять подход, изложенный в [3]. В настоящей работе рассматривается первая из названных задач.

ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ. Поведение динамического объекта управления описывается системой дифференциальных уравнений

$$\dot{x} = f(x, u, t) = f(\cdot), \quad (2.3.1)$$

где $x = \{x_i(t)\}_{i=1}^n \in R^n$ — фазовый вектор состояния в n -мерном евклидовом пространстве; $u = \{u_p(t)\}_{p=1}^r \in V$ — вектор управления, принадлежащий непустому компакту r -мерного евклидова пространства: $V \subset R^r$; $t \in [t_0, t_k] \in R^1$ — время; $f: R^n \times V \times R^1 \rightarrow R^n$ — вектор-функция обобщенной силы. Предполагается, что функция f такова, что система (2.3.1) имеет решение.

Граничные условия: $x^{(0)} = x(t_0)$ — вектор начальных условий; $x^{(k)} = x(t_k)$ — вектор конечного состояния.

Качество процесса управления объектом (2.3.1) оценивается по совокупности частных критериев, образующих s -мерный вектор $I = \{I_k\}_{k=1}^s \in M$. Каждый из критериев представляет собой функционал $I_k(\cdot)$, определенный на решениях системы дифференциальных уравнений (2.3.1) при управлении из класса допустимых управлений: $u \in U$, где $U = \{u(\cdot) | u(t) \in V\}$. Без потери общности полагая, что все частные критерии неотрицательны и подлежат минимизации, представим допустимую область критериев M в виде параллелепипеда

$$M = \{I(\cdot) | 0 \leq I_k(\cdot) \leq A_k, k \in [1, s]\},$$

где A_k — ограничение сверху на k -й частный критерий. Ограничения образуют вектор $A = \{A_k\}_{k=1}^s$.

Ставится задача: определить такие программные траектории (экстремали)

$$x = x^*(t), \quad u = u^*(t),$$

которые при заданных условиях оптимизируют векторный функционал $I(\cdot)$.

АНАЛИЗ ЗАДАЧИ. Поставленная задача относится к неклассическим проблемам вариационного исчисления. Во-первых, классические вариационные задачи решаются в открытой области аргументов функции $f(\cdot)$, а наша постановка предусматривает ограниченное управляющее воздействие (что ближе к реальной действительности). Во-вторых, мы не ограничиваем виды частных критериев качества, а классическое вариационное исчисление использует функционалы вполне определенного вида. Так, в задаче Лагранжа применяется функционал вида

$$I_1(\cdot) = \int_{t_0}^{t_k} F(\cdot) dt, \quad (2.3.2)$$

где $F(\cdot)$ — функция, относительно которой предполагается, что она удовлетворяет тем же условиям по аргументам, что и функция $f(\cdot)$, и что с ней интеграл (2.3.2) имеет физический смысл [71].

Используя вид критерия (2.3.2), формализм решения задачи Лагранжа предусматривает составление функционала

$$I_1'(\cdot) = \int_{t_0}^{t_k} F'(\cdot) dt = \int_{t_0}^{t_k} \left\{ F(\cdot) + \sum_{i=1}^n \lambda_i(\cdot) \left[\dot{x}_i - f_i(\cdot) \right] \right\} dt,$$

где $\lambda(\cdot) = \{\lambda_i(\cdot)\}_{i=1}^n$ — вектор неопределенных множителей Лагранжа для неголономной связи, после чего решается система уравнений Эйлера

$$\frac{\partial F'(\cdot)}{\partial x_i} - \frac{d}{dt} \left[\frac{\partial F'(\cdot)}{\partial \dot{x}_i} \right] = 0, \quad i \in [1, n],$$

$$\frac{\partial F'(\cdot)}{\partial u_p} - \frac{d}{dt} \left[\frac{\partial F'(\cdot)}{\partial \dot{u}_p} \right] = 0, \quad p \in [1, r].$$

Присоединяя к результату уравнения связи (объекта) и выразив переменные u через x и λ , получим систему дифференциальных уравнений

$$\dot{x} = f_x(x, \lambda), \quad \dot{\lambda} = f_\lambda(x, \lambda),$$

решение которой дает экстремали

$$x = x(C, t), \quad \lambda = \lambda(C, t),$$

где C — вектор произвольных констант, определяемых из краевых условий $x(t_0) = x^{(0)}$ и $x(t_k) = x^{(k)}$. После этого получаются искомые экстремали (программные траектории): $x = x^*(t)$ и $u = u^*(t)$.

В вариационной задаче Майера используется оптимизирующий функционал

$$I_2(\cdot) = G[x(t_0), x(t_k)],$$

например, в виде разности $x(t_0) - x(t_k)$ [71]. Разновидностью майеровского функционала является терминальный критерий, такой, как

$$I_2(\cdot) = |x^{(k)} - x(t_k)|,$$

если содержательная сущность задачи заключается в достижении некоторого терминального множества в окрестностях точки $x^{(k)}$.

И, наконец, в вариационной задаче Больца делается попытка приблизиться к многокритериальной постановке, используя компромиссный функционал

$$I_3(\cdot) = \gamma_1 I_1(\cdot) + \gamma_2 I_2(\cdot),$$

где γ_1 и γ_2 — весовые коэффициенты. Необходимо отметить, что назначение весовых коэффициентов теорией не определяется и служит источником субъективности и произвола. Тем не менее, сама идея получить решение, компромиссное по отношению к интегральному и терминальному критериям, конструктивна и при некоторой формализации приводит к современным многокритериальным постановкам вариационных задач управления.

МЕТОД РЕШЕНИЯ. Если воспользоваться способом свертывания частных критериев, то поставленная задача выражается моделью

$$\{x^*(t), u^*(t)\} = \arg \min_{\substack{x \in X \\ u \in U}} \Phi[I(\cdot)], \quad (2.3.3)$$

где $\Phi(I)$ — скалярная функция (свертка) частных критериев, вид которой зависит от выбранной схемы компромиссов. Будем считать, что функция $\Phi(I)$ априори неизвестна и о ней можно сказать только то, что она непрерывна и имеет непрерывные частные производные по своим аргументам в заданной области $x, u \in N(x, u)$. Такое общее задание критериальной функции позволяет исследовать многокритериальные динамические системы, предназначенные для функционирования при существенно изменяющихся внешних условиях, адаптивные многокритериальные системы и пр.

Задачу (2.3.3) можно решать различными методами. Рассмотрим некоторые из них.

МЕТОД НЕОПРЕДЕЛЕННЫХ КОЭФФИЦИЕНТОВ. Нелинейную функцию $\Phi(I)$ представим в квазилинейном виде. Как показано в [72], при сделанных предположениях о критериальной функции ее можно записать так:

$$\Phi(I) = \sum_{k=1}^S \gamma_k(I) I_k, \quad (2.3.4)$$

где $\gamma_k(I)$ — переменные коэффициенты, образующие непрерывную вектор-функцию $\gamma(I) = \{\gamma_k(I)\}_{k=1}^S$.

Значение функции $\Phi(I)$ и составляющих ее критериев определяется как «внутренними» причинами (структурой системы и ее параметрами), так и внешними условиями (возмущающими силами z , задающими воздействиями $x^{(3)}$, граничными условиями), совокупность которых характеризует режим работы системы. Уточнение информации о внешних условиях (статистическое или детерминированное описание) приводит, как правило, к более простым постановкам задачи. Если $z_0(t)$ и $x^{(3)}(t)$ — заданные детерминированные функции времени, а $x_0^{(0)}$ и $x_0^{(k)}$ — заданные величины граничных условий, то мы говорим о *фиксированном режиме* работы системы, для которого осуществляется расчет многокритериальной экстремали.

Это не только упрощает решение задачи в целом, но и позволяет представить критериальную функцию не в квазилинейной, как (2.3.4), а в линейной форме. Действительно, в предположении о существовании оптимального решения, соответствующего заданным внешним условиям, запишем выражение для функции (2.3.4) в оптимальной точке

$$\Phi^0 = \Phi(I^0) = \sum_{k=1}^S \gamma_k(I^0) I_k^0. \quad (2.3.5)$$

Поскольку функция $\Phi(I)$ предполагается непрерывной, то можно применить метод замораживания коэффициентов, согласно которому в окрестностях точки I^0 критериальная функция описывается приближенным равенством

$$\Phi(I) \approx \sum_{k=1}^S \gamma_k(I^0) I_k, \quad (2.3.6)$$

где $\gamma_k(I^0) = \gamma_k = \text{const}$, $k \in [1, S]$ — «замороженные» коэффициенты. Как следует из (2.3.5), в точке $I = I^0$ равенство (2.3.6) является точным. Таким образом, заданным (фиксированным) внешним условиям адекватна линейная форма критериальной функции. Тогда задача определения критериальной функции в окрестностях I^0 сводится к определению неизвестных постоянных коэффициентов γ_k , образующих вектор $\gamma = \{\gamma_k\}_{k=1}^S$:

$$\Phi(\gamma, I) \approx \sum_{k=1}^S \gamma_k I_k. \quad (2.3.7)$$

В задаче (2.3.3) используем линейную функцию (2.3.7), что позволяет одним из известных вариационных методов найти аналитическое выражение, но не для единственных, как обычно, экстремалей, а для их *множества*

$$x = x(t, \gamma), \quad u = u(t, \gamma), \quad (2.3.8)$$

зависящего от неизвестных коэффициентов γ . Подставляя (2.3.8) в выражение для функционалов $I(\cdot)$, получим

$$I_k = I_k(\gamma) \leq A_k, \quad k \in [1, s], \quad (2.3.9)$$

т.е. критерии выражаются теперь не как функционалы, а как функции коэффициентов γ . Из условия выполнения неравенств (2.3.9) вытекает наличие допустимой области изменения коэффициентов критериальной функции: $\gamma \in X_\gamma$, которая предполагается существующей.

Оптимизацию вектора $I(\gamma)$ выполним по модели

$$\gamma^* = \arg \min_{\gamma \in X_\gamma} Y[I(\gamma)], \quad (2.3.10)$$

где $Y(I)$ — скалярная свертка критериев, вид которой зависит от принятой в данной задаче схемы компромиссов. Найденные таким образом оптимальные значения γ^* коэффициентов критериальной функции подставим в выражение (2.3.8), выделив тем самым из этого множества единственные искомые экстремали $x = x^*(t)$ и $u = u^*(t)$. Если нахождение выражений (2.3.8) является задачей структурного синтеза системы управления, то определение значений γ^* по модели (2.3.10) относится к задачам параметрического синтеза. В связи с этим напомним, что изложенный в главе 1 теоретико-экспериментальный метод предусматривает возможность решения задачи структурного синтеза с одним набором критериев (меньшей размерности), а задачи параметрического синтеза той же системы — с другим набором критериев (большей размерности), где учитываются дополнительные требования к сложной (эргатической) системе.

Предложенный метод позволяет решать вариационную часть задачи с линейным функционалом традиционного вида, что существенно проще. Вся специфика многокритериальной оптимизации проявляется уже потом, при переходе от функционалов к функциям, что значительно упрощает решение многокритериальной вариационной задачи. Основная идея данного метода заключается в преобразовании векторной вариационной задачи в векторную экстремальную задачу, в переходе от функционалов к функциям.

П р и м е р. Объект управления описывается дифференциальным уравнением

$$\frac{dx}{dt} = -ax + u = f(\cdot), \quad a = \text{const}, \quad a > 0.$$

Заданы фиксированные граничные условия: начальное условие $x(0) = x^{(0)}$ и финальная малая окрестность $x(T) = x^{(k)} \pm \varepsilon$. Критериальная функция, включающая два критерия, представляется в линейной форме

$$\Phi(\gamma, I) = \gamma_1 I_1 + \gamma_2 I_2,$$

где

$$I_1 = I_1(\cdot) = \int_0^T x^2 dt; \quad I_2 = I_2(\cdot) = \int_0^T u^2 dt,$$

γ_1 и γ_2 — неизвестные коэффициенты. Функционалы $I_1(\cdot)$ и $I_2(\cdot)$ определены на решениях уравнения объекта.

На функционалы системы наложены ограничения: 1) требуемая динамическая точность обусловлена неравенством $I_1(\cdot) \leq A_1$; 2) энергетические ресурсы системы по управлению ограничены неравенством $I_2(\cdot) \leq A_2$; 3) время, в течение которого разрешено осуществлять процесс управления, ограничено величиной $I_3(\cdot) = T \leq A_3$.

Ставится задача: определить экстремали процесса управления $x = x^*(t)$ и $u = u^*(t)$, доставляющие минимум критериальной функции Φ .

Для исключения тривиальных решений ($\gamma_1 = \gamma_2 = 0$) наложим на коэффициенты γ дополнительное условие $\gamma_1 = 1$. Тогда выражение для критериальной функции преобразуется к виду

$$\Phi = \int_0^T F(\cdot) dt = \int_0^T (x^2 + \gamma u^2) dt,$$

где $\gamma = \gamma_2$. При неопределенном значении γ , с помощью методики классического вариационного исчисления найдем выражения для экстремалей. Для этого составим функцию Лагранжа

$$F' = x^2 + \gamma u^2 + \lambda \left(\dot{x} + a x - u \right),$$

где λ — неопределенный множитель Лагранжа для неголономной связи, и составим уравнения Эйлера

$$\frac{\partial F'}{\partial x} - \frac{d}{dt} \frac{\partial F'}{\partial \dot{x}} = 2x + a\lambda - \dot{\lambda} = 0,$$

$$\frac{\partial F'}{\partial u} - \frac{d}{dt} \frac{\partial F'}{\partial \dot{u}} = 2\gamma u - \lambda = 0.$$

Из второго уравнения Эйлера определим

$$u = \lambda / 2\gamma$$

и подставим его в уравнение объекта. Присоединяя первое уравнение Эйлера, получим систему

$$\dot{x} = -ax + \lambda / 2\gamma,$$

$$\dot{\lambda} = 2x + a\lambda.$$

Характеристический определитель этой системы с корнем p имеет вид

$$\Delta(p) = \begin{vmatrix} -a-p & 1/2\gamma \\ 2 & a-p \end{vmatrix} = 0.$$

Отсюда

$$p = p(\gamma) = \pm \sqrt{a^2 + 1/\gamma}.$$

Рассматривая только устойчивые решения, запишем выражение для экстремалей

$$x = C_1 e^{-pt}, \quad \lambda = C_2 e^{-pt},$$

где C_1 и C_2 — константы, зависящие от начальных условий. Из первого выражения следует, что $C_1 = x^{(0)}$. Для определения C_2 составим уравнение

$$\left(\frac{dx}{dt} \right)_{t=0} = -C_1 p = -x^{(0)} p = -ax^{(0)} + C_2/2\gamma.$$

Отсюда

$$C_2 = 2x^{(0)}(a-p)\gamma.$$

Для множества экстремалей получаем выражение

$$x(t, p) = x^{(0)} e^{-pt}; \quad u(t, p) = x^{(0)}(a-p) e^{-pt}.$$

Пока удобно не вводить в явном виде коэффициент γ , а использовать его функцию $p(\gamma)$, из которой легко определить и γ :

$$\gamma = 1/(p^2 - a^2).$$

Найдем выражения для относительных критериев:

$$I_{01}(\cdot) = I_1(\cdot)/A_1; \quad I_{02}(\cdot) = I_2(\cdot)/A_2; \quad I_{03}(\cdot) = I_3(\cdot)/A_3.$$

Подставляя сюда выражения экстремалей, получим относительные критерии как функции коэффициента p . Чтобы в дальнейшем избежать трансцендентных уравнений, заменим верхний предел интегралов на $T = \infty$. Тогда

$$I_{01}(p) = \frac{1}{A_1} \int_0^\infty x^{(0)2} e^{-2pt} dt = b/p,$$

$$I_{02}(p) = \frac{1}{A_2} \int_0^\infty x^{(0)2} (a-p)^2 e^{-2pt} dt = c(a-p)^2/p,$$

где $b = x^{(0)2}/2 A_1$; $c = x^{(0)2}/2 A_2$. Третий относительный критерий определим из первого выражения для множества экстремалей при подстановке в него граничных условий:

$$\left| x^{(k)} \right| = \left| x^{(0)} \right| e^{-pT}.$$

Отсюда

$$I_{03}(p) = \frac{1}{A_3} \ln \left| x^{(0)} / x^{(k)} \right| \frac{1}{p} = d/p,$$

$$\text{где } d = \ln \left| x^{(0)} / x^{(k)} \right| / A_3.$$

Параметрический синтез, т.е. определение p (и, как следствие, γ) будем проводить не с двумя, а с тремя критериями, учитывая дополнительное требование к времени переходного процесса T . Если оптимизация осуществляется по нелинейной схеме компромиссов, то, в предположении о том, что искомый результат находится внутри заданной области ограничений, необходимое условие минимума скалярной свертки имеет вид

$$\frac{\partial}{\partial p} \sum_{k=1}^3 [1 - I_{0k}(p)]^{-1} = 0,$$

а после дифференцирования преобразуется к

$$\sum_{k=1}^3 [1 - I_{0k}(p)]^{-1} \frac{\partial I_{0k}(p)}{\partial p} = 0.$$

Подставляя обозначения, имеем

$$b/(p-b)^2 + c(a^2 - p^2) / [p - c(a-p)^2]^2 + d/(p-d)^2 = 0.$$

Искомый коэффициент p^* определяется как действительный корень этого уравнения. Подставляя результат в выражение для множества экстремалей, выделим из него те, которые являются искомыми

$$x = x^*(t) = x^{(0)} e^{-p^* t}; \quad u = u^*(t) = x^{(0)} (a - p^*) e^{-p^* t}.$$

Если из этих выражений исключить время, то можно определить оптимальный закон управления

$$u^* = (a - p^*) x.$$

Примеры с численными значениями приводятся в [4].

ПРИБЛИЖЕННОЕ РЕШЕНИЕ. Известные постановки и методы решения многокритериальных вариационных задач сложны и приводят к точному аналитическому решению лишь в относительно простых случаях. Основная сложность решения вариационных задач вообще и многокритериальных в особенности заключается в том, что в большинстве практических случаев дифференциальные уравнения Эйлера-Лагранжа не интегрируются. Аналогичные препятствия встречаются

при использовании принципа максимума и других современных вариационных методов, что значительно сужает класс практически решаемых многокритериальных вариационных задач.

Рассмотрим возможность приближенного решения векторных динамических задач управления посредством прямых методов вариационного исчисления. Вариационную задачу (2.3.3) будем решать прямым методом Ритца в нашей модификации, связанной со спецификой динамических систем управления.

Идея метода Ритца [73] состоит в том, что решение задачи о минимуме функционала $\Phi(x)$ при граничных условиях $x(t_0) = x^{(0)}$, $x(t_k) = x^{(k)}$ разыскивается на классе функций

$$x^{(N)}(t) = \varphi\left(t, C_0^{(N)}, C_1^{(N)}, \dots, C_N^{(N)}\right), \quad (2.3.11)$$

где $C_j^{(N)}$, $j \in [0, N]$ — неопределенные константы; φ — некоторая скалярная функция. При этом правая часть выбирается так, чтобы при любых значениях констант удовлетворялись заданные граничные условия. Если подставить (2.3.11) в выражение для функционала $\Phi(x)$, то функционал превратится в функцию $N+1$ переменных

$$\Phi[x^{(N)}(t)] = Q\left(t, C_0^{(N)}, C_1^{(N)}, \dots, C_N^{(N)}\right)$$

и вариационная задача редуцируется к задаче отыскания экстремума функции многих переменных. Неизвестные константы определяются из условия

$$\partial Q / \partial C_j^{(N)} = 0, \quad j \in [0, N].$$

Найденные так функции $x^{(N)}(t)$ обычно сходятся к экстремалам $x^*(t)$ при $N \rightarrow \infty$.

Более строго: пусть поставлена задача нахождения точки минимума ограниченного снизу функционала $\Phi(x)$ на сепарабельном банаховом пространстве X при граничных условиях $x(t_0) = x^{(0)}$, $x(t_k) = x^{(k)}$. В соответствии с методом Ритца, задается линейно-независимая координатная система элементов $\{\varphi_N\}_{N=0}^{\infty} \subset X$, полная в X и удовлетворяющая заданным граничным условиям. В простейшем случае минимизирующий элемент в N -м приближении разыскивается в линейной оболочке первых N координатных элементов $\varphi_0, \varphi_1, \dots, \varphi_N$, т.е. коэффициенты $C_0^{(N)}, C_1^{(N)}, \dots, C_N^{(N)}$ приближения

$$x^{(N)}(t) = \sum_{j=0}^N C_j^{(N)} \varphi_j(t)$$

определяются из условия минимальности $\Phi[x^{(N)}(t)]$ среди элементов указанного вида [73].

С нашей точки зрения, недостатком такого простейшего представления функции φ в выражении (2.3.11) является возможное затруднение с использованием априорных сведений о физике оптимизируемого процесса, так как заранее предписывается только мультипликативный способ включения констант. Это отрицательно сказывается на сходимости аппроксимирующей последовательности. Мы предлагаем представить выражение (2.3.11) в виде

$$x^{(N)}(t) = \varphi_0\left(t, C_0^{(N)}\right) + \sum_{j=1}^N C_j^{(N)} \varphi_j(t),$$

где φ_0 — нулевое приближение, содержательным образом отражающее оптимизируемый процесс. Удачный выбор нулевого приближения играет решающую роль для обеспечения приемлемой скорости сходимости.

Сосредоточим внимание на динамических системах управления и учтем их физические особенности для рационального выбора вида нулевого приближения в этом конкретном классе вариационных задач. Как известно, точное решение при свободном движении динамических систем представляется (по Эйлеру) суммой взвешенных экспонент, причем весовые коэффициенты зависят от начальных условий. В случае вынужденного движения эта сумма входит в выражение для общего решения. Чтобы передать это свойство точного решения в приближенном решении вариационной задачи для динамических систем, нулевое приближение следовало бы представить в виде

$$\varphi_0\left(t; C_{01}^{(N)}, C_{02}^{(N)}, \dots, C_{0N}^{(N)}\right) = \frac{x^{(0)}}{n} \sum_{i=1}^n \exp\left[C_{0i}^{(N)} t\right], \quad (2.3.12)$$

где n — порядок системы дифференциальных уравнений объекта.

Видно, однако, что выражение (2.3.12) громоздко и содержит слишком большое количество определяемых констант. Чтобы его резко упростить и в то же время сохранить физический смысл, мы редуцируем выражение (2.3.12) к виду

$$\varphi_0\left(t, C_0^{(N)}\right) = x^{(0)} \exp\left[C_0^{(N)} t\right] \quad (2.3.13)$$

при любом порядке системы дифференциальных уравнений. Благодаря форме (2.3.13) можно также выразить время t_k через граничные условия, что, в свою очередь, дает возможность при определении констант решать систему не трансцендентных, как в случае (2.3.12), а алгебраических уравнений.

Каждый член минимизирующей последовательности (2.3.11), начиная с нулевого и кончая N -м приближением, должен удовлетворять заданным граничным условиям. Это значит, что должны выполняться следующие краевые условия:

$$\varphi_0(t_0) = x^{(0)}, \quad \varphi_0(t_k) = x^{(k)}, \quad (2.3.14)$$

$$\varphi_j(t_0) = \varphi_j(t_k) = 0, \quad j \in [1, N]. \quad (2.3.15)$$

Учитывая изложенное, при нулевых начальных условиях ($t_0 = 0$) N -е приближение минимизирующей последовательности (2.3.11) в случае динамических систем окончательно запишем в виде

$$x^{(N)}(t) = x^{(0)} \exp[C_0^{(N)} t] + \sum_{j=1}^N C_j^{(N)} t^j (t - t_k). \quad (2.3.16)$$

Первое из этих слагаемых (нулевое приближение φ_0) удовлетворяет заданным граничным условиям (2.3.14), а остальные — соответствующим однородным краевым условиям (2.3.15), не нарушающимся при умножении на произвольные константы, так что вся сумма также удовлетворяет заданным граничным условиям.

Под сходимостью метода понимается тот факт, что последовательность приближенных решений $x^{(N)}$ сходится к точному решению x^* в некоторой норме при $N \rightarrow \infty$, т.е.

$$\|x^*(t) - x^{(N)}(t)\| \rightarrow 0 \text{ при } N \rightarrow \infty.$$

Доказательство сходимости метода и оценка скорости сходимости осуществляется для каждой конкретной задачи отдельно. Установлено, что в большинстве практических случаев метод Рунге обладает равномерной сходимостью, т.е. функции вида $x^{(N)}(t)$, полученные по формуле (2.3.16), стремятся монотонно на промежутке $[t_0, t_k]$ к экстремали $x^*(t)$. Чем больше введено параметров $C_j^{(N)}$, $j \in [1, N]$, тем точнее формулой (2.3.16) можно представить искомое решение, но и тем сложнее вычисления. Поэтому на практике количество этих параметров выбирается небольшим. Каким же конкретно должно быть число N ?

Для равномерно сходящейся последовательности приближенных решений относительный эффект включения каждого нового члена монотонно уменьшается, а начиная с некоторого числа N^0 становится пренебрежимо малым. Эффект влияния N -й добавки в формуле (2.3.16)

$$\Delta_N = C_N^{(N)} t^N (t - t_k)$$

можно оценить по экстремальной величине этой добавки на интервале $[0, t_k]$:

$$\delta_N = \max_{t \in [0, t_k]} \Delta_N = C_N^{(N)} \max_{t \in [0, t_k]} t^N (t - t_k).$$

Применяя необходимое условие экстремума функции, получаем

$$\partial \Delta_N / \partial t = (N+1)t^N - Nt^{N-1}t_k = 0.$$

Отсюда

$$t^N = \frac{Nt_k}{(N+1)}, \quad \delta_N = C_N^{(N)} t_N^N (t_N - t_k).$$

Относительный эффект включения N -го элемента можно оценить по формуле

$$\delta_{0N} = \frac{|\delta_N|}{|x^{(0)} - x^{(k)}|}.$$

Физически это означает, что максимальный вклад, вносимый N -м элементом в приближенное решение, осуществляется в момент времени t_N и не превосходит δ_{0N} -й части от диапазона граничных условий. Если задаться некоторой величиной δ_{0N}^0 относительного вклада, которым можно пренебречь, то можно записать условие прекращения дальнейшего наращивания последовательности приближенных решений

$$\delta_{0N} \leq \delta_{0N}^0 \rightarrow (N = N^0). \quad (2.3.17)$$

Для решения вариационной задачи (2.3.3) необходимо установить конкретное выражение для скалярного функционала $\Phi[I(\cdot)]$. Это может быть любая адекватная данной задаче скалярная свертка частных критериев, например, свертка по нелинейной схеме компромиссов. Переменную состояния $x_1(t)$ представим приближенно в виде набора координатных функций (2.3.16). Затем с помощью заданных дифференциальных уравнений объекта (2.3.1) выразим остальные компоненты вектора состояния и управления и подставим их в формулу (2.3.3) с учетом конкретного вида критериальной функции. Тем самым вариационная задача сводится к экстремальной и решается алгебраически.

Предложенная модификация метода Ритца дает возможность конструктивно и формализованно решать многокритериальные вариационные задачи управления в тех случаях, когда точное решение встречается непреодолимые затруднения. В отличие от численных, рассматриваемый метод можно отнести к классу приближенных аналитических, ему присуща передача в приближенной задаче важных свойств исходной вариационной задачи. Поэтому данный метод имеет не только утилитарное значение, его можно использовать и при аналитических исследованиях.

П р и м е р. Задана система дифференциальных уравнений, описывающих поведение объекта управления

$$\frac{dx_2}{dt} = bu, \quad \frac{dx_1}{dt} = x_2,$$

где b — постоянный коэффициент. Граничные условия: $x_1(0) = x_1^{(0)}$, $x_1(t_k) = x_1^{(k)}$, $x_2(0) = x_2^{(0)}$. Качество динамической системы управления данным объектом оценивается по совокупности ограниченных частных критериев

$$I_1(\cdot) = \int_0^{t_k} dt = t_k \leq A_1; \quad I_2(\cdot) = \int_0^{t_k} u^2 dt \leq A_2.$$

Числовые данные (размерности величин опущены):

$$b = 1; x_1^{(0)} = 10; x_1^{(k)} = 1; x_2^{(0)} = 0; A_1 = 5; A_2 = 10.$$

Зададим $\delta_{0N}^0 = 0,1$.

Ставится задача: найти экстремали $x^*(t)$ и $u^*(t)$, доставляющие минимум функционалу, который получен как скалярная свертка частных критериев по нелинейной схеме компромиссов

$$\Phi(\cdot) = \frac{1}{1 - I_{01}(\cdot)} + \frac{1}{1 - I_{02}(\cdot)},$$

где $I_{01}(\cdot) = I_1(\cdot)/A_1$ и $I_{02}(\cdot) = I_2(\cdot)/A_2$ — относительные частные критерии.

Решаем задачу модифицированным методом Ритца. Переменную состояния $x_1(t)$ представим приближенно в наиболее простом виде предельно усеченной последовательностью координатных функций по формуле (2.3.16) при $N=1$:

$$x_1^{(1)}(t) = x_1^{(0)} \exp[C_0^{(1)} t] + C_0^{(1)} t(t - t_k^{(1)}).$$

И далее

$$x_2^{(1)}(t) = x_1^{(1)}(t) = x_1^{(0)} C_0^{(1)} \exp[C_0^{(1)} t] + C_0^{(1)} (2t - t_k^{(1)});$$

$$x_2^{(1)}(t) = x_1^{(0)} C_0^{(1)2} \exp[C_0^{(1)} t] + 2C_1^{(1)};$$

$$u_1(t) = x_2^{(1)}(t)/b = \left(x_1^{(0)} C_0^{(1)2} \exp[C_0^{(1)} t] + 2C_1^{(1)} \right) / b.$$

После преобразований получим

$$C_1^{(1)} = x_1^{(0)} C_0^{(1)2} / \ln \beta;$$

$$t_k^{(1)} = \ln \beta / C_0^{(1)};$$

$$\Phi(C_0^{(1)}) = \frac{1}{1 - l/C_0^{(1)}} - \frac{1}{1 - m C_0^{(1)3}},$$

где

$$\beta = x_1^{(k)} / x_1^{(0)}; l = \ln \beta / A_1; m = \frac{x_1^{(0)2}}{A_2 b^2} \left[\frac{1}{2} (e^{2 \ln \beta} - 1) + \frac{4}{\ln \beta} e^{\ln \beta} \right].$$

Решая уравнение

$$\partial \Phi / \partial C_0^{(1)} = 0$$

и подставляя численные значения, получим $C_0^{(1)} = -0,504$; $C_1^{(1)} = -1,1$ и $t_k^{(1)} = 4,57$. Вычисляем

$$\delta_{01} = 0,638 > 0,1 = \delta_{0N}^0,$$

и, значит, условие (2.3.17) не выполняется, т.е. наиболее простое приближение не удовлетворяет заданным требованиям.

Поэтому описанный цикл выполним сначала, добавив новый член последовательности координатных функций. Приближенное решение для переменной состояния $x_1(t)$ представим в виде

$$x_1^{(2)}(t) = x_1^{(0)} \exp\left[C_0^{(2)} t\right] + C_1^{(2)} t \left(t - t_k^{(2)}\right) + C_2^{(2)} t^2 \left(t - t_k^{(2)}\right)$$

и т.д. После вычислений получим

$$C_0^{(2)} = -0,508; \quad C_1^{(2)} = -1,12; \quad C_2^{(2)} = -0,003; \quad t_k^{(2)} = 4,53.$$

Вычисляем

$$\delta_{02} = 0,05 < 0,1 = \delta_{0N}^0,$$

т.е. условие (2.3.17) выполняется и $N^0 = 2$.

Искомые экстремали имеют вид

$$x_1^*(t) \approx x_1^{(2)}(t) = 10e^{-0,508t} - 0,033t^3 - 0,97t^2 + 5,07t;$$

$$x_2^*(t) \approx x_2^{(2)}(t) = -5,08e^{-0,508t} - 0,1t^2 - 2,54t + 5,07;$$

$$u^*(t) \approx u^{(2)}(t) = 2,58e^{-0,508t} - 0,2t - 1,94.$$

ЧИСЛЕННЫЙ МЕТОД. Для решения вариационной задачи (2.3.3) со сверткой по нелинейной схеме компромиссов

$$\Phi(\cdot) = \sum_{k=1}^s A_k [A_k - I_k(\cdot)]^{-1}$$

мы применяли аналитический метод с неопределенными коэффициентами критериальной функции, приближенный метод в рамках модифицированной методологии Галеркина-Ритца, многокритериальную версию метода динамического программирования [4]. Резюмируя, можно сказать, что как аналитические, так и приближенно-аналитические методы решения многокритериальных вариационных задач чрезвычайно громоздки и на практике их применение ограничивается задачами первого-второго порядка. В более сложных случаях необходимо обращаться к численным методам, которые, не обладая универсальностью аналитического исследования, тем не менее дают возможность конструктивно решать многокритериальные вариационные задачи управления, когда аналитическое решение выполнить нельзя.

Идея предлагаемого численного метода состоит в следующем. Время переходного процесса разбивается на этапы, в течение каждого из которых управляющее воздействие представляется варьируемой константой; выполнение граничных (конечных) условий рассматривается как удовлетворение соответствующих терминальных критериев. Тогда исходная вариационная задача редуцируется к задаче минимизации

ции функции нескольких переменных, где в роли функции выступает скалярная свертка частных критериев (включая терминальные), а в роли переменных — выбираемые и постоянные на каждом этапе компоненты вектора управления.

Временной промежуток $[t_0, t_k]$ разобьем на m интервалов (как правило, одинаковых, но не обязательно): $[t_0, t_1]$, $[t_1, t_2]$, ..., $[t_{m-1}, t_m]$, где $t_m = t_k$. На каждом из интервалов $[t_{j-1}, t_j]$, $j \in [1, m]$ будем считать управление $u(t)$ некоторой варьируемой константой u_j , т.е. класс U определим как класс кусочно-постоянных управлений. Это дает возможность при заданных начальных условиях легко интегрировать уравнение (2.3.1) на каждом из рассматриваемых отрезков, начиная с первого, попутно определяя значения $x^{(j)}$, $j \in [1, m]$ на границах отрезков. Для интегрирования может быть использован или аналитический, или какой-либо из стандартных численных методов (Рунге-Кутты и пр.). Иллюстрация изложенного при скалярном управлении представлена на рис.2.3.1. Таким образом, выбирая значение u_j , $j \in [1, m]$ на каждом из интервалов времени переходного процесса $T = t_k - t_0$, можно управлять процессом изменения состояния объекта управления в соответствии с заданными критериями качества вплоть до конечного момента.

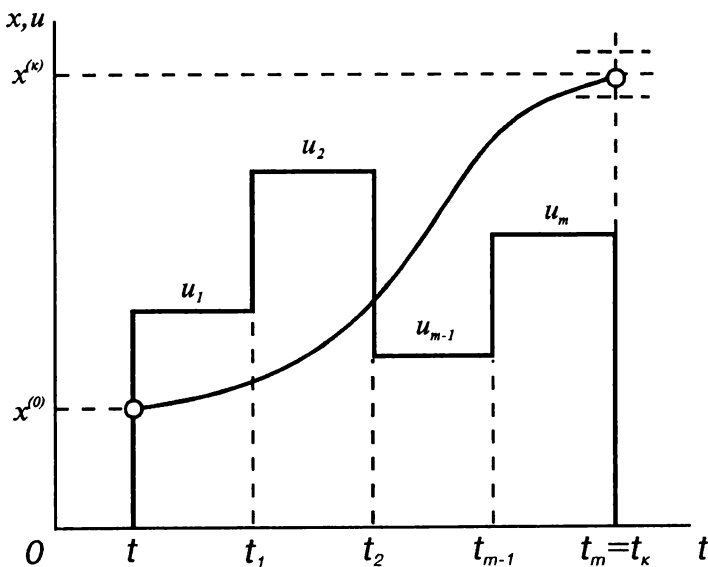


Рис. 2.3.1. Переходный процесс. Вариант 1

Особенность метода заключается в том, что граничное (конечное) условие выполняется не как строгое равенство, а как удовлетворение терминальных критериев в виде минимизации некоторой нормы векторной разности $x^{(m)} - x^{(k)}$, например,

$$I_m = \left| x^{(m)} - x^{(k)} \right|,$$

причем должны быть заданы предельно допустимые значения терминальных критериев: $I_m \leq A_m$. Эти критерии включаются в состав компонент векторного критерия $I(\cdot)$, дополняя его размерность до s . Данное обстоятельство делает исследуемую вариационную задачу многокритериальной даже в том случае, если в изначальной постановке она была однокритериальной, но бояться этого не следует, т.к. для ее решения предложен простой формальный аппарат.

Интегрирование уравнения объекта (2.3.1) при варьируемых константах u_j , $j \in [1, m]$ позволяет выразить компоненты $I_k(\cdot)$, $k \in [1, s]$ векторного функционала $I(\cdot)$ как функции параметров управления: $I_k(u_1, \dots, u_m)$. Следовательно, исходная вариационная задача (2.3.3) редуцируется к задаче минимизации функции нескольких переменных, где в роли функции выступает скалярная свертка частных критериев

$$\Phi(u_1, \dots, u_m) = \sum_{k=1}^S \left[A_k - I_k(u_1, \dots, u_m) \right]^{-1},$$

а в роли переменных — выбираемые и постоянные на каждом интервале параметры вектора управления u_j , $j \in [1, m]$. Всего в нашем распоряжении имеется $r \cdot m$ независимых переменных. В распространенном случае скалярного управления ($r = 1$) количество аргументов минимизации равно m . Решение определяется как экстремаль по управлению

$$\begin{aligned} u^*(t) \approx u^m(t) &= \{u_1^*, \dots, u_m^*\} = \\ &= \arg \min_{(u_1, \dots, u_m) \in U} \sum_{k=1}^S A_k \left[A_k - I_k(u_1, \dots, u_m) \right]^{-1}. \end{aligned} \quad (2.3.18)$$

По результатам однозначно вычисляется экстремаль по состоянию $x^*(t) \approx x^m(t)$.

Описанная процедура выполняется в том случае, когда время переходного процесса T является заданной фиксированной величиной. Такое положение имеет место, например, когда фиксируется рабочее время смены, вахты, рейса и т.п., в течение которого нужно оптимизировать соответствующий производственный процесс. Нетрудно

распространить предложенную методику и на тот случай, когда величину T требуется минимизировать. В состав вектора частных критериев вводится критерий быстрогодействия

$$I_t = T = \sum_{j=1}^m \Delta t_j,$$

где $\Delta t_j = t_j - t_{j-1}$, причем задается предельно допустимое значение критерия $I_t \leq A_t$. Величины Δt_j , $j \in [1, m]$ рассматриваются как дополнительные независимые управляющие параметры. Следовательно, общее число варьируемых параметров вместе с компонентами управления будет $m(1+r)$, а при скалярном управлении $2m$, т.е., если включается критерий быстрогодействия, то количество варьируемых аргументов по крайней мере удваивается:

$$\begin{aligned} u^*(t) \approx u^m(t) &= \{u_1^*, \dots, u_m^*; \Delta t_1^*, \dots, \Delta t_m^*\} = \\ &= \arg \min_{\substack{(u_1, \dots, u_m) \in U \\ (\Delta t_1, \dots, \Delta t_m) \in [0, A_t]}} \sum_{k=1}^S A_k \left[A_k - I_k(u_1, \dots, u_m; \Delta t_1, \dots, \Delta t_m) \right]^{-1}. \end{aligned} \quad (2.3.19)$$

Проще обстоит дело, если величины Δt_j считать не независимыми, а пропорциональными одной независимой величине T :

$$\Delta t_j = \alpha_j T, \quad j \in [1, m],$$

где $\alpha = \{\alpha_j\}_{j=1}^m$ — вектор формальных параметров, заданный на множестве $X_\alpha = \left\{ \alpha \mid \alpha_j \geq 0, \sum_{j=1}^m \alpha_j = 1 \right\}$. Видно, что если задать одинаковые $\alpha_j = 1/m$, то временные интервалы $[t_{j-1}, t_j]$, $j \in [1, m]$ будут одинаковыми. При такой увязке вместо дополнительных m независимых варьируемых параметров Δt_j в число аргументов оптимизации включается только одна величина T , что существенно упрощает процесс поиска экстремума:

$$\begin{aligned} u^*(t) \approx u^m(t) &= \{u_1^*, \dots, u_m^*; T^*\} = \\ &= \arg \min_{\substack{(u_1, \dots, u_m) \in U \\ T \in [0, A_t]}} \sum_{k=1}^S A_k \left[A_k - I_k(u_1, \dots, u_m; T) \right]^{-1}. \end{aligned} \quad (2.3.20)$$

Бывают случаи, когда при решении задачи с критерием быстрого действия нельзя допустить число параметров оптимизации, больше чем $r \cdot m$ (при скалярном управлении m). Тогда на m интервалах разбивается не временной промежуток $[t_0, t_k]$, а диапазон $[x_1^{(0)}, x_1^{(k)}]$, в котором может изменяться первая компонента вектора состояния: $[x_1^{(0)}, x_1^{(1)}], [x_1^{(1)}, x_1^{(2)}], \dots, [x_1^{(m-1)}, x_1^{(m)}]$, где $x_1^{(m)} = x_1^{(k)}$. В пределах каждого из интервалов $[x_1^{(j-1)}, x_1^{(j)}]$, $j \in [1, m]$ считаем управление $u(t)$ варьируемой константой u_j . Тогда на каждом из таких отрезков, начиная с первого, можно, используя стандартный численный метод, интегрировать уравнение (2.3.1), попутно определяя связанные с u_j величины Δt_j , $j \in [1, m]$ (для аналитического интегрирования здесь нужно решать трансцендентные уравнения, а численные методы легко дают требуемый результат). Выбирая значения u_j , $j \in [1, m]$ на каждом из интервалов $[x_1^{(j-1)}, x_1^{(j)}]$, управляем процессом изменения состояния объекта управления, стремясь удовлетворить заданные критерии качества, включая критерий быстрого действия. Иллюстрация данного варианта при скалярном управлении представлена на рис.2.3.2.

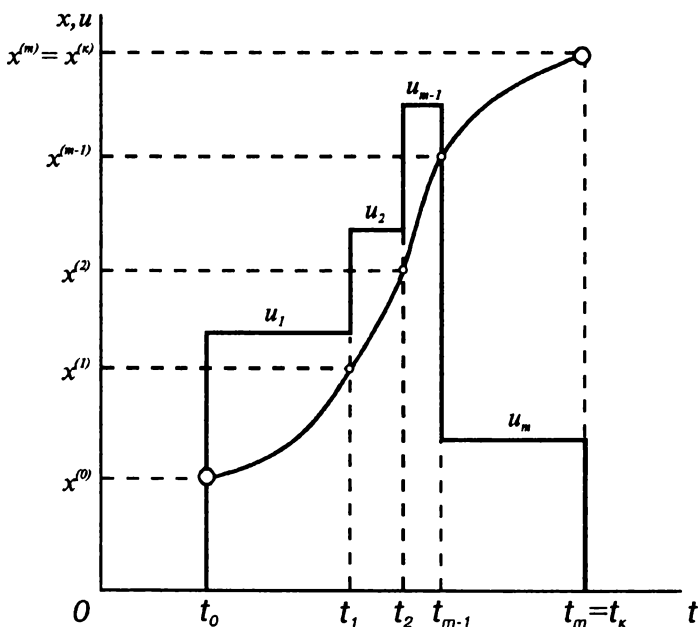


Рис. 2.3.2. Переходный процесс. Вариант 2

Граничное (конечное) условие $x_1(t_k) = x_1^{(k)}$ выполняется как исходное требование метода, а краевые условия на остальные координаты фазового вектора $\{x_j^{(k)}\}_{j=2}^n$ выполняются как удовлетворение терминальных критериев путем минимизации нормы разности $x_i^{(m)} - x_i^{(k)}$. Обычно требуется $x_i^{(k)} = 0$, $i \in [2, n]$ и тогда терминальные критерии представляются в виде

$$I_{mi} = |x_i^{(m)}|, \quad i \in [2, n],$$

причем задаются предельно допустимые значения критериев: $I_{mi} \leq A_{mi}$. Эти критерии включаются в состав компонент векторного критерия $I(\cdot)$, дополняя его размерность до s . Численное интегрирование уравнений объекта при выбираемых константах u_j , $j \in [1, m]$ позволяет определить связанные с ними Δt_j , $j \in [1, m]$ и получить скалярную свертку критериев как функцию управляющих параметров. Решение задачи определяется как

$$\begin{aligned} u^*(t) \approx u^m(t) &= \{u_1^*, \dots, u_m^*; \Delta t_1^*, \dots, \Delta t_m^*\} = \\ &= \arg \min_{(u_1, \dots, u_m) \in U} \sum_{k=1}^S A_k \left[A_k - I_k(u_1, \dots, u_m) \right]^{-1} \end{aligned} \quad (2.3.21)$$

Итак, предложенный метод заключается в представлении экстремали по управлению в виде совокупности из m констант с последующим решением многокритериальной задачи по формулам (2.3.18), (2.3.19), (2.3.20) или (2.3.21). Имея экстремаль по управлению $u^m(t)$, можно легко рассчитать экстремаль по состоянию $x^m(t)$. Полученным программным траекториям соответствует наилучшая для данного m оценка $\Phi^m(\cdot)$. Возникает вопрос о выборе числа m .

Если мы находимся в рамках классических вариационных задач, т.е. выбираем управление u в открытой области, то при непрерывной вектор-функции обобщенной силы f можно утверждать, что последовательность траекторий $x^m(t)$ сходится к истинной экстремали $x^*(t)$ в некоторой норме при $m \rightarrow \infty$, т.е.

$$\lim_{m \rightarrow \infty} \|x^*(t) - x^m(t)\| = 0.$$

Установление типа сходимости и оценка ее скорости осуществляется для каждой конкретной задачи отдельно. В большинстве практических случаев предложенный метод обладает равномерной сходимостью, т.е. функции $x^m(t)$ стремятся к экстремали $x^*(t)$ на промежутке $[t_0, t_k]$ монотонно. Для равномерно сходящейся последовательности

приближенных решений относительный эффект включения каждого нового члена монотонно уменьшается и, начиная с некоторого числа m^0 , становится пренебрежимо малым. Эффект влияния m -й добавки можно оценить по формуле

$$\delta_m = \frac{\Phi^{m-1}(\cdot) - \Phi^m(\cdot)}{\Phi^{m-1}(\cdot)}. \quad (2.3.22)$$

Если задаться некоторой величиной δ_m^0 относительного вклада, которым можно пренебречь, то условие прекращения дальнейшего наращивания последовательности приближенных решений запишется так:

$$\delta_m \leq \delta_m^0 \rightarrow (m = m^0).$$

Если же вследствие своих ограниченных возможностей мы вынуждены принять $m < m^0$, то по формуле (2.3.22) можно оценить соответствующую погрешность.

Иначе обстоит дело в случае неклассических постановок вариационных задач. И речь здесь идет даже не о том, что с возрастанием числа m существенно увеличиваются вычислительные трудности, дело в физике явлений. Действительно, в неклассических вариационных задачах управление u выбирается из ограниченной области:

$$u_{\min} \leq u \leq u_{\max}.$$

Известно [13], что при этом условии задача о быстродействии с некоторыми предположениями о корнях характеристического уравнения решается при помощи теоремы об n интервалах (напомним, что n — порядок фазового вектора). В соответствии с ней оптимальное управление состоит в n скачках во времени, в течение каждого из которых управляющее воздействие поддерживается на одном из предельных уровней. Следовательно, для реальных прикладных вариационных задач с ограничениями характерно как раз не непрерывное управление, а кусочно-постоянное, причем с небольшим числом интервалов. Ориентировочно можно указать, что число m не должно значительно превышать порядок объекта n .

Обратим внимание, что рассмотренная теорема об n интервалах только на первый взгляд включает единственный критерий — быстродействие. На самом деле подразумевается не просто быстрейшее достижение заданной конечной величины $x_1^{(k)}$, а такой процесс, чтобы при этом все остальные координаты фазового вектора $\{x_i\}_{i=2}^n$ были минимальными или вообще равными нулю, что подразумевает существование соответствующих терминальных критериев. Таким образом, граничные условия и критерии качества в общем случае противоречат друг другу.

П р и м е р. Рассмотрим объект третьего порядка, описываемый дифференциальным уравнением

$$2\ddot{x}(t) + 6\dot{x}(t) + 11x(t) + 10x(t) = u(t)$$

с начальными условиями $x^{(0)} = x(0) = 0$; $\dot{x}^{(0)} = 0$; $\ddot{x}^{(0)} = 0$. На управление $u(t)$ наложено ограничение $0 \leq u \leq 500$. Требуется перевести заданный объект за фиксированное время $T = 10$ в состояние $x^{(k)} = x(10) = 10$; $\dot{x}^{(k)} = 0$; $\ddot{x}^{(k)} = 0$ так, чтобы удовлетворялись четыре противоречивых критерия при заданных ограничениях:

$$I_1 = \int_0^T |x^{(k)} - x(t)| dt, \quad I_1 \leq A_1 = 10;$$

$$I_2 = \int_0^T |u(t)| dt, \quad I_2 \leq A_2 = 500;$$

$$I_3 = |x^{(k)} - x(T)|, \quad I_3 \leq A_3 = 1;$$

$$I_4 = \left| \dot{x}(T) \right|, \quad I_4 \leq A_4 = 0,1.$$

В соответствии с изложенным методом, разобьем промежуток времени $[0, T]$ на четыре интервала ($m = 4$), в течение каждого из которых управление $u(t)$ полагается константой u_j , $j \in [1, 4]$ при ограничении $0 \leq u_j \leq 500$. Критерии I_1 и I_2 преобразуем к виду

$$I_1 = \sum_{j=1}^4 |10 - x_j|; \quad I_2 = \sum_{j=1}^4 |u_j|.$$

Многокритериальную задачу будем решать по формуле (2.3.18) с четырьмя переменными u_j , $j \in [1, 4]$. При минимизации используем разработанный нами пакет прикладных программ многокритериальной оптимизации для персональной ЭВМ типа IBM/AT. Результаты расчетов приведены в табл.2.3.1. Совокупности значений

Таблица 2.3.1

t_j	2,5	5,0	7,5	10,0
u_j	62,72	94,39	98,58	99,84
$x(t_j)$	7,15	9,78	9,84	10,0

$u_j(t_j)$ и $x_j(t_j)$ из этой таблицы представляют искомые экстремали $u^*(t) \approx u^{m=4}(t)$ и $x^*(t) \approx x^{m=4}(t)$. Им соответствуют компромиссно-оптимальные значения частных критериев:

$$I_1^* = 3,53; I_2^* = 355,53; I_3^* = 0,0001; I_4^* = 0,00004.$$

Другие примеры решения многокритериальных вариационных задач предложенным численным методом приведены в [74,75].

ВЕКТОРНАЯ ОПТИМИЗАЦИЯ ПРИ НЕОПРЕДЕЛЕННОСТИ. До сих пор предполагалось, что внешние условия (возмущающие силы и граничные условия) являются заданными и фиксированными. Такое задание режима работы системы может быть принято в двух диаметрально противоположных случаях (крайности сходятся):

- 1) полное знание (детерминированное описание) внешних воздействий;
- 2) полная неопределенность относительно возможных возмущений.

При отсутствии информации о внешних воздействиях применяется принцип гарантированного результата. Система считается хорошей, если обеспечивает наилучший результат при самых плохих условиях, которые могут встретиться при ее функционировании. Часто эти условия известны или могут легко определяться из физических соображений. Если нет, то для решения многокритериальных задач целесообразно привлечь аппарат матричных игр.

Матричная игра двух участников представляется тройкой

$$G = \langle x, y, a \rangle,$$

где x и y — векторы чистых стратегий соответственно первого и второго игроков; a — функция переменных x и y , называемая функцией выигрыша. Пара (x, y) именуется ситуацией в чистых стратегиях. Для одного из игроков, например, первого, матричная игра представляется в форме матрицы выигрышей

$$A = \|a_{ij}\|, \quad i \in I, \quad j \in J,$$

где a_{ij} — значение функции выигрыша при ситуации в частных стратегиях (x_i, y_j) ; I, J — дискретное множество чистых стратегий первого и второго игрока соответственно.

Применение в матричных играх принципа гарантированного результата (минимакса) приводит к определению пары (x^*, y^*) как ситуации равновесия в чистых стратегиях (седловая точка функции выигрыша), если имеют место неравенства

$$a(x, y^*) \leq a(x^*, y^*) \leq a(x^*, y).$$

В противном случае применяют смешанное расширение матричной игры. В теории игр доказано, что ситуация равновесия в смешанных стратегиях существует всегда. При смешанном расширении каждый из игроков выбирает свои чистые стратегии случайно, руководствуясь некоторым распределением вероятностей на множестве чистых стратегий. Смешанное расширение матричной игра представляется тройкой

$$H = \langle X, Y, a \rangle.$$

Здесь X — вектор смешанных стратегий первого игрока с компонентами

$\xi_i \geq 0$, $\sum_i \xi_i = 1$, где ξ_i — вероятность выбора первым игроком чистой стратегии $i \in I$. Аналогично Y — вектор смешанных стратегий

второго игрока с компонентами $\eta_j \geq 0$, $\sum_j \eta_j = 1$, где η_j — вероятность выбора вторым игроком чистой стратегии $j \in J$.

Среднее значение функции выигрыша для первого игрока при смешанном расширении матричной игры определяется выражением

$$a(X, Y) = \sum_i \sum_j a_{ij} \xi_i \eta_j.$$

Применение принципа минимакса определяет ситуацию равновесия (X^*, Y^*) , при которой выполняются неравенства

$$a(X, Y^*) \leq a(X^*, Y^*) \leq a(X^*, Y).$$

Для решения матричных игр в сложных случаях обычно пользуются численными методами линейного программирования [87] или приближенными методами, например, методом Брауна [88].

Возвратившись к решению многокритериальных задач в условиях неопределенности, обратимся, например, к методу неопределенных коэффициентов и представим себе, что вектор $\gamma \in X_\gamma$ выбирает первый участник матричной игры, а вектор внешних воздействий $r \in X_r$ — второй (игра с природой), т.е. $x = \gamma$ и $y = r$. Каждой ситуации в чистых стратегиях (γ, r) соответствует ее многокритериальная оценка Φ , играющая роль функции выигрыша a . Для того, чтобы перейти к матрице выигрышей A , необходимо сделать задачу дискретной и разбить множество X_γ на I чистых стратегий, а множество X_r — на J чистых стратегий.

Для определения матрицы A необходимо решить J детерминированных многокритериальных вариационных задач с каждым вектором r_j . И только после этого, используя методы решения матричных игр, можно получить или оптимальное в смысле принципа гарантированного результата значение вектора γ^* (если задача решается в

чистых стратегиях), или спектр вероятностей ξ_i^* , $i \in I$, если ситуация равновесия достигается только при смешанном расширении матричной игры. Численный пример приведен в [4].

СТОХАСТИЧЕСКАЯ МНОГОКРИТЕРИАЛЬНАЯ ЗАДАЧА.

Любая информация о действительных характеристиках внешних воздействий должна быть использована для улучшения динамических свойств системы управления. Между двумя рассмотренными информационными полюсами (полного знания и полной неопределенности) находится вероятностный уровень неопределенности.

Пусть вектор внешних условий r не задан детерминированно, а одна из его компонент, характеризующаяся параметром β , может изменяться случайно

$$r = r(\beta) \in X_r,$$

причем задана плотность распределения вероятности изменения этого параметра $F(\beta)$. Известен диапазон его возможного изменения $X_\beta = [\beta_{\min}, \beta_{\max}]$.

Ставится задача: определить закон управления $u = u^*(x)$ при решении вариационной многокритериальной задачи методом неопределенных коэффициентов для заданных условий и статистических характеристик внешних воздействий.

Пусть за достаточно длительное время T_Σ система управления осуществляет некоторое множество отработок в режимах, отличающихся друг от друга значениями параметра β . Для одной такой отработки припишем величине $\beta \in X_\beta$ некоторое произвольное, но фиксированное значение, что дает возможность решить задачу многокритериальной оптимизации. Поскольку теперь вектор $r(\beta)$ может рассматриваться как детерминированный, то будем минимизировать критериальную функцию

$$\Phi = \sum_{k=1}^S \gamma_k I_k$$

с неизвестными постоянными коэффициентами $\gamma = \{\gamma_k\}_{k=1}^S$. В результате получим выражения

$$x = x(t, \gamma, \beta); \quad u = u(t, \gamma, \beta) \quad (2.3.23)$$

для экстремалей и

$$I_k = I_k(\gamma, \beta), \quad k \in [1, S] \quad (2.3.24)$$

для частных критериев.

Теперь используем информацию о статистическом описании внешних воздействий. Разобьем диапазон X_β на m интервалов шириной

$$\varepsilon = (\beta_{\max} - \beta_{\min})/m,$$

где m — некоторое достаточно большое число. Вероятность появления параметра β в ε -окрестности конкретного значения $\beta^{(j)}$ выражается формулой

$$\Delta P^{(j)} = \varepsilon F(\beta^{(j)}), \quad j \in [1, m]. \quad (2.3.25)$$

Каждой такой ситуации соответствует выражение (2.3.24) для частных критериев и, следовательно, для каждой отработки может быть получено выражение оценки по нелинейной схеме компромиссов

$$Y^{(j)} = \sum_{k=1}^S A_k \left[A_k - I_k(\gamma, \beta^{(j)}) \right]^{-1} \quad (2.3.26)$$

Количество ситуаций за время T_Σ в интервале ε и, следовательно, количество отработок, соответствующих ε -окрестности параметра $\beta^{(j)}$, пропорционально вероятности $\Delta P^{(j)}$ и представляется выражением

$$K^{(j)} = b \Delta P^{(j)}, \quad j \in [1, m], \quad (2.3.27)$$

где b — коэффициент пропорциональности.

Суммарная по всем отработкам за время T_Σ оценка по нелинейной схеме компромиссов с учетом (2.3.25) — (2.3.27) выражается формулой

$$Y_\Sigma = \sum_{j=1}^m K^{(j)} Y^{(j)} = b \varepsilon \sum_{j=1}^m F(\beta^{(j)}) \sum_{k=1}^S A_k \left[A_k - I_k(\gamma, \beta^{(j)}) \right]^{-1}. \quad (2.3.28)$$

Коэффициенты γ^* определяются посредством модели

$$\gamma^* = \arg \min_{\gamma \in X_\gamma} Y_\Sigma,$$

которая, в предположении о существовании решения внутри допустимой области, трансформируется в систему уравнений

$$\partial Y_\Sigma / \partial \gamma_k = 0, \quad \gamma_1 = 1, \quad k \in [2, s] \quad (2.3.29)$$

(здесь учтено дополнительное условие $\gamma_1 = 1$, накладываемое на коэффициенты для исключения тривиальных решений).

С учетом (2.3.28) выражение (2.3.29) принимает вид

$$\sum_{j=1}^m F(\beta^{(j)}) \sum_{k=1}^S \frac{\partial}{\partial \gamma_k} A_k \left[A_k - I_k(\gamma, \beta^{(j)}) \right]^{-1} = 0; \quad \gamma_1 = 0, \quad k \in [2, s].$$

Переходя от выборки к генеральной совокупности, устремляем время T_Σ и число m к бесконечности. Осуществляя предельный переход, вместо конечной суммы получаем определенный интеграл

$$\int_{\beta_{\min}}^{\beta_{\max}} F(\beta) \left\{ \sum_{k=1}^S A_k [A_k - I_k(\gamma, \beta)]^{-2} \frac{\partial}{\partial \gamma_k} I_k(\gamma, \beta) \right\} d\beta = 0,$$

$$\gamma_1 = 0, k \in [2, s]. \quad (2.3.30)$$

Например, если параметр β распределен в генеральной совокупности по нормальному закону, то система уравнений (2.3.30) принимает вид

$$\int_{\beta_{\min}}^{\beta_{\max}} \exp \left[-\frac{(\beta - \beta_n)^2}{2\sigma^2} \right] \left\{ \sum_{k=1}^S A_k [A_k - I_k(\gamma, \beta^{(j)})]^{-2} \frac{\partial}{\partial \gamma_k} I_k(\gamma, \beta) \right\} d\beta = 0,$$

$$\gamma_1 = 0, k \in [2, s],$$

где σ — среднее квадратичное отклонение величины β ; β_n — математическое ожидание этой величины.

Решение системы уравнений (2.3.30) дает искомые значения компонент вектора γ^* . Подставляя их в выражения для экстремалей (2.3.23) и исключая параметры t и β , находим искомый закон управления $u = u^*(x)$. Числовой пример рассмотрен в [4].

Многокритериальная система управления, настроенная по методике, учитывающей статистический разброс, и является оптимальной именно в статистическом смысле. Ее работу нельзя оценивать только по одному, например, номинальному режиму. Такая настройка эффективна, когда работа системы управления оценивается по всей совокупности возможных режимов с учетом статистических характеристик внешних воздействий.

2.4. Моделирование и векторная оптимизация деятельности человека-оператора

Современные человеко-машинные системы создаются для управления сложными и энергоемкими объектами, такими, как аэрокосмические комплексы, атомные электростанции, системы вооружений и пр., выход из строя которых или хотя бы ухудшение качества функционирования чревато катастрофическими последствиями. Поэтому вопросам, связанным с исследованием надежности и качества работы эргатических систем управления, всегда уделялось значительное внимание. Качество функционирования всей системы в целом зависит как от технической, так и от человеческой компонент. Системный подход к исследованию человеко-машинных систем требует определенной степени формализации обеих компонент, создания и использования их математических моделей в различных условиях работы. Но если с

технической частью системы в данном смысле все обстоит довольно благополучно [2], то этого нельзя сказать о человеческом звене. Между тем, по данным статистики, львиная доля всех катастроф и аварий в мире происходит именно в связи с ошибками персонала, нарушениями деятельности человека в эргатических системах управления.

Труд человека-оператора в современной человеко-машинной системе является напряженным и ответственным, он предъявляет высокие требования к устойчивости психики, мобильности функциональных возможностей и резервов организма, физической и психической выносливости. Человек должен обладать способностью адаптироваться к физическим и психическим перегрузкам, адекватно реагировать на события, изменяющиеся как быстро, так и медленно, сохранять работоспособность в течение длительного времени пребывания в замкнутом пространстве, и т.п. Работа человека в таких условиях сопровождается высоким нервно-психическим и эмоциональным напряжением, приводящим, если не принять специальных мер, к срыву высшей нервной деятельности, и, как следствие, к авариям. Установлено [79], что повышение напряженности труда оператора сопровождается синхронизацией вегетативных ритмических процессов, что может служить индикатором увеличения физиологических затрат при выполнении того или иного задания. В первом приближении об увеличении напряженности может говорить снижение дисперсии $R - R$ -интервалов на кардиограмме (индекс Баевского). Как более информативные исследуются различные количественные показатели, отражающие степень синхронизации нескольких вегетативных реакций (частота сердечных сокращений, дыхание, векодвигательная реакция и пр.) в связи с напряженностью работы человека и величиной его психофизиологических затрат при выполнении этой работы. Неоднозначность реакций, высокая вариативность психофизиологических характеристик — все это очень затрудняет построение адекватных математических моделей деятельности человека-оператора и требует знания механизмов протекания различных процессов в биотехнических системах. Идеологической основой для такой формализации может служить теория доминанты А.А. Ухтомского и теория функциональных систем П.К. Анохина.

ФУНКЦИОНАЛЬНАЯ СИСТЕМА И ДОМИНАНТА. Согласно П.К. Анохину [67], когда биологический организм испытывает потребность в достижении определенного результата, он вырабатывает специальную функциональную систему для реализации этой потребности. Содержание результата (цель) формируется системой в виде некоторой модели раньше, чем появится сам результат. В случае его достаточности организм переходит к формированию другой функциональной системы с другим полезным результатом, представляющим собой следующий этап в универсальном континууме целей. Если же результат недостаточен, то происходит стимулирование активирующе-

ших механизмов, возникает активный подбор новых компонент, создается перемена степеней свободы действующих синаптических организаций и, наконец, после нескольких проб и ошибок находится достаточный приспособительный результат.

Функциональная система представляет собой подлинную кооперацию множества компонент, усилия которых направлены на получение заданного полезного результата. С этой точки зрения к ним более пригоден не термин «взаимодействие», а термин «взаимосодействие». Компонента может войти в систему только тогда, если она вносит свою долю содействия в достижение нужного результата. При своем вхождении в систему компонента немедленно исключает все те степени свободы, которые мешают или не помогают получению результата. Наоборот, она максимально использует именно те степени свободы, которые так или иначе содействуют его достижению. Главное качество биологической самоорганизующейся системы состоит в том, что она непрерывно и активно производит перебор степеней свободы множества компонент, часто даже в микроинтервалах времени, чтобы включить те из них, которые приближают организм к получению искомого результата.

Таким образом, функциональные системы организма складываются из динамически мобилизуемых структур в масштабе целого организма. Компоненты той или иной анатомической принадлежности мобилизуются и вовлекаются в функциональную систему только в меру их содействия получению требуемого результата. Характерным свойством функциональной системы является динамическая изменчивость входящих в нее структурных компонент, продолжающаяся до получения результата. В процессе жизнедеятельности организма требуемый результат соответствует доминирующей в данный момент мотивации, но в стадии афферентного синтеза из памяти извлекаются не только общие черты тех или иных внешних ситуаций, но и признаки тех результатов, которые когда-то получались при подобных мотивационных и эмоциональных состояниях (афферентный синтез — акт обработки, интеграции информации, необходимой организму для совершения наиболее адекватного поведенческого акта [77]).

Изложенные положения теории П.К. Анохина органично сочетаются с теорией доминанты А.А. Ухтомского [78] (доминанта — объективное единство пространственных структур мозга и ритмически протекающих в них процессов возбуждения и торможения). Процесс создания функциональной системы через доминирующее возбуждение опосредованно приводит к целенаправленной деятельности. Анализируя связь между функциональной системой и доминантой, К.А. Иванов-Муромский [77] полагал, что в естественных условиях доминирует не «очаг», не «центр» и даже не «конstellация (совокупность) центров», а та или иная функциональная система, включающая центрально-периферические аппараты, избирательно объединяемые для обеспечения приспособительного результата. К этому добавим, что динамически изменяющийся очаг (центр) возбуждения, структурированный по

механизму функциональной системы, является составной частью данной доминирующей системы.

ФОРМАЛИЗАЦИЯ. Концепция доминирующей функциональной системы позволяет перейти к формализованному описанию деятельности оператора в человеко-машинной системе в терминах теории систем управления. Пусть поведение динамического объекта управления в человеко-машинной системе описывается системой дифференциальных уравнений в форме Коши

$$\dot{x} = f(x, u, z, t) = f(\cdot), \quad (2.4.1)$$

где $x = x(t) \in R^n$ — n -мерный фазовый вектор состояния; $u = u(t) \in V$ — вектор управления, принадлежащий непустому компакту $V \in R^r$ r -мерного евклидова пространства; $z = z(t)$ — вектор возмущающих сил; $t \in [t_0, t_k] \in R^1$ — время; $f: R^n \times V \times R^1 \rightarrow R^n$ — вектор-функция обобщенной силы.

Граничные условия: $x^{(0)} = x(t_0)$ — вектор начальных условий; $x^{(k)} = x(t_k)$ — вектор конечного состояния.

Цель управления формулируется как перевод объекта (2.4.1) из состояния $x^{(0)}$ в состояние $x^{(k)}$ за время $T = t_k - t_0$. Качество процесса управления оценивается по совокупности критериев, образующих s -мерный вектор $I = \{I_k\}_{k=1}^S$. Каждый критерий является функционалом $I_k(\cdot)$, определенным на решениях системы (2.4.1) при управлении из класса допустимых управлений: $u \in U$, где $U = \{u(\cdot) | u(t) \in V\}$. Полагая, что все критерии неотрицательны и подлежат минимизации, представим допустимую область критериев как гиперпараллелепипед

$$M = \{I(\cdot) | 0 \leq I_k(\cdot) \leq A_k, k \in [1, s]\},$$

где A_k — ограничения, образующие вектор $A = \{A_k\}_{k=1}^S$.

Задача управления обычно формулируется как нахождение программных траекторий (экстремалей) $x = x^*(t)$ и $u = u^*(t)$, которые при заданных условиях оптимизируют векторный функционал $I(\cdot)$, и отслеживание этих экстремалей.

Для нахождения программных траекторий пользуется способом свертывания критериев, при котором поставленная вариационная задача выражается моделью

$$\{x^*(t), u^*(t)\} = \arg \min_{\substack{x \in R^n \\ u \in U}} \Phi[I(\cdot)], \quad (2.4.2)$$

где Φ — скалярная функция (свертка) частных критериев, вид которой зависит от выбранной схемы компромиссов.

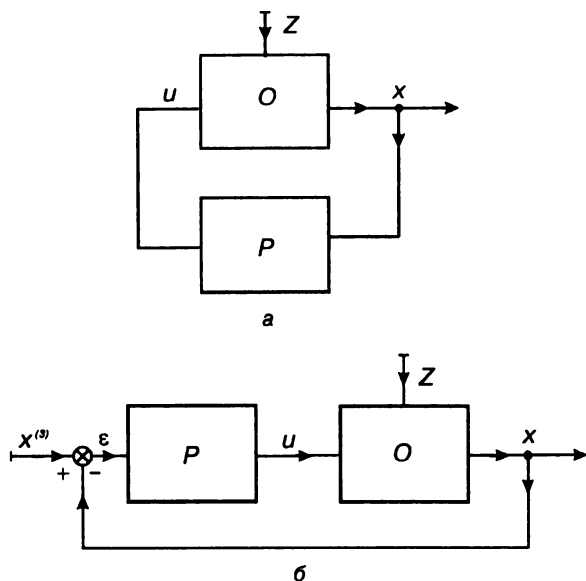


Рис. 2.4.1. Функциональные схемы:
а) общая задача; б) задача слежения

Унифицированная свертка по нелинейной схеме компромиссов имеет вид

$$\Phi(\cdot) = \sum_{k=1}^S A_k [A_k - I_k(\cdot)]^{-1}. \quad (2.4.3)$$

Ее использование позволяет формализованным образом получать парето-оптимальные решения, адекватные любой заданной ситуации.

В человеко-машинной системе вектор управления $u(t)$ вырабатывается оператором на основе доступной ему информации о ходе процесса $x(t)$ и о цели (целях) управления. В наиболее сложном случае (рис.2.4.1-а) человек, представленный звеном P , анализирует процесс $x(t)$ на выходе объекта O в условиях возмущающих сил $z(t)$, сравнивает этот процесс со своим внутренним представлением об оптимальной программной траектории $x^*(t)$ и принимает решение на управляющее воздействие $u(t)$. Примером такой задачи может служить посадка самолета по визуальной обстановке.

В более простом случае (рис.2.4.1-б) человек освобождается от необходимости вырабатывать внутреннее представление об экстремали $x^*(t)$, она задается извне в виде задающего воздействия $x^{(3)}(t)$, а ему

остается только отслеживать программную траекторию по рассогласованию $\varepsilon(t)$. Пример — управление самолетом по директорному прибору.

Доминирующая функциональная система, отражающая деятельность оператора при управлении данным процессом, может быть идентифицирована как выработанная совокупность логико-динамических звеньев, адекватная поставленной задаче, и в терминах теории систем управления соответствует понятию «регулятор». Этот регулятор и объект управления вместе составляют человеко-машинную систему, которая обычно является замкнутой, т.е. организованной по принципу Ползунова-Уатта, хотя возможны и разомкнутые варианты по принципу Понселе (когда человек выполняет действия, предписанные программой или внешними обстоятельствами безотносительно к фактическому ходу управляемого процесса). Не исключаются и комбинированные варианты.

Качество человеко-машинной системы зависит от степени совершенства вырабатываемой человеком адекватной функциональной системы (регулятора). Процесс синтеза доминирующей функциональной системы сам по себе является динамическим процессом, параметры которого определяются многими обстоятельствами. Начать с того, что не всякий человек по своим психофизиологическим характеристикам вообще способен к управлению объектами данного конкретного класса. А среди потенциально способных имеются такие, что усваивают навыки управления с большими затратами времени и сил. И, наконец, обученные операторы по-разному вырабатываются в процесс управления и сохраняют эффективную работоспособность. Поэтому следует различать следующие классы задач, связанных с оптимизацией деятельности человека-оператора:

- 1) Профотбор. Здесь должны быть составлены соответствующие психogramмы и профессиogramмы и разработан набор методик для компьютерного и психологического тестирования кандидатов в операторы.

- 2) Обучение и тренировка профессиональных качеств. Для этого необходимо создать систему полунатурных и компьютерных тренажеров и методику обучения на них. Рассмотрим в качестве примера концепцию тренажерной системы «Электронный инструктор», предназначенной для обучения и тренировки операторов различных транспортных средств в широком диапазоне условий функционирования. Переход от имитации одного транспортного средства к имитации другого осуществляется сменой соответствующей математической модели. В рамках одной модели деятельности оператора рассматривается как динамический процесс перевода изображающей точки (объекта) из некоторого начального положения в заданное терминальное множество при имитируемых возмущающих воздействиях. Оценка деятельности оператора осуществляется по векторному крите-

рию качества, отражающему противоречивые требования, предъявляемые к процессу управления. Критериальная функция синтезируется как скалярная свертка частных критериев по нелинейной схеме компромиссов.

Концепция построения «электронного инструктора» заключается в создании комплекта алгоритмов, реализуемых средствами вычислительной техники, которые обеспечивают в замкнутой управляемой системе переходные процессы, близкие к тем, которые имеют место при включении в контур управления опытного человека-инструктора. Для заданных краевых условий при отсутствии возмущений определяются многокритериальные экстремали. Стабилизация программных траекторий при имитируемых возмущениях осуществляется в замкнутой системе, а для расчета нелинейных законов обратной связи применяется аналитический метод [3]. Получается матрица коэффициентов настройки, изменение которых в заданной области позволяет варьировать в широких пределах качество переходных процессов без потери устойчивости замкнутой системы. Окончательная настройка закона управления при стабилизации движения по экстремали осуществляется с учетом предпочтений эксперта-инструктора непосредственно на множестве предъявляемых ему переходных процессов. Обучаемый или тренирующийся оператор стремится при выполнении конкретного задания воспроизвести подсказку «электронного инструктора». На начальных этапах подсказка дается полностью, затем только в отдельные промежутки времени и, наконец, управление ведется без подсказки, но каждый раз в конце процесса полученный переходный процесс сравнивается с эталонным и выносится соответствующая оценка.

Описанная тренажерная система позволяет эффективно обучать и тренировать операторов различных транспортных средств в широком диапазоне условий, т.к. разработанные теоретико-экспериментальные методы дают возможность адекватно отражать как условия реальной действительности, так и индивидуальные особенности («почерк») специалистов высокого класса. Значимость тренажерных систем резко возрастает в тех случаях, когда обучение и тренировка на реальных объектах сопряжены со значительными материальными затратами (расход топлива, амортизация оборудования и пр.).

3) Мониторинг и коррекция состояния и работоспособности оператора в процессе работы. Здесь предполагается, что операторы отобраны, обучены и речь идет о повышении качества их функционирования путем безмедикаментозных (а, возможно, иногда и медикаментозных) корректирующих воздействий (а также их сочетаний) на психофизиологическое состояние человека в процессе труда. Здесь возникает множество проблем. Рассмотрим некоторые простейшие подходы к их решению.

ОПТИМИЗАЦИЯ ДЕЯТЕЛЬНОСТИ ОПЕРАТОРА. Если подойти к проблеме «в лоб», то в выражение (2.4.1) следует ввести дополнительные компоненты $u_{r+1}, u_{r+2}, \dots, u_{r+p}$ вектора управления, отражающие воздействия на человека-оператора в процессе работы. Получив новое, более сложное аналитическое выражение для уравнений объекта и для компонент векторного критерия $I_k(\cdot)$, $k \in [1, s]$ в расширенном пространстве управления R^{r+p} , нужно решить задачу (2.4.2) с учетом (2.4.3) и получить новые экстремали $x_1^*(t), \dots, x_n^*(t)$ и $u_1^*(t), \dots, u_{r+p}^*(t)$. Отдельно решается задача отслеживания полученных экстремалей в замкнутой системе. К сожалению, этот путь не приводит к желаемому результату вследствие практической невозможности получения соответствующих аналитических соотношений и громоздкости решения вариационных задач.

Как установлено в главе 1, адекватным методом исследования эргатических систем является теоретико-экспериментальный метод. Рассмотрим работу человеко-машинной системы на временном отрезке $[0, T]$ (смена, вахта, рейс) в реальных условиях или на полунатурном стенде. В последнем случае максимально используется реальная аппаратура и оборудование, а недостающие звенья системы моделируются с возможно более полным сохранением особенностей динамики в реальном масштабе времени. Имитируются наиболее характерные для заданного режима внешние условия. Человек-оператор в течение заданного времени экспериментально осуществляет процесс управления. Качество процесса оценивается по совокупности критериев I_k , $k \in [1, s]$. Предполагается, что имеется возможность измерения или вычисления количественных значений частных критериев. Заданы их предельно допустимые значения A_k , $k \in [1, s]$.

Для повышения качества функционирования всей человеко-машинной системы в целом, на оператора в процессе работы оказываются некоторые воздействия $u_1^0, u_2^0, \dots, u_p^0$. Если воздействия являются функциями времени $u^0(t)$, то оптимизация деятельности человека представляется вариационной задачей, решать которую достаточно затруднительно. Предлагается редуцировать исходную вариационную задачу к экстремальной так, как это делается в п.2.3. Для этого временной промежуток $[0, T]$ разобьем на m интервалов: $[0, t_1], [t_1, t_2], \dots, [t_{m-1}, t_m]$, где $t_m = T$. На каждом из интервалов $[t_{j-1}, t_j]$ будем считать вектор воздействий $u^0(t)$ некоторой константой u_j^0 , т.е. класс U^0 определим как класс кусочно-постоянных воздействий при $u_{j\min}^0 \leq u_j^0 \leq u_{j\max}^0$, $j \in [1, m]$. Это дает возможность считать критерии I_k , $k \in [1, s]$ со стороны аргументов u_j^0 не функционалами, а функциями: $I = I(u_1^0, \dots, u_m^0)$. Учитывая размерность вектора u^0 , уточним, что общее число независимых переменных будет $p \times m$. В

распространенном случае скалярного управления ($p = 1$) количество аргументов равно m . Следовательно, векторная оптимизация деятельности человека-оператора может быть представлена как решение задачи минимизации функции нескольких переменных, где в роли функции выступает скалярная свертка частных критериев (по цели-нейной схеме компромиссов)

$$\Phi(u_1^0, \dots, u_m^0) = \sum_{k=1}^S A_k [A_k - I_k(u_1^0, \dots, u_m^0)]^{-1},$$

а в роли переменных — выбираемые и постоянные на каждом интервале компоненты вектора воздействий $u_j^0, j \in [1, m]$.

Таким образом, выбирая значения $u_j^0, j \in [1, m]$ на каждом из интервалов фиксированного временного промежутка $[0, T]$, можно влиять на психофизиологическое состояние человека-оператора и тем самым опосредованно управлять процессом изменения состояния объекта управления $x(t)$ в эргатической системе, стремясь улучшить (минимизировать) заданные критерии качества. Учитывая, что аналитические выражения $I_k(u_1^0, \dots, u_m^0), k \in [1, s]$, как правило, неизвестны, процесс поиска минимума функции $\Phi(u_1^0, \dots, u_m^0)$ можно осуществлять непосредственно в системе, используя методы планирования экспериментов. Однако это потребует значительного количества необходимых экспериментальных данных. Кроме того, чисто эмпирический подход привязывает полученные результаты к данным конкретным условиям и не обладает прогностическими свойствами.

Описанный в главе 1 теоретико-экспериментальный метод предусматривает, что в допустимой области аргументов производится определенное (небольшое) количество опытов, результаты которых используются в качестве опорных точек для аппроксимации критериальной функции некоторой приближающей зависимостью. Далее, уже не экспериментальными, а вычислительными методами определяется та расчетная точка аргументов, в которой расположен экстремум аппроксимирующей функции, имея в виду, что действительный экстремум покрывается небольшой областью в окрестностях этой точки. Локализация экстремума в дальнейшем может уточняться экспериментально в малой окрестности расчетной точки.

Наша практика позволяет рекомендовать в качестве аппроксимирующей функции частного критерия полином второго порядка

$$\begin{aligned} F(u_1^0, \dots, u_m^0) = & a_0 + \sum_{i=1}^m a_i u_i^0 + \sum_{i=1}^m a_i u_i^{02} + \\ & + \sum_{i=1}^{m-1} \sum_{j=i+1}^m a_{ij} u_i^0 u_j^0, \end{aligned} \quad (2.4.4)$$

где a_0, a_i, a_j, a_{ij} — коэффициенты регрессии, определяемые по экспериментальным данным в опорных точках методом наименьших квадратов. В соответствии с изложенным, расчетную точку аргументов вычисляем по модели векторной оптимизации

$$\{u_1^{0*}, \dots, u_m^{0*}\} = \arg \min_{u^0 \in U^0} \sum_{k=1}^S A_k [A_k - F_k(u_1^0, \dots, u_m^0)]^{-1}, \quad (2.4.5)$$

использующей концепцию нелинейной схемы компромиссов. Аппроксимационные модели вида (2.4.4), кроме оптимизации деятельности оператора в эргатической системе по механизму (2.4.5), позволяют прогнозировать изменения частных критериев при различных значениях воздействий $u_j^0, j \in [1, m]$.

КОМПЬЮТЕРНАЯ МОДЕЛЬ ОПЕРАТОРСКОЙ ДЕЯТЕЛЬНОСТИ. Для изучения различных аспектов операторской деятельности создана компьютерная программа Ring, реализующая имитационную модель работы оператора в человеко-машинной системе [79]. Программа предусматривает одновременное выполнение человеком двух различных задач: 1) управление объектом в режиме слежения и 2) быстрое реагирование на появляющиеся через случайные промежутки времени на мониторе цифры.

Первая задача моделируется как управление отклонением движущейся световой метки от заданной траектории движения. При этом заданная траектория представляет собой пунктирную окружность постоянного радиуса l_0 с центром, совпадающим с центром экрана. Световая метка находится на конце вращающегося с угловой скоростью $k\omega$ относительно того же центра невидимого радиуса — отрезка переменной длины

$$l = l_0 + k_1 \sin k_2 t + k_3 N + k_4 u,$$

где ω — базовая угловая скорость; N — случайная помеха; u — параметр управления, вводимый оператором в процессе слежения; k, k_1, \dots, k_4 — коэффициенты, зависящие от сложности задания. Оператор должен, изменяя величину и знак параметра u , совмещать движущуюся по сложному закону световую метку с пунктирной окружностью, т.е. минимизировать некоторую меру отклонения $\varepsilon = l_0 - l$.

Вторая задача моделируется появлением на экране в случайном порядке и в случайные моменты времени цифр, которые оператор должен «гасить» нажатием на соответствующие клавиши.

Сложность операторской деятельности регулируется подбором скорости вращения «зайчика» по экрану, частоты и амплитуды его отклонений от заданной траектории, параметров случайной помехи, среднего времени интервала от момента гашения предыдущей цифры до появления новой. Сложность количественно выражается целочисленным параметром c , принимающим значения из интервала $[1; 9]$.

Все время работы человеко-машинной системы $[0, T]$ складывается из отрезков $\Delta t = 1$ мин, именуемых термином «сет». В течение сета сложность является неизменной. Для оператора деление на сеты неощутимо, т.к. промежутков между сетями нет.

Смысл введения сетов заключается в том, что с их помощью можно получать мгновенные (со скважностью Δt) значения показателей, по которым судят о способности оператора справляться с заданием в данный момент времени. В качестве таких показателей рассматриваются:

1) показатель, характеризующий динамическую точность процесса слежения

$$\varphi_1 = \int_{\Delta t} |\varepsilon| dt;$$

2) показатель интенсивности расходования ресурсов управления

$$\varphi_2 = \int_{\Delta t} |u| dt;$$

3) суммарное за сет время реакции оператора на предъявляемые цифры

$$\varphi_3 = \int_{\Delta t} \tau dt.$$

Кроме этих основных могут быть введены два дополнительных показателя:

— φ_4 , штрафующий оператора за применение управления не того знака;

— φ_5 , который характеризует ошибки оператора при «гашении» цифр.

Нетрудно убедиться, что перечисленные показатели противоречивы. Действительно, стремление повысить точность слежения неизбежно приводит к повышенному расходу ресурсов управления. Желание улучшить качество реагирования на предъявление цифр обязательно сказывается в ухудшении точности слежения и т.п. Все показатели неотрицательны и при стремлении их улучшить требуют минимизации. Таким образом, выполняются все предпосылки для вычисления обобщенного мгновенного показателя как скалярной свертки по нелинейной схеме компромиссов:

$$x = \sum_{k=1}^5 B_k (B_k - \varphi_k)^{-1},$$

где B_k — предельное значение k -го частного показателя. Конкретные значения ограничений либо задаются по требованиям качества процесса управления, либо определяются экспериментально, как супремумы частных показателей, наработанных в M кондиционных сетях:

$$B_k = \sup_{j \in [1, M]} \varphi_{kj}, \quad k \in [1; 5].$$

Понятие обобщенного мгновенного показателя x позволяет совершенно по-другому подойти к исследованию человеко-машинных систем. Если определить x как вектор координат состояния эргатической системы, рассматриваемой как объект управления, а воздействия на человека-оператора u^0 как вектор управления, то поведение нашего объекта может быть описано некоторой системой дифференциальных уравнений

$$\frac{dx}{dt} = f(x, u^0, z, t),$$

решение которой $x(t)$ при управлении $u^0(t)$ на отрезке $[0, T]$ выражается обычно характерным графиком корытообразной формы. Процесс такого управления может оцениваться по своим критериям, образующим вектор I . Учитывая известные сложности с идентификацией векторных дифференциальных уравнений и с решением вариационных задач, для оптимизации деятельности оператора применим теоретико-экспериментальный метод и конкретизируем постановку задачи.

П р и м е р 1. В качестве воздействия будем рассматривать сложность предъявляемого оператору задания. Предполагается, что на интервале $[0, T]$ имеется возможность изменять $c(t)$ так, чтобы влиять на качество выполняемой работы. Ясно, что более простое задание человек может выполнить более качественно, но обычно хотят, чтобы как можно большую часть времени оператор выполнял как можно более сложное задание при приемлемом качестве. Таким образом, если $u^0(t) = c(t)$, то процесс управления оценивается по двум критериям:

$$I_1 = \int_0^T x \, dt,$$

минимизация которого означает стремление улучшить суммарное на $[0, T]$ значение обобщенного показателя качества;

$$i_2 = \int_0^T c \, dt,$$

максимизация которого отражает стремление как можно дольше работать с возможно более сложным заданием. Эквивалентный, но минимизируемый критерий имеет вид

$$I_2 = 1/i_2.$$

Требуется получить такой график $c^*(t)$, при котором удовлетворялись бы оба противоречивых критерия I_1 и I_2 .

Разобьем отрезок $[0, T]$ на три интервала $[0, t_1]$, $[t_1, t_2]$, $[t_2, T]$ и будем считать, что на каждом из них сложность задания c является

некоторой константой из множества $[1;9]$. Тогда критерий I_1 можно аппроксимировать функцией трех переменных c_1, c_2 и c_3 :

$$F_1 = a_0 + a_1 c_1 + a_2 c_2 + a_3 c_3 + a_4 c_1^2 + a_5 c_2^2 + a_6 c_3^2 + a_7 c_1 c_2 + a_8 c_1 c_3 + a_9 c_2 c_3, \quad (2.4.6)$$

где $a_i, i \in [0;9]$ — неизвестные коэффициенты квадратичного регрессионного полинома. Для их определения воспользуемся методом наименьших квадратов. Осуществим серию из $D > 10$ экспериментальных управлений на отрезке $[0, T]$ при различных сочетаниях переменных c_1, c_2 и c_3 в допустимой области $c \in [1;9]$. Задания выполняет один и тот же оператор при одинаковых внешних условиях. Опорные точки в допустимой области выбираются по обобщенному правилу свастики (см. гл. 1). Полученные экспериментальные данные обрабатываются в соответствии с методикой наименьших квадратов, решается система нормальных алгебраических уравнений и получаются значения коэффициентов $a_i, i \in [0;9]$ в выражении (2.4.6).

Критерий I_2 при одинаковых подынтервалах отрезка $[0, T]$ может быть представлен в виде

$$I_2 = F_2 = 1 / (c_1 + c_2 + c_3).$$

Компромиссно-оптимальный график $c^*(t)$ представляется набором c_1^*, c_2^* и c_3^* , который получается посредством минимизации скалярной свертки выражений F_1 и F_2 по нелинейной схеме компромиссов:

$$\{c_1^*, c_2^*, c_3^*\} = \arg \min_{c \in [1;9]} \frac{A_1}{A_1 - F_1(c)} + \frac{A_2}{A_2 - F_2(c)}, \quad (2.4.7)$$

где A_1 и A_2 — предельные значения критериев I_1 и I_2 , определяемые как супремумы критериев, полученные в D опытах:

$$A_k = \sup_{j \in [1, D]} I_{kj}, \quad k \in [1;2]$$

Полученные непрерывные величины c_1^*, c_2^* и c_3^* округляются до ближайших целочисленных значений.

Кроме оптимизации деятельности оператора по схеме (2.4.7), модель (2.4.6) может быть использована для прогнозирования качества работы человеко-машинной системы при произвольном распределении параметров сложности c_1, c_2 и c_3 на отрезке $[0, T]$. Иллюстрационный пример приведен на рис. 2.4.2.

Пример 2. Рассмотрим случай, когда человек в эргатической системе на отрезке $[0, T]$ работает при некотором фиксированном значении параметров сложности задания: $c = \text{const}$. В качестве стимулирующего воздействия на оператора будем изучать кратковре-

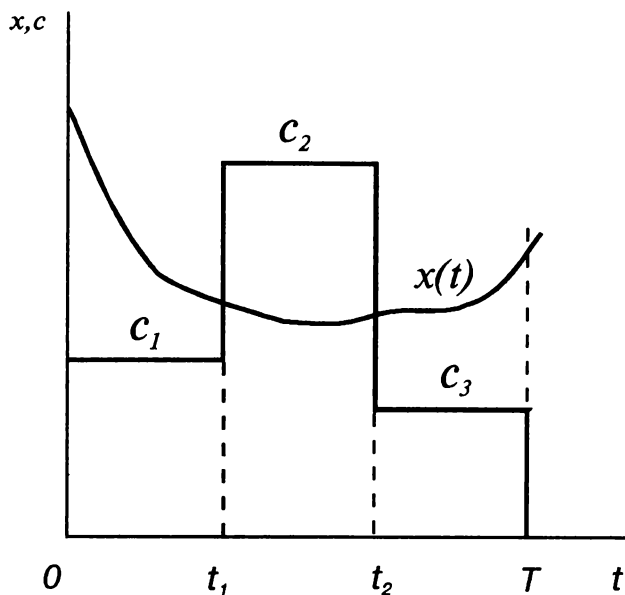


Рис. 2.4.2. Оптимизация деятельности оператора распределением сложности задания

менный перерыв в работе (отдых или переключение на другую деятельность). Предполагается, что характер задания таков, что допускается возможность перерыва или подмены другим оператором.

Рассматриваемое воздействие характеризуется двумя параметрами: начало перерыва t^0 и его длительность Δt^0 . Время начала перерыва варьируется в пределах $t_1^0 \leq t^0 \leq t_2^0$. При этом $t_1^0 > 0$ выбирается так, чтобы после этапа вработывания человек почувствовал некоторую усталость, а $t_2^0 < T$ выбирается из тех соображений, чтобы после перерыва до конца смены (вахты) оставалось еще разумное время для работы. Длительность перерыва варьируется в пределах $0 \leq \Delta t^0 \leq T^0$. Предельная длительность T^0 соотносится с временем T ; например, если $T = 1 + 2$ часа, то разумно установить $T^0 = 10$ мин, хотя, конечно, в конкретных условиях возможны варианты. Для сохранения одного рабочего времени T длительность рабочего цикла составляет $T + \Delta t^0$.

Таким образом, изучается влияние двух независимых переменных: $t^0 \in [t_1^0, t_2^0]$ и $\Delta t^0 \in [0, T^0]$ на качество процесса управления, выражаемое критерием

$$I_1 = \int_0^T x \, dt.$$

В то же время для сокращения рабочего цикла считается желательным уменьшить время перерыва в работе, т.е. второй минимизируемый критерий

$$I_2 = \Delta t^0.$$

Требуется найти такие t^{0*} и Δt^{0*} , при которых удовлетворяются два противоречивых критерия I_1 и I_2 .

Аппроксимацию критерия I_1 будем искать в виде

$$F_1 = a_0 + a_1 t^0 + a_2 \Delta t^0 + a_3 t^{02} + a_4 \Delta t^{02} + a_5 t^0 \Delta t^0,$$

где a_i , $i \in [0;5]$ — неизвестные коэффициенты регрессии. Для их определения, как и в предыдущем примере, используем метод наименьших квадратов. На этот раз потребуется меньше, чем в примере 1, количество $D > 6$ экспериментальных управлений. Критерий I_2 представим в виде $F_2 = \Delta t^0$.

Искомые величины найдем по схеме

$$\{t^{0*}, \Delta t^{0*}\} = \arg \min_{\substack{t^0 \in [t_1^0; t_2^0] \\ \Delta t^0 \in [0, T]}} \frac{G_1}{G_1 - F_1(t^{0*}, \Delta t^{0*})} + \frac{G_2}{G_2 - F_2(\Delta t^0)}, \quad (2.4.8)$$

где G_1 — предельное значение критерия I_1 , определяемое как супремум критерия на D опытах:

$$G_1 = \sup_{j \in [1, D]} I_{1j}.$$

Ограничение G_2 очевидно: $G_2 = T^0$.

Изложенное справедливо, если сложность задания на $[0, T]$ известна и неизменна: $c = \text{const}$. Представляет практический интерес случай, когда постоянная на $[0, T]$ сложность может принимать значения из интервала $c \in [c_{\min}, c_{\max}]$. При такой постановке можно, конечно, повторять описанную выше процедуру для каждого из возможных значений c , но это громоздко и неудобно. Гораздо лучше включить сложность задания в модель:

$$F_1 = a_0 + a_1 t^0 + a_2 \Delta t^0 + a_3 c + a_4 \Delta t^{02} + a_5 \Delta t^0 + a_6 c^2 + a_7 t^0 \Delta t^0 + a_8 t^0 c + a_9 \Delta t^0 c, \quad (2.4.9)$$

что дает возможность оптимизировать деятельность оператора по схеме (2.4.8) при любом фиксированном $c \in [c_{\min}, c_{\max}]$. Кроме того, модель (2.4.9) позволяет прогнозировать качество работы эргатической системы при произвольных значениях $t^0 \in [t_1^0, t_2^0]$ и $\Delta t^0 \in [0, T^0]$ и $c \in [c_{\min}, c_{\max}]$. Иллюстрационный пример приведен на рис.2.4.3.

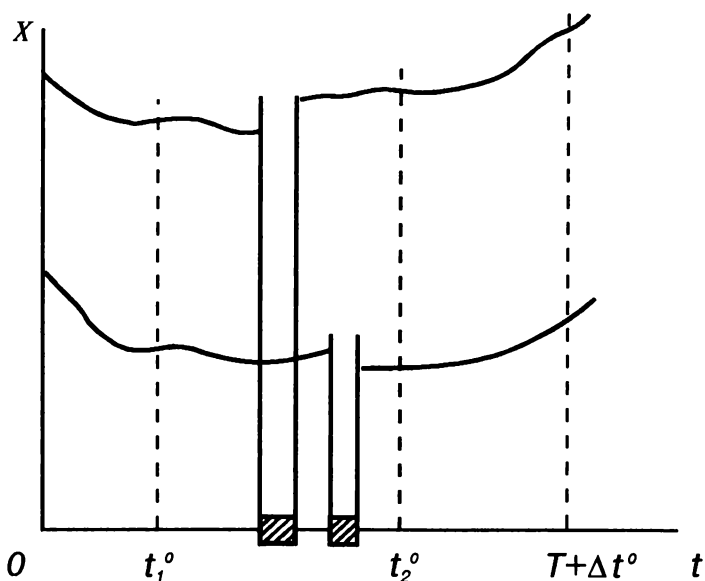


Рис. 2.4.3. Стимуляция оператора перерывом в работе.
Заштрихованы отрезки времени перерыва

Здесь приведены наиболее простые примеры векторной оптимизации деятельности оператора. Естественным развитием темы является рассмотрение комбинированного эффекта различных по своей физической природе воздействий на человека-оператора, а также изучение одних и тех же воздействий на различных операторов и получение соответствующих закономерностей. Предложенный теоретико-экспериментальный метод, рационально сочетающий универсальность аналитического расчета с достоверностью эксперимента, позволяет практически решать поставленные задачи.

2.5. Принцип рациональной организации

Задача оптимизации в традиционной постановке формулируется как нахождение в наперед заданной неизменной допустимой области X такой точки x , в которой заданная скалярная целевая функция $f(x)$ принимает экстремальное значение. Для многих задач (таких, как планово-экономические, проектно-конструкторские и т.п.) такая постановка неудовлетворительна по двум причинам:

- 1) целевая функция $f(x)$ является векторной;
- 2) допустимая область X может меняться в процессе оптимизации.

Более того, в ее целенаправленном изменении как раз и заключается основная содержательная сущность процесса оптимизации. При сис-

темном подходе это осуществляется путем изменения ограничений, задающих допустимую область [80].

До сих пор мы рассматривали такие задачи оптимизации, в которых, в отличие от традиционных постановок, целевая функция $f(x)$ являлась векторной, но допустимая область X , как и раньше, оставалась неизменной. Рассмотрим здесь некоторые подходы к решению векторных задач оптимизации при изменяемой допустимой области, задаваемой варьируемыми ограничениями.

АНАЛИЗ И ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ. Решение любой векторной задачи оптимизации может быть только компромиссно-оптимальным. Каждая схема компромиссов является отражением вполне определенного полезного свойства, которым, по мысли разработчиков, должна обладать проектируемая многокритериальная система в заданной ситуации. Так, принцип равномерности предполагает реализацию идеи наиболее равномерного изменения уровня каждого из частных критериев. В качестве примера укажем, что грамотно спроектированный механизм срабатывает равномерно и по окончании расчетного времени работы выходит из строя одновременно во всех своих звеньях. Применение принципа интегральной оптимальности говорит о том, что разработчики акцентируют внимание на экономичности суммарного расходования запасов и ресурсов проектируемой системы. Пример: упомянутый механизм должен служить как можно дольше. Традиционная постановка задачи заставляет выбирать *одну*, адекватную заданным условиям, схему компромиссов, игнорируя полезные качества, содержащиеся в других принципах оптимальности.

Между тем, практика решения прикладных многокритериальных задач свидетельствует, что не всегда решения, полученные по разным схемам компромиссов, существенно различны. В лучших образцах многокритериальных систем они близки, а иногда практически совпадают. От чего это зависит и о чем это говорит?

Для успешного выполнения поставленной цели при заданных условиях функционирования каждая система обладает определенными запасами и ресурсами (по прочности, термостойкости, количеству топлива и пр.), которые являются *ограниченными*. Собственно, это и служит физической причиной тех ограничений, которые фигурируют в задачах оптимизации, да и причиной включения тех или иных частных критериев в вектор эффективности.

Если решения, полученные по разным схемам компромиссов, совпадают (или достаточно близки), то это значит, что ресурсы и запасы проектируемой системы подобраны и использованы настолько удачно, что при заданных условиях функционирования система одновременно отвечает всем требованиям, заложенным в разных принципах оптимальности. Пример: рационально построенный механизм служит долго, а в конце срока эксплуатации оказывается, что все его детали изношены в одинаковой мере. Если же решения существенно различны, то запасы и ресурсы системы подобраны неправильно, они не сбаланси-

рованы для заданных условий функционирования и, следовательно, система организована нерационально.

Таким образом, признаком рационально организованной многокритериальной системы является совпадение (близость) решений, полученных по различным принципам оптимальности, а средством рациональной организации является подбор запасов и ресурсов, от которых зависят ограничения системы, определяющие допустимую область решений. Целесообразно не только пассивно констатировать, что данная система спроектирована нерационально (или рационально), а, когда и в какой мере это возможно, включать в постановку задачи целенаправленный подбор (организацию) запасов и ресурсов проектируемой многокритериальной системы.

Рассмотрим такую процедуру проектирования, когда разработчики в определенных пределах могут изменять значения всех или некоторых запасов и ресурсов системы, гармонично подбирая адекватный заданным условиям комплекс ограничений и определяя тем самым адекватную допустимую область решений [81, 82]. Сходная постановка задачи анализируется и в более поздних публикациях [80, 83, 84] в рамках теории системной оптимизации. Сформулируем принцип рациональной организации в многокритериальных задачах управления:

в рационально организованной многокритериальной системе при заданных условиях функционирования ограниченные ресурсы и запасы подобраны так, что оптимизация вектора эффективности по различным схемам компромиссов приводит к совпадающим (или близким) решениям.

В рамках концепции принципа рациональной организации рассмотрим постановку многокритериальной задачи. Пусть задано множество (область определения) возможных решений $X \subset E^n$, на котором определены векторы $x = \{x_i\}_{i=1}^n$ n -мерного евклидова пространства. Задана векторная голономная (для статических задач) или неголономная (для динамических задач) связь $B(x) \leq 0$. Вектор внешних условий r задан на множестве возможных факторов R . Качество решения оценивается по совокупности частных критериев, образующих s -мерный вектор эффективности $y(x) = \{y_k(x)\}_{k=1}^S$, определенный на X . Без потери общности полагая, что все частные критерии неотрицательны и требуют минимизации, представим допустимую область критериев как параллелепипед $M = \{y(x) | 0 \leq y_k(x) \leq A_k, k \in [1, s]\}$. Следствием этого является существование допустимой области решений $X_g \subset X$, которая зависит от ограничений A_k , образующих вектор $A = \{A_k\}_{k=1}^S$. В рассматриваемой постановке конкретные значения ограничений A_k не определены и могут подбираться из заданного допустимого множества: $A^* \in X_A$.

Ставится задача: определить такие значения $x^* \in X_g \subset X$ и $A^* \in X_A$, при которых удовлетворяется принцип рациональной организации.

Концепция принципа рациональной организации представляет собой логическую основу для формализации решения многокритериальных задач разной природы. Целесообразно рассмотреть конструктивные формы его реализации в достаточно общем виде.

СОВМЕСТНАЯ СИСТЕМА. В качестве основного рассмотрим случай, когда строго совпадают решения по двум полярным схемам компромиссов — по принципу равномерности и принципу интегральной оптимальности. Пронормируем вектор эффективности неопределенным вектором ограничений $A \in X_A$ и получим вектор относительных частных критериев

$$y_0(x, A) = \{y_k(x)/A_k\}_{k=1}^S = \{y_{0k}(x, A)\}_{k=1}^S.$$

Потребуем, чтобы строго совпадали решения по минимаксной схеме компромиссов

$$x^* = \arg \min_{x \in X} \max_{k \in [1, S]} y_{0k}(x, A), \quad (2.5.1)$$

и интегральной схеме

$$x^* = \arg \min_{x \in X} \sum_{k=1}^S y_{0k}(x, A). \quad (2.5.2)$$

Минимаксная модель (2.5.1) не является аналитической и отличается сложностью вычислительных алгоритмов. Рассмотрим возможность применения вместо нее другой модели из группы принципа равномерности — схемы равенства относительных критериев

$$x^* = \arg \{y_{01}(x, A) = y_{02}(x, A) = \dots = y_{0S}(x, A)\}. \quad (2.5.3)$$

На первый взгляд, применять ее нельзя и вот почему. Во-первых, решение по этой схеме не гарантирует парето-оптимальности. Во-вторых, она не является полярной схемой компромиссов (напомним, что полярная схема — минимаксная). Однако в [85] показано, что если найденное с помощью схемы равенства решение принадлежит области Парето, то оно одновременно удовлетворяет и принципу минимакса. А поскольку искомое решение должно удовлетворять одновременно как принципу равенства, так и принципу интегральной оптимальности в силу требования совпадения решений, то оно является парето-оптимальным (доказательство парето-оптимальности интегральной схемы приведено в [4]). Следовательно, схема равенства относительных критериев в данном случае эквивалентна минимаксной схеме, но выгодно отличается от нее простотой вычислительных процедур.

Раскрывая оператор оптимизации (2.5.3), получаем систему уравнений

$$\Psi_j^{(1)}(x, A) = y_{0j}(x, A) - y_{0,j+1}(x, A) = 0, j \in [1; s-1]. \quad (2.5.4)$$

Оператор оптимизации (2.5.2) в предположении о том, что решение достигается внутри допустимой области аргументов, порождает систему уравнений

$$\Psi_j^{(2)}(x, A) = \frac{\partial}{\partial x_i} \sum_{k=1}^S y_{0k}(x, A) = 0, j \in [1; n]. \quad (2.5.5)$$

Принцип рациональной организации требует, чтобы уравнения (2.5.4) и (2.5.5) составляли совместную и полную систему. Видно, что она является неопределенной (не хватает одного уравнения), поэтому необходимо доопределить задачу дополнительным условием. Таким условием может быть, например, равенство l -го относительного критерия (и автоматически всех относительных критериев) заданной конкретной величине:

$$y_{ol}(x, A) = \mu \leq 1. \quad (2.5.6)$$

В другом случае известно, что одно ограничение бывает заданным

$$A_l = A_l^0 \quad (2.5.7)$$

и не подлежит изменению. Тогда величина μ не задается, а вместо условия (2.5.6) используется (2.5.7).

Таким образом, для решения многокритериальной задачи по принципу рациональной организации в рассматриваемой конструктивной форме нужно решить систему уравнений

$$y_{0,j}(x, A) - y_{0,j+1}(x, A) = 0, j \in [1; s-1],$$

$$\frac{\partial}{\partial x_i} \sum_{k=1}^S y_{0k}(x, A) = 0, i \in [1; n],$$

$$y_{ol}(x, A) = \mu$$

или

$$y_{0,j}(x, A) - y_{0,j+1}(x, A) = 0, j \in [1; s-1],$$

$$\frac{\partial}{\partial x_i} \sum_{k=1}^S y_{0k}(x, A) = 0, i \in [1; n],$$

$$A_l = A_l^0.$$

В результате получим n искоемых компонент вектора решения x^* и s оптимальных в смысле принципа рациональной организации составляющих вектора ограничений A^* .

ОБЩИЙ СЛУЧАЙ. В общем случае предположение о нахождении решения внутри допустимой области аргументов $x^* \in X_g$ и

$A^* \in X_A$ может не выполняться. Кроме того, разработчики могут привлечь к решению многокритериальной задачи не две, а большее число схем компромиссов. В этих случаях принцип рациональной организации предусматривает не строгое совпадение, а *близость* решений многокритериальной задачи при оптимизации вектора эффективности по нескольким схемам компромиссов. Для конечного числа схем принцип рациональной организации выражается математической моделью

$$\{x^*, A^*\} = \arg \min_{\substack{x \in X \\ A \in X_A}} V(x, A), \quad (2.5.8)$$

где $V(x, A) = V\left(\left\{\arg \operatorname{opt}_j y_0(x, A)\right\}_{j=1}^P\right)$ — мера близости решений, полученных по разным схемам компромиссов; $\operatorname{opt}_j y_0$ — оператор оптимизации относительного вектора эффективности по j -й схеме компромиссов; P — количество схем компромиссов, участвующих в решении. В практических случаях вполне достаточно потребовать близости решений по небольшому количеству (две-три) схем компромиссов.

Анализируя выражения (2.5.4) и (2.5.5), отметим, что при точном решении задачи по каждой схеме компромиссов получаются выражения вида

$$\Psi_i^{(j)}(x, A) = 0, \quad i \in [1; L], \quad j \in [1; P], \quad (2.5.9)$$

где L — количество уравнений, порождаемых j -м оператором оптимизации.

Если окажется, что выражения (2.5.9) образуют совместную систему уравнений, то векторная оптимизация по принципу рациональной организации дает полное совпадение по разным схемам компромиссов, а искомые решения x^* и A^* находят путем решения системы уравнений (2.5.9). Ясно, однако, что в общем случае эти выражения составляют несовместную (обычно переопределенную) систему уравнений, а точное совпадение решений в заданной допустимой области может и не достигаться. Тогда (2.5.9) приобретает вид

$$\Psi_i^{(j)}(x, A) = \epsilon_i^{(j)}, \quad i \in [1; L], \quad j \in [1; P],$$

где $\epsilon_i^{(j)}$ — погрешности, с которыми выполняются условия (2.5.9). Эти погрешности в совокупности характеризуют близость решений, полученных по разным схемам компромиссов. В качестве меры этой близости, используя методологию наименьших квадратов, примем

$$V(x, A) = \sum_{i=1}^L \sum_{j=1}^P \epsilon_i^{(j)2} = \sum_{i=1}^L \sum_{j=1}^P \Psi_i^{(j)2}(x, A). \quad (2.5.10)$$

Мера (2.5.10) при строгом совпадении решений имеет естественный минимум

$$V(x, A) = 0.$$

Для общего случая в соответствии с принципом рациональной организации в форме (2.5.8) получим модель

$$\{x^*, A^*\} = \arg \min_{\substack{x \in X \\ A \in X_A}} \sum_{i=1}^L \sum_{j=1}^P \Psi_i^{(j)2}(x, A),$$

т.е. задача векторной оптимизации с применением принципа рациональной организации в достаточно общем виде сводится к задаче нелинейного программирования. Численные примеры решения многокритериальных задач по принципу рациональной организации как в случае точного совпадения решений, так и в общем случае, приведены в [4].

Если принцип рациональной организации выполняется математически строго, т.е. полностью совпадают решения по разным схемам компромиссов, то оптимальное решение принадлежит области Парето. В общем случае парето-оптимальность не гарантируется и для ее обеспечения требуется принять специальные меры. Одна из них состоит в требовании, чтобы решение по какой-то одной схеме компромиссов (например, схеме интегральной оптимальности) было строгим, а остальные удовлетворяются *при условии* его точного выполнения. В этом случае производится условная минимизация меры близости решений с применением неопределенных множителей Лагранжа. В общем случае мы говорим не о парето-оптимальности, а о равновесии по принципу рациональной организации так же, как и о концепциях равновесия по Эджворту, Курно, Парето, Нэшу и др. [65]. Считается [86], что во многих случаях, особенно в конфликтных ситуациях, равновесные решения более адекватно, по сравнению с оптимальными, отражают принятие решений в сложных системах управления.

Принцип рациональной организации позволяет, по сути, научно обосновать требования к обеспечению многокритериальной системы необходимыми запасами и ресурсами для ее нормального функционирования в заданных условиях. Кроме традиционных постановок, представляет интерес и такая задача: как следует изменять ограничения запасов и ресурсов и (или) структуру и параметры системы, если известно (детерминированно или статистически) как будут изменяться условия функционирования системы. Возможна и постановка своеобразной обратной задачи — в какие условия следует поместить многокритериальную систему, чтобы при заданных параметрах и ограничениях она проявила себя как рационально организованная. Принцип рациональной организации позволяет решать все эти задачи формализованно.

ГЛАВА 3

Формирование облика сложных технических систем

3.1. Общая постановка задачи

Современный этап развития технических систем характеризуется значительным усложнением самой техники и соответственно большими абсолютными затратами времени и ресурсов на их проектирование и создание. Существующие подходы к обоснованию технического облика систем основаны, как правило, на использовании одноцелевой процедуры, согласно которой параметры и управления оптимизируются при условиях, отражающих по существу одно характерное (расчетное или номинальное) задание. При этом используется идеология параметрического синтеза с использованием традиционных поисковых методов оптимизации. Так, например, при существующих подходах к обоснованию и разработке и благоприятных условиях финансирования длительность процесса создания современных образцов авиационно-космических систем от замысла до первого полета составляет минимум 3–4 года, а при разработке принципиально новых концепций — достигает 8–10 лет. В этих условиях, естественно, возрастает и цена возможных ошибок проектирования, особенно на его предварительных этапах при формировании технического задания и предэскизном проектировании, парировать которые практически невозможно на этапе применения систем.

Вытекающие из современных тенденций и особенностей развития сложных технических систем требования к качеству и срокам их создания в условиях экономии сырьевых и ограничения финансово-производственных ресурсов обуславливают актуальность разработки теоретических основ интенсивной технологии обоснования технического облика перспективной системы, при которой для требуемого уровня обоснованности результатов резко сокращается потребность в выделяемых на этот процесс средств.

ПОСТАНОВКА ЗАДАЧИ. Формирование и обоснование (оптимизация) технического облика сложной технической системы является, по существу, задачей многокритериального параметрического синтеза.

На самых ранних этапах разработки любого перспективного образца проектный объект описывается весьма ограниченным набором основных характеристик (параметров). Расширение этого перечня производится исследователем с учетом специфики разрабатываемой концепции характеристиками, оказывающими существенное влияние на технико-экономические показатели.

Проектируемая система однозначно определяется совокупностью оптимизируемых параметров $y = \{y_j\}_{j=1}^q$.

Из анализа прогнозируемых условий создания и применения системы выявляется система параметрических ограничений на численное значение каждой характеристики из их совокупности в виде

$$\alpha_{jn} \leq y_j \leq \alpha_{jв}, \quad j = \overline{1, q}, \quad (3.1.1)$$

где α_{jn} , $\alpha_{jв}$ — соответственно допустимые нижняя и верхняя границы изменения численного значения y_j -й характеристики. Качество системы оценивается по совокупности противоречивых частных критериев, представляющих собой функции параметров y и образующих m -мерный вектор f :

$$f = f(y) = \{f_k(y)\}_{k=1}^m. \quad (3.1.2)$$

Имеется возможность получения уравнений регрессии, которые позволяют определять численные значения частных критериев (показателей эффективности) от оптимизируемых параметров. Требуется определить такие значения параметров $y^* = \{y_j^*\}_{j=1}^q$, при которых оптимизируется вектор критериев (3.1.2) при известных ограничениях (3.1.1).

ПРОБЛЕМНЫЕ ВОПРОСЫ ОРГАНИЗАЦИИ ПРОЦЕССА ИССЛЕДОВАНИЙ. Критически анализируя *технология* проведения системных исследований, под которой понимается замкнутая совокупность принципов, подходов, теоретических методов, а также методических, программных и алгоритмических приемов идентификации исследовательского процесса, реализованных в виде апробированной последовательности действий или операций, обеспечивающих выполнение «внешнего», «обликового» и «внутреннего» проектирования (см. рис.3.1.1), можно выделить ряд проблемных вопросов.

1. Перспективные авиационно-космические системы (АКС) по необходимости являются чрезвычайно сложными и трудоемкими, а также дорогостоящими и долгоживущими техническими системами, требующими в процессе своего жизненного цикла затрат разнородных и дефицитных ресурсов. Характерной особенностью АКС является и то, что они являются достаточно консервативными системами, так как имеют весьма ограниченные возможности по радикальному изменению своих технических свойств в изменяющихся внешних условиях. Для получения наиболее полной и всесторонней информации о сравниваемых вариантах АКС необходимо, чтобы их сравнение осуществлялось с различных позиций, то есть на основе применения системы критериев.

2. Анализируя ряд существующих методик сравнительной оценки эффективности конкурирующих вариантов больших технических систем [134, 135, 136, 137, 138], можно отметить несоответствие между

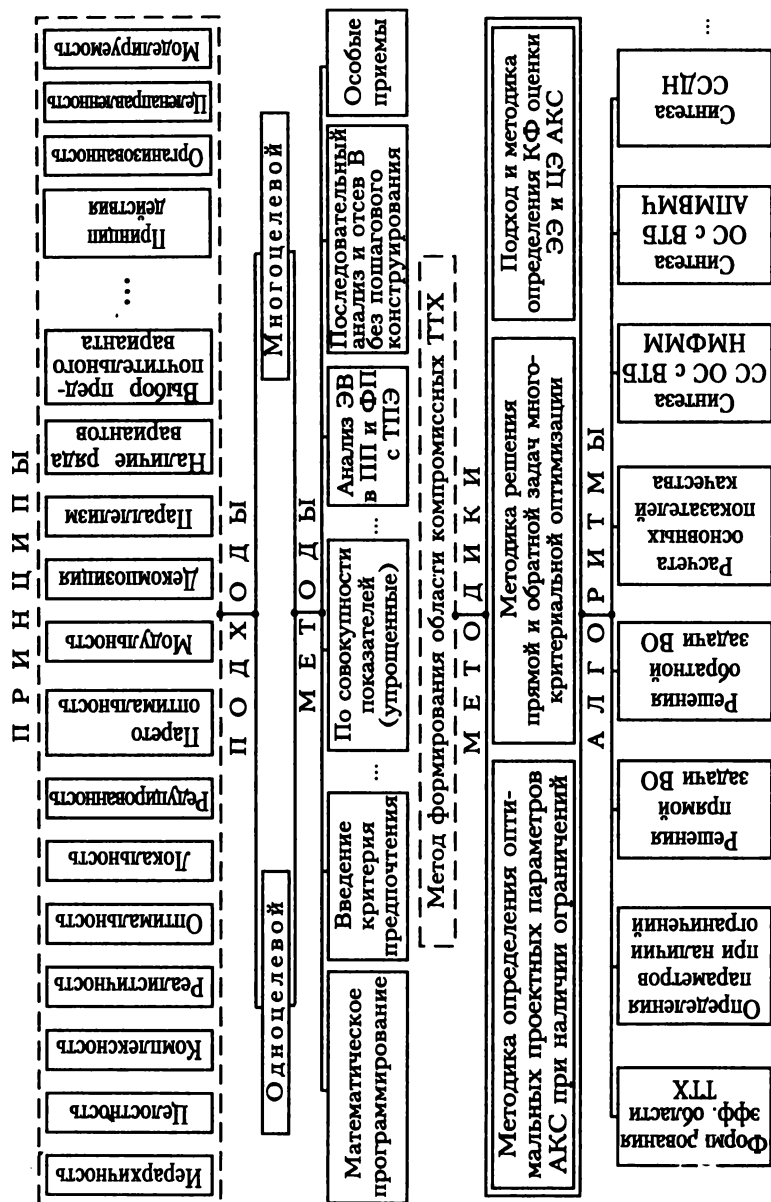


Рис. 3.1.1 Структура технологии проведения системных исследований по оптимизации технического облика авиационно-космической системы

стоимостью и эффективностью, характеризующих каждый из сравниваемых вариантов. Как правило, в качестве стоимостного показателя рассматриваются полные затраты на разработку, создание и эксплуатацию в течение заданного времени проектируемого образца. Очевидно, что полный объем задач может быть оценен весьма и весьма приближенно. Поэтому целесообразно сравнительную оценку эффективности вариантов АКС осуществлять на фоне вполне конкретного объема решаемых задач.

При решении прямой задачи теории эффективности сравниваемые системы выравниваются по общим затратам, а определение предпочтительного варианта осуществляется по эффективности решения некоторого ограниченного объема задач, в которых расходуется незначительная доля их стоимости. При решении обратной задачи теории эффективности возникают еще большие несоответствия: конкурирующие варианты АКС выравниваются по эффективности решения небольшого объема задач (в ходе некоторых расходуется незначительная доля их потенциальных возможностей), а сравнение осуществляется по полным затратам на их создание и эксплуатацию.

Для устранения отмеченного противоречия необходимо разработать такой способ сравнительной оценки АКС по известной схеме «стоимость — эффективность», при которой сохранялось бы соответствие между объемом и эффективностью решаемых задач, с одной стороны, и расходуемой на это стоимостью — с другой.

3. Среди важнейших принципов создания любых сложных технических систем и, в частности, образцов авиационно-космической техники во многих работах отмечаются принципы иерархичности и комплексности, следуя которым построение технической системы необходимо осуществлять таким образом, чтобы основные, определяющие техническую концепцию системы, характеристики были бы взаимно согласованными с основными системами и подсистемами комплекса и обеспечивались бы на заданном уровне с помощью этих же подсистем, например, алгоритмически, если речь идет о системе управления. При таком подходе параметры, полученные в результате оптимизации технической концепции на обlikовом этапе, являются критериями для более низкого уровня (этапа «внутреннего» проектирования), определяющими цели синтеза оптимальных управлений при разработке бортовых систем автоматического управления (САУ).

Решение указанных проблем с единых методологических позиций и с учетом наиболее важных межуровневых связей и ограничений будет в значительной мере повышать уровень обоснованности результатов исследований.

4. Прежде чем приступить к решению задачи по определению оптимальных характеристик сложных технических систем разных концепций, необходимо выяснить:

— имеет ли задача оптимизации (для конкретности — задача минимизации) решение, то есть достигает ли критериальная функция своей нижней грани?

— является ли найденный локальный минимум единственным, а если нет, то совпадает ли он с глобальным минимумом критериальной функции?

— каким образом найти минимум критериальной функции, то есть как построить сходящийся эффективный алгоритм нахождения хотя бы одного локального минимума.

Известно [139, 44, 140, 141, 142, 143], что проблемы существования и единственности снимаются в том случае, когда критериальная функция относится к классу выпуклых функций (в частности, что важно для дальнейшего изложения, к классу полиномов второй степени). Именно поэтому широко используемая в данной работе квадратичная аппроксимация критериальных функций во многом обусловлена желанием вывести хотя бы эти две проблемы за рамки исследования.

Центральное место в процессе исследований занимает проблема создания, по возможности, универсального высокоэффективного сходящегося алгоритма нахождения экстремумов многочисленных критериальных функций, встречающихся на различных уровнях исследования. Этой проблеме посвящена достаточно обширная литература как общетеоретического, так и узкоприкладного (в том числе применительно к перспективным АКС) характера. Известно, что в общем случае (когда не оговорены ни область допустимых решений, ни характер целевой функции) создание вычислительного алгоритма поиска экстремумов, одинаково высоко-эффективно работающего во всех ситуациях, является чрезвычайно сложной и, по-видимому, неразрешимой проблемой. В то же время, разработан и широко используется в прикладных исследованиях ряд высокоэффективных алгоритмов решения задачи минимизации, в которых целевая функция и допустимое множество решений являются выпуклыми. Это обстоятельство послужило еще одним доводом в пользу выбора квадратичной аппроксимации критериальной функции.

3.2. Многокритериальная методология формирования облика сложных технических систем

. Современный этап развития авиационно-космической техники немыслим без автоматизации (на базе вычислительной техники) процесса формирования ее технического облика. Однако формирование перспективного образца — это не только генерирование идеи ее построения, но и обоснование способа ее реализации.

Опираясь на подходы, изложенные в [144,145], процесс проектирования АКС может быть представлен в виде многоуровневой совокупности операций, укрупненно изображенных на рис.3.2.1. Необходимость такого условного расчленения вызвана большой размерностью исходной задачи проектирования, неопределенностями исходных данных и последствий принимаемых проектных решений.



Рис.3.2.1

Для успешного формирования перспективных образцов авиационно-космической техники необходима соответствующая методология, которая не может не описываться на основе положения общей теории систем, теории решений, теории информации, методов математического программирования.

Основной целью совершенствования методологии формирования в данной работе является повышение эффективности проведения исследований при реализации заданных целевых программ создания и применения авиационно-космических систем (конкретнее — сокращение сроков и трудоемкости проведения исследований) за счет разработки и внедрения универсальной интенсивной вычислительной технологии при определении облика и основных характеристик перспективных АКС, обеспечивающей уменьшение числа итераций и обоснованное сокращение области поиска решений (вариантов АКС).

Всякая отработанная методология проведения исследований позволяет упорядочить разнообразную используемую информацию как по вертикали (в соответствии со структурой исследуемой системы, так и по горизонтали (в соответствии с системными связями между отдельными подсистемами), то есть построить логическую схему проведения самого процесса обоснования технического облика перспективной АКС.

Для более детального анализа процесса исследований рассмотрим содержание и взаимосвязи основных его этапов, к числу которых будем относить следующие: «внешнее» проектирование (концептуальная стадия, этап оперативно-технических исследований), формирование облика технической системы (обликовая стадия, этап предэскизного проектирования) и «внутреннее» проектирование (проектная стадия).

Это позволяет подчеркнуть тесную информационную взаимосвязь между отдельными этапами проектирования, которая состоит в том, что одни и те же задачи проектирования рассматриваются со все возрастающей степенью детализации.

На этапе «внешнего» проектирования (высший иерархический уровень исследовательского процесса) (этап I, см. рис.3.2.1.) в результате анализа политической обстановки, всестороннего исследования целесообразных сфер и способов применения систем, возможностей научно-технической и технологической реализации и затрат на их создание и обеспечивающих их наземных средств, содержание военной доктрины, стратегии и тактики их применения определяются цели и задачи, под которые создается техническая система, принимается решение о необходимости создания рациональной технической концепции космической транспортной системы, определяются основные ее характеристики в виде технико-экономических показателей (ТЭП) и тактико-технические требования (ТТТ), которые обеспечивают достижение сформулированных целей.

Следует полагать, что критерии, принятые для оптимизации процесса «внешнего» проектирования, носят обобщенный, чаще всего экономический характер. Главное на этом этапе — получение исходных количественных данных для формирования технических требований к вновь создаваемым системам. При этом создание новой системы может означать и ее разработку в целом с учетом поэтапности разработок отдельных типов техники, и локальное улучшение системы на основе создания одного нового аппарата или путем модификации существующих.

С точки зрения теории принятия решений исследования на этом этапе представляются как процесс принятия решений, направленный на поиск и выбор таких характеристик, которые обеспечивали бы эффективное решение целевых программ наилучшим образом с учетом заданных ограничений.

Результатом данного этапа «внешнего» проектирования является техническое задание (ТЗ) на проектирование АКС и других подсистем, обеспечивающих их эффективное функционирование — аванпроект.

Схема исследований на этапе определения рациональной технической концепции создания и дальнейшего развития космических транспортных средств представлена на рис.3.2.2

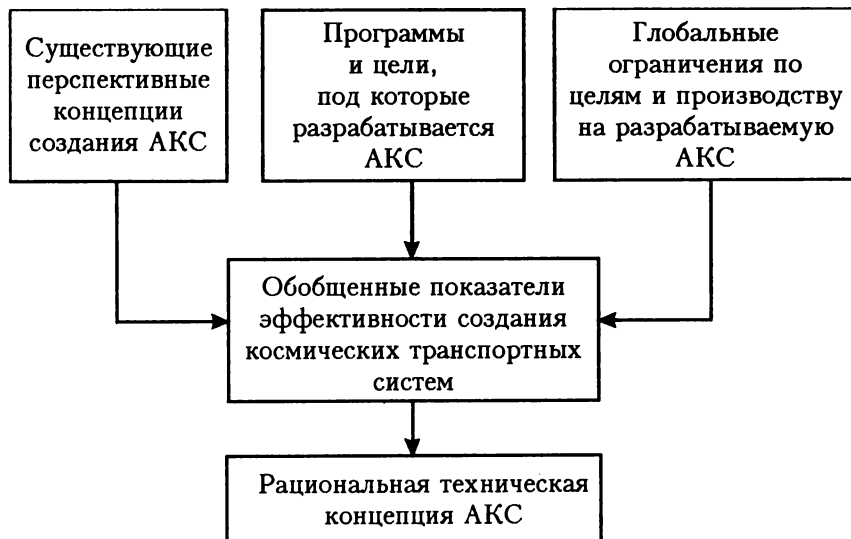


Рис. 3.2.2

После этого начинается этап «формирования облика» — непосредственное проектирование комплекса — этап предэскизного проектирования (этап II, см. рис.3.2.1).

«Формирование облика» начинается с анализа общего функционального назначения комплекса, описанной в ТЗ совокупности расчетных задач и условий функционирования, в соответствии с которыми предстоит разработать проект, и заканчивается определением технической возможности удовлетворения основным требованиям технического задания, оформленном в виде технического предложения.

На этом этапе проектирования, как правило, генерируется множество вариантов построения комплекса для удовлетворения целям и задачам, определенным на этапе «внешнего» проектирования, проводится их сравнительный анализ с точки зрения соответствия функциональному назначению системы, дается предварительная оценка эффективности разрабатываемых вариантов и определяются наиболее предпочтительные из них. Необходимость проработки нескольких конкурентноспособных вариантов, в основном, вызвана отсутствием точной информации о возможных реализациях того или иного проектного решения. В нашем случае под обликом системы понимается набор оптимальных в заданном смысле характеристик авиационно-космических систем для решения отдельных или совокупности расчетных задач. Для этих задач характерна значительная неопределенность используемой информации и чрезвычайно большая размерность.

Неопределенность информации связана с естественной для этого уровня неточностью прогнозирования потребностей и технических возможностей реализации проектируемых систем. При этом неопределенности при оценке потребностей и технических возможностей имеют различный характер. Первая, как правило, устраняется лишь при непосредственном использовании АКС и при выполнении отдельных расчетных задач, вторая — последовательно уменьшается в процессе проектирования и изготовления системы.

Большая размерность задачи вызвана необходимостью учета многообразных связей, определяемых многоэлементностью и разнообразием состава АКС, наземного комплекса и технических средств обслуживания. Отсутствие полной взаимозаменяемости между АКС различных видов, а в ряде случаев — невозможности функционирования одного аппарата без другого (например, космических аппаратов без средств доставки — самолетов-носителей, ракет-носителей) приводят к большому числу перекрестных и логических связей между этими видами, которые проявляются в процессе исследований в виде взаимных требований и ограничений.

Кроме того, поскольку необходимо выбирать оптимальные сочетания аппаратов различных видов и классов и распределять между

ними области применения, эти задачи, как правило, являются комбинаторными, что многократно повышает трудоемкость их решения по сравнению с традиционными задачами оптимального проектирования.

После анализа рациональных вариантов АКС в целом формируются предварительные требования ко всем его системам и подсистемам и намечается состав оборудования, определяющего его функциональные особенности.

Из-за отсутствия точной информации на этом этапе еще не устанавливаются точные и окончательные параметры АКС и ее подсистем. Характеристики чаще всего определяются на основании статистических материалов, данных по прототипам, расчетов по упрощенным методикам и т.д. Все это, с одной стороны, затрудняет формализацию данного этапа проектирования и вызывает значительные трудности в принятии проектных решений, а с другой — настоятельно требует применения более совершенных методов. Поэтому на этой определяющей и наиболее творческой стадии особое значение приобретает сочетание совершенствования технологии исследований, опыта и эрудиции проектанта. Правильное решение этой задачи в значительной мере определяет успех всего процесса проектирования, а в дальнейшем — эффективность применения созданной АКС.

В качестве показателя эффективности на этом этапе исследований используется такой показатель, как стоимость решения расчетной задачи (S_{pz}).

Схема формирования облика АКС выбранной концепции представлена на рис.3.2.3.

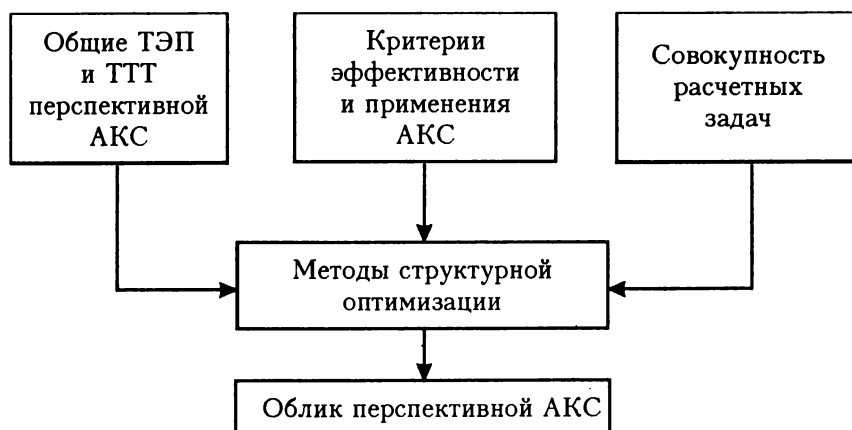


Рис.3.2.3

Обликовая стадия (этап предэскизного проектирования) непосредственно переходит в этап «внутреннего» или эскизного проектирования (нижний иерархический уровень исследовательского процесса, проектная стадия, этап III, см.рис.3.2.1).

Задачей данного этапа, по существу, является реализация в виде комплекса технических устройств, узлов и агрегатов, представляющих в целом самую систему основных конструктивных параметров системы (облика), придающих ей требуемые качества, определенные на предыдущих этапах.

На этом этапе более детально прорабатываются многие вопросы, решенные в процессе предэскизного проектирования: уточняются общий вид, компоновка, конструкция основных агрегатов, силовая установка, схемы системы управления и оборудования; проводятся расчеты тактико-технических характеристик (ТТХ), устойчивости и управляемости, прочности, эффективности и пр. Это, как правило, позволяет выделить единственный рациональный вариант системы из числа конкурентноспособных.

Логическим завершением процесса исследований является дальнейшее уточнение всех параметров и характеристик АКС, окончательная увязка всех его элементов, оценка возможностей практической реализации разработанных систем на существующей производственной и элементной базе, в случае необходимости выработка рекомендаций по ее расширению и совершенствованию, разработка полного комплекта технической документации для руководства при разработке рабочих чертежей на стадии рабочего проектирования.

В качестве показателей эффективности на этом этапе исследований используются такие показатели, как масса полезного груза, темп расхода ресурса планера самолета-носителя (СН), точность выведения орбитальной ступени в заданную точку и т.д., то есть полученные на стадии формирования облика концептуальные ТТХ АКС.

Схема разработки внутренней структуры АКС на данном этапе «внутреннего» проектирования представлена на рис.3.2.4.

Анализ описанных этапов показывает, что одной из основных особенностей проектирования является последовательный процесс принятия решений в условиях неопределенности. При этом принятые на каждом этапе решения уменьшают степень неопределенности последующих этапов проектирования, что в свою очередь приводит к последовательному уточнению и детализации проектных решений.

Значительная неопределенность информации на предварительных этапах проектирования приводит к рассмотрению «грубых», обобщенных параметров и многовариантности проектных решений, т.е. параллельной разработке вариантов АКС. Сужение области неопределенности, происходящее по мере выполнения проекта, позволяет, начиная

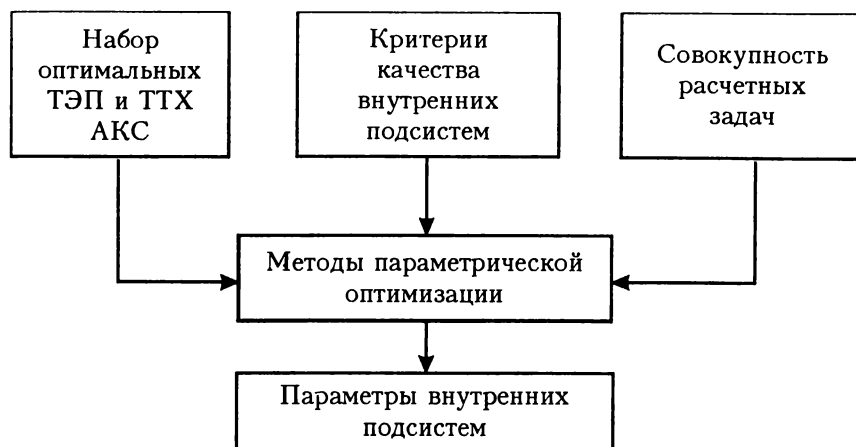


Рис.3.2.4

с этапа «внутреннего» проектирования, перейти от предварительных к более детальным конкретным оценкам его эффективности и, как правило, отказаться от разработки параллельных вариантов.

Описанный процесс схематически изображен на рис.3.2.5, где заштрихованные области отражают неопределенность информации проектируемых вариантов 1,2.

Следует отметить, что процесс проектирования имеет и цикличный и последовательный характер. Цикличность определяется необходимостью изменения исходных предложений о возможных последствиях (реализациях) принимаемого решения, которая, как правило, возникает либо в результате появления непреодолимых трудностей, либо непредвиденных благоприятных возможностей. Последовательный же характер процесса определяется накоплением и уточнением и проектируемой информации об элементах и «внешнем» окружении АКС.

Описанные выше этапы и их содержательный анализ позволяют сформировать конструктивную обобщенную схему проведения исследований по обоснованию требований к перспективной авиационно-космической системе. Предлагаемая схема (см.рис.3.2.6) в самом общем виде включает семь этапов.

Первый этап охватывает исследования, направленные на синтез технического облика различных вариантов АКС «под техническое задание», для решения так называемой «номинальной расчетной задачи», обеспечивающей выполнимость заданной совокупности целевых программ, а также вариантов АКС под конкретные расчетные задачи (РЗ) — целевые программы. На этом этапе используются традиционные детальные математические модели (как правило, оптимизацион-

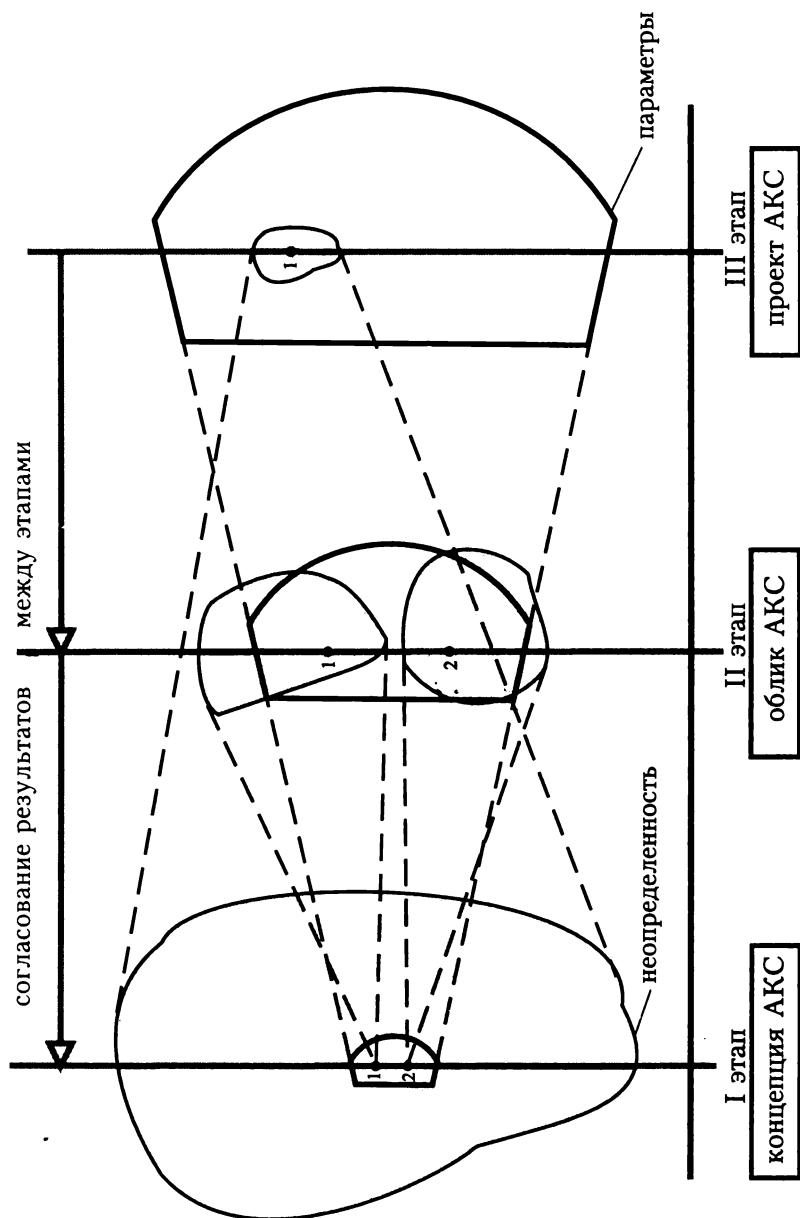


Рис. 3.2.5

Обобщенная схема проведения исследований

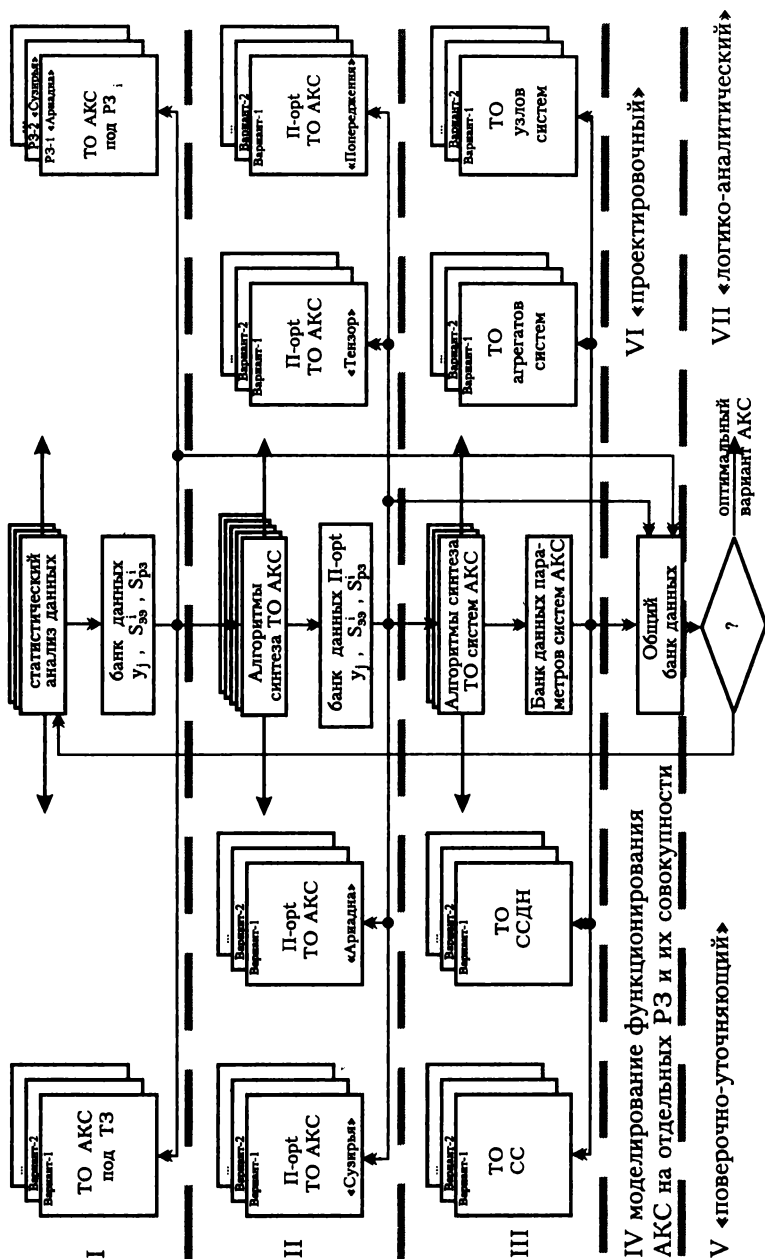


Рис. 3.2.6

ные) синтеза АКС под заданные ТТХ и оценки изменения требований к ТТХ на его технический облик. Накопленная в ходе исследований на этом этапе информация оформляется в виде банка данных, а затем обрабатывается известными методами математической статистики с целью получения регрессионной модели (или системы таких моделей) синтеза технического облика АКС. На выходе этого этапа формируется уравнение (или совокупность уравнений), которое позволяет определить численное значение выбранного показателя (показателей) эффективности от основных ТТХ. В качестве показателей эффективности на этом этапе в работе используется критерий экономической эффективности АКС — $S_{эж}$, имеющий смысл стоимости разработки АКС ($S_{разр}$), и критерий целевой эффективности — эффективности решения расчетной задачи — $S_{рз}$, имеющий смысл стоимости выполнения транспортной программы ($S_{ТП}$).

Принципиальная особенность такой организации проведения исследования на первом этапе и успешность его проведения заключается в том, что регрессионные модели синтеза технического облика АКС могут быть созданы лишь при наличии детальных оптимизационных моделей, адекватно описывающих объект исследования. В свою очередь, степень адекватности этих моделей определялась, в частности, номенклатурой исследуемых характеристик АКС. Учитывая, что использование наиболее точных методов и теорий, а также увеличение номенклатуры оптимизируемых характеристик, как правило, сопровождается резким ростом времени расчетов на ЭВМ одного варианта технического облика АКС, исследователи в практических расчетах вынуждены были ограничивать сложность детальных моделей и, следовательно, степень их адекватности. Так как в предлагаемой технологии проведения вычислительного эксперимента число вариантов АКС, формируемых по детальным моделям синтеза резко сокращается, то в этом случае открываются широкие возможности по использованию самых сложных и точных оптимизационных моделей синтеза технического облика перспективных АКС различных компоновочных схем.

Необходимо отметить, что на этом этапе в качестве аргументов критериальных функций используются такие обобщенные характеристики, как масса полезной нагрузки, масса топлива, масса одноразовых элементов АКС, ресурс, угол наклона траектории при отделении орбитальной ступени и т.д.

Второй этап исследований обеспечивает получение паретооптимальных вариантов облика АКС, реализующих конкретные целевые программы с использованием методов и алгоритмов, разработанных в настоящей работе. Накопленная в ходе исследований на этом этапе информация оформляется в виде банка данных. На выходе этого

этапа формируются эффективные (в смысле Парето) варианты АКС и соответствующие им численные значения критериев, по совокупности которых синтезировался облик АКС: критериям экономической и целевой эффективности. Окончательный выбор предпочтительного варианта АКС из паретооптимальной области осуществляется исследователем с использованием неформализованных (эвристических) приемов традиционных методов [4].

На третьем этапе исследований производится синтез технических обликов систем и подсистем АКС. При этом в качестве входной информации используются паретооптимальные концептуальные ТТХ АКС уже в смысле критериев оптимальности синтезируемых систем и алгоритмов.

Следующий IV этап охватывает исследования, направленные на анализ процесса функционирования на отдельных РЗ и их совокупности в интересах получения оценки эффективности АКС при решении расчетных задач.

Цель исследований на IV этапе — накопление необходимой информации о влиянии изменения ТТХ и условий применения на численное значение критерия эффективности АКС на фоне решения каждой из совокупности РЗ. Здесь осуществляется поиск и определение рационального облика АКС на отдельных РЗ (то есть выбор оптимальных ТТХ комплексов-«рекордсменов»), а также на их совокупности (выбор оптимальных ТТХ многоцелевых комплексов-«многоборцев»).

Информация о входных и выходных параметрах процесса функционирования АКС при решении ею конкретной РЗ, получаемая на детальных (как правило, имитационных) моделях, оформляется в виде другого банка данных и обрабатывается соответствующими методами прикладного статистического анализа с целью получения регрессионной модели (или системы таких моделей) процесса функционирования АКС.

Пятый этап исследований является «проверочно-уточняющим». Целью выполнения этого этапа является учет таких специфических факторов процесса функционирования, как надежность систем АКС и их элементов, ремонтпригодность, уровень эксплуатационной технологичности, условия базирования, а также ряд других факторов, которые проявляются лишь при оценке функционирования АКС на фоне решения конкретных задач. Основные показатели эффективности на этом этапе — стоимость решения совокупности РЗ, стоимость и численность потерь, число пусков.

Шестой этап исследований ориентирован на решение задач вышестоящего иерархического уровня. Объектом исследования на этом этапе является совокупность АКС различных технических концепций (одноразовые ракетно-космические комплексы, многоразовые ракетно-космические комплексы и авиационно-космические комплексы, много-

разовые воздушно-космические самолеты), которые обеспечивают возможность решения всей номенклатуры расчетных задач с учетом необходимости создания АКС в интересах обороны и народного хозяйства. На этом этапе исследований основным критерием выбора наилучшего варианта АКС является стоимость решения с заданным уровнем эффективности всей номенклатуры задач при условии соблюдения ограничений на суммарные ассигнования.

Седьмой этап исследований является в существенной мере менее формализованным. На этом этапе логико-аналитическими методами с учетом всей инфраструктуры авиационно-космической отрасли проводится анализ полученных результатов путем сопоставления полученного результата вычислительного эксперимента «идеального» варианта построения АКС, и обликов, входящих в различные концепции, со сложившейся или прогнозируемой системой вооружения (то есть с учетом реальных возможностей промышленности на прогнозируемый период времени). Результаты такого сопоставления могут привести к пересмотру системы ограничений, принятых в исследовании, в рамках которых ищется рациональный облик АКС. В этом случае процесс исследования повторяется. Таким образом, весь исследовательский процесс носит ярко выраженный итерационный характер.

Анализируя вышеописанную обобщенную схему проведения ВТИ, необходимо отметить ряд принципиальных положений, характерных для этой структуры.

Во-первых, данная структура является достаточно универсальной. Она применима в исследованиях по определению облика и основных ТТХ авиационно-космических комплексов различного целевого назначения и различных классов.

Во-вторых, данная структура реализуется как на этапе долгосрочного (15...20 лет) прогноза развития авиационно-космических комплексов при выборе их рациональной технической концепции, так и на этапе среднесрочного (5...10 лет) прогноза — при уточнении технического облика и основных ТТХ разрабатываемых АКС.

В-третьих, разработанная структура в определенной мере обладает свойствами унифицированности, так как ряд блоков (а иногда и целые фрагменты структуры) используются не на одном, а на ряде этапов исследований.

В-четвертых, следует отметить и то обстоятельство, что разработка технологии проведения исследований проводилась с ориентацией на перспективу развития вычислительной базы и, в частности, на использование многопроцессорных ЭВМ и сетей ЭВМ.

Наконец, необходимо обратить внимание и на такое немаловажное обстоятельство, как на широкую возможность применения (в рамках

разработанной структуры исследований) различных показателей эффективности сравниваемых вариантов объектов исследования. А это является необходимой предпосылкой для проведения многокритериальных исследований, в частности, в интересах резкого сокращения области поиска рациональных (компромиссных) вариантов АКС.

Завершая описание общей схемы проведения ВТИ, следует отметить, что идея подхода на I, II и IV этапах исследований является единой и кратко заключается в следующем.

Вычислительный эксперимент проводится в многомерном пространстве характеристик, каждая из которых может изменяться в заданном диапазоне. В результате многократного зондирования [17,146] этого пространства происходит накопление информации об объекте исследования. Так, например, на первом этапе исследования смысл зондирования пространства заключается в том, что осуществляется синтез технического облика АКС под заданные ТТХ (соответствующие конкретной точке в пространстве исследуемых характеристик) и расчет показателя (или показателей) его эффективности. Так как размерность исследуемого пространства велика, а зондирование проводится в небольшом числе точек (из-за ограничений по времени расчетов на ЭВМ), то накопленная информация является по сути обзорной — весьма приближенно отображающей объект исследования. Статистический анализ этой информации позволяет осуществить редукцию детальной модели синтеза, то есть заменить детальную оптимизационную, но медленно работающую модель синтеза технического облика АКС на адекватную ей регрессионную модель (или систему таких моделей).

Дисциплинирующим условием при проведении зондирования пространства переменных была выбрана ЛП_τ — последовательность [17] точек проведения экспериментов. Накопленная информация оформляется в виде банков данных и обрабатывается известными методами прикладного статистического анализа.

Отмеченное выше свойство унифицированности этапов исследований (в соответствии с принципом рекурсивности) предопределило в определенной мере и унифицированность результатов исследований на различных этапах проектирования. Так, на выходе I, II и IV этапов формируется регрессионная модель или, при необходимости, система таких моделей, причем их выбор осуществляется из ограниченного класса функций, а именно — из класса квадратичных полиномов.

Описанная в данном параграфе схема проведения исследований дает лишь общее представление о технологичности его проведения. Каждый из этапов этого процесса имеет свои цели и представляет собой сложную исследовательскую задачу.

3.3. Критериальные исследования

Критериальные исследования — это один из важнейших этапов исследований по формированию и обоснованию облика сложных технических систем. Достигнутый к настоящему времени уровень проведения исследований принципиально не обеспечивает полную формализацию этого этапа. Поэтому на ученых — специалистов в этой области возлагается большая ответственность (с далеко идущими последствиями) за выбор той или иной системы критериев эффективности, в частности АКС специального назначения.

Целью критериальных исследований, проводимых при обосновании перспектив и направлений развития космических транспортных средств, является уточнение назначения анализируемого объекта и формализация этого процесса путем выявления важнейших реально существующих или искусственно сформированных количественных показателей, которые в наибольшей мере отражают степень соответствия конкретного варианта объекта его назначению. Другие показатели, характеризующие с иных позиций анализируемый объект, трактуются при этом либо в качестве ограничений (экзогенных переменных), либо в качестве оптимизируемых (эндогенных) параметров.

Вопросам выбора критерия (системы критериев) оценки сложных технических систем и, в частности, космических комплексов, уделяется самое пристальное внимание, обусловленное, как уже сказано выше, далеко идущими последствиями. Здесь следует отметить такие общетеоретические основополагающие фундаментальные труды, как работы Н.Н. Моисеева и его школы [147,141,148], Е.С. Вентцель [149], В.В. Подиновского [150], Ю.С. Солнышкова [149], Ю.В. Чуева [151], А.Н. Воронина [4,119,82], И.А. Попова [137,138] и др.

Обобщая отмеченные работы, можно утверждать, что в практике исследований по обоснованию перспектив развития авиационно-космической техники получила широкое распространение триада критериев: эффективность — стоимость — время (\mathcal{E} — S — T). Кроме того, следует согласиться и с тем обстоятельством, что на этапе обоснования технического облика АКС и ее основных ТТХ более предпочтительной является обратная постановка задачи теории эффективности (имеющей смысл задачи минимизации ресурсов), когда в качестве главного критерия используется стоимость, а два других критерия выступают в качестве ограничений:

$$S \rightarrow \min ,$$

$$\mathcal{E} \geq \mathcal{E}_{\text{зад}} ,$$

$$T \leq T_{\text{зад}} .$$

Используемые здесь понятия «стоимость», «эффективность» и «время» допускают довольно широкое толкование этих терминов. В

соответствии с каждым конкретным толкованием используется та или иная система измерений критериев эффективности. Особенно это характерно для критерия «эффективность», который исчисляется в одних работах в виде матожидания числа обслуженных целей, в других — в виде вероятности выполнения расчетных задач. В данной работе, развивая идеи, изложенные в [145], понятие «стоимость» трактуется как «стоимость решения расчетной задачи» (номинальной, отдельной или их совокупности). В эту стоимость включены те затраты, которые, во-первых, обусловлены характеристиками как АКС, так и параметрами решаемой РЗ, а во-вторых, безвозвратно теряемые в процессе функционирования при решении РЗ в соответствии с расходом летного ресурса, расходуемых средств обеспечения боевых действий, топлива, одноразовых элементов АКС и т.п. При таком подходе к понятию «стоимость» обеспечивается однозначное соответствие между стоимостью решения расчетной задачи ($S_{PЗ}$) и эффективностью ее решения.

Поэтому в работе, опираясь на основные принципы выбора критериев сравнительной оценки эффективности АКС, а именно [137]: достаточность, представительность, простота, единственность и некоторые другие принципы, в качестве главного критерия сравнительной оценки эффективности конкурирующих вариантов АКС выбран показатель $S_{PЗ}$.

Проектирование АКС зачастую предполагает оптимизацию конкретных их вариантов из условия наиболее эффективного выполнения некоторой, так называемой номинальной расчетной задачи, осредненно представляющей совокупность выполняемых ими задач. Такой вариант системы формируется под техническое задание и называется номинальным.

В соответствии с подходом, изложенным выше, эффективность решения номинальной РЗ эквивалентна экономической эффективности системы $S_{ЭЭ}$ и равна стоимости ее решения и в данном случае соответствует стоимости разработки номинального варианта АКС — $S_{PЗPЗ}$. Для удобства анализа вариантов и оптимизации исследований по обоснованию технического облика АКС по совокупности критериев ($S_{PЗPЗ}$ и $S_{PЗ}$) необходимо более подробно остановиться на особенностях формирования указанных критериев.

В показатель $S_{PЗPЗ}^{AKC}$ включаются:

1. Проектно-конструкторские работы головного разработчика комплекса ($S_{ПКР}$);
2. Изготовление материальной части опытных образцов ($S_{НОО}$);
3. Разработка систем и агрегатов АКС ($S_{агр}$);
4. Летные испытания ($S_{ли}$).

Таким образом :

$$S_{разр}^{AKC} = S_{пкр} + S_{ноо} + S_{агр} + S_{ли}.$$

В показатель $S_{рз}$ включаются:

1. Затраты, обусловленные характеристиками самой АКС (S_{AKC});
2. Стоимость подготовки к пуску ($S_{п}$);
3. Стоимость управляемых компонентов топлива, газов, жидкостей ($S_{г}$);
4. Стоимость одноразовых элементов (внешний топливный бак, обтекатели, невозвращаемые ступени) ($S_{оэ}$);
5. Стоимость амортизации транспортных средств: самолета-носителя и многоразовых элементов АКС ($S_{ам}$);
6. Стоимость безвозвратно теряемых потерь в процессе решения РЗ (затраты, связанные со снижением потенциальных возможностей АКС, обусловленными сокращением летного ресурса; затраты, связанные с расходом средств целевого назначения, которые используются при решении РЗ и т.д.) ($S_{бтп}$);
7. Стоимость компенсации возможных потерь, вычисляемая по формуле

$$S_{квп} = (1 - P) (1 - P_{сп}) (S_{изг} / 2 + S_{пн}),$$

где P – вероятность успешного применения АКС;

$P_{сп}$ – вероятность спасения АКС в случае нештатной ситуации;

$S_{изг}$ – полная стоимость изготовления АКС;

$S_{пн}$ – стоимость выводимой полезной нагрузки.

Таким образом

$$S_{рз} = S_{AKC} + S_{п} + S_{г} + S_{оэ} + S_{ам} + S_{бтп} + S_{квп}.$$

Не останавливаясь на методах расчета составляющих критериев, необходимо обратить внимание на особенности аргументов рассматриваемых критериальных функций, каковыми являются тактико-технические характеристики АКС.

Тактико-технические характеристики многоразовых авиационно-космических систем включают в себя:

- компоновочные (геометрические) характеристики связки СН + ОС;
- массово-инерционные характеристики системы, включая массы выводимых космических аппаратов (полезных нагрузок);
- аэродинамические характеристики связки и ее элементов – СН и ОС;
- летно-технические и взлетно-посадочные характеристики системы;
- характеристики процесса безопасного разделения самолета-носителя и орбитальной ступени.

Полный учет ТТХ системы в критериях эффективности привел бы к неоправданному усложнению критериальных функций и к чрезмерным трудностям решения задач оптимизации. Поэтому естественным является поиск наиболее информативных ТТХ – координат критериального пространства, в котором будет осуществляться экстре-

мизация введенных критериев. С точки зрения эффективности применения многоцветных АКС к таким характеристикам относятся:

y_1 — масса выводимой полезной нагрузки $M_{пн}$;

y_2 — масса одновесных элементов системы $M_{оз}$;

y_3 — масса заправляемого топлива (с учетом дозаправки) M_T ;

y_4 — летный ресурс системы R ;

y_5 — угол наклона траектории в момент разделения ступеней Θ_p .

Выбор указанной группы ТТХ объясняется следующим.

1. Все эти характеристики являются переменными и диапазон их изменения напрямую связан с экономической эффективностью АКС.

2. Данные характеристики определяют особенности применения многоцветных АКС с воздушным стартом, анализируемых в настоящей работе.

3. Все они могут быть соответствующим образом нормированы, то есть сведены к единой размерности, иметь единый физический смысл — стоимостный.

4. Данные характеристики имеют жестко заданную область существования, то есть для них однозначно определены ограничения, в силу чего достаточно точно можно оценить диапазоны изменения вводимых критериальных функций.

5. Большинство других важнейших ТТХ системы могут быть однозначно определены через представленный набор характеристик. Так, взлетный вес системы при условии постоянства «сухого» веса СН и ОС однозначно определяется при характеристиках y_1 и y_3 . Высота орбиты, на которую выводится космический аппарат, может быть определена через массу полезной нагрузки и угол наклона траектории в момент разделения.

Итак, можно сказать, что выбранный класс ТТХ определяет генеральную идею, концепцию создания и использования многоцветной системы, поэтому они получили название **концептуальных**. Эта идея может быть выражена через некоторые критерии эффективности, определенные на множестве выбранных ТТХ.

Итак, в основе создания любой авиационно-космической системы лежат два основополагающих принципа:

1. Создаваемая система должна иметь высокую экономическую эффективность, то есть создаваться в рамках заданных ассигнований, обеспечивая минимум расходов на создание и эксплуатацию.

2. С другой стороны, система должна обеспечивать решение совокупности поставленных расчетных задач.

Указанные два принципа всегда находятся в тесной связи и противоречии друг с другом и могут быть охарактеризованы двумя критериями эффективности, определенными на множестве концептуальных ТТХ системы:

$$S_{эз} = S_{эз} (M_{пн}, M_{оз}, M_T, R, \Theta_p)$$

$$S_{рз} = S_{рз} (M_{пн}, M_{оз}, M_T, R, \Theta_p).$$

3.4. Общая методика расчета основных показателей эффективности систем

Авиационно-космическая система может быть формально описана координатами точки в многомерном (в нашем случае пятимерном) пространстве концептуальных ТТХ. Уравнение существования выделяет в этом пространстве область (возможно несвязную) технически реализуемых на прогнозируемый период времени решений (вариантов АКС). Применение моделей функционирования АКС и методик оценки их эффективности обеспечивает возможность каждой точке этой области (то есть реализуемым вариантам АКС) поставить в соответствие численные значения указанных показателей эффективности. Анализ влияния различных параметров и ТТХ на показатели эффективности, выявление основных закономерностей и скрытых факторов, определяющих эффективность вариантов АКС, проводится методами прикладного статистического анализа.

В результате вычислительного эксперимента формируется совокупность численных значений отмеченных выше параметров, характеристик и показателей, которая образует базу данных для поиска и выбора рациональной технической концепции перспективной АКС. Основная идея поиска такой концепции заключается в использовании следующего принципа: рациональную техническую концепцию следует искать вблизи точек выборочного множества, имеющих достаточно высокий уровень показателей целевой и экономической эффективности. Причем таким образом заданные критериальные функции носят четко выраженный стоимостной характер и ищутся в классе квадратичных полиномов (положительно определенных), методы исследования которых хорошо известны

$$f_i(y) = \langle A_{2i} y, y \rangle + \langle A_{1i}, y \rangle + A_{0i}. \quad (3.4.1)$$

Коэффициенты этого полинома удобно представить в виде матрицы $A_2 = [\alpha_{kl}]$ и вектора-столбца $A_1 = [\alpha_{p0}]$, где $k, l = \overline{1, m}$, а $p = \overline{0, m}$.

Элементы α_{p0} — суть половинные коэффициенты аппроксимирующего квадратичного полинома при первых степенях характеристик, за исключением элемента α_{00} , который равен свободному члену полинома. Диагональные элементы α_{kk} , $k = \overline{1, m}$ — это численные значения коэффициентов полинома при квадратах характеристик, а элементы α_{kl} равны коэффициентам полинома при произведениях характеристик, уменьшенных в два раза.

С учетом введенных обозначений критериальная функция $f(y)$, аппроксимируемая квадратичным полиномом, принимает следующий вид:

$$f(y) = \sum_k \sum_l \alpha_{kl} y_k y_l, \quad k = \overline{0, m}; l = \overline{k, m}.$$

Здесь принимается, что $y_0 \equiv 1$. Или в матричном виде

$$f(y) = A_0 + 2A_1 y + y^T A_2 y. \quad (3.4.2)$$

Здесь $A_0 = \alpha_{00}$ — скалярная величина — свободный член аппроксимирующего полинома;

$y^T = [y_1 \ y_2 \ \dots \ y_m]$ — вектор концептуальных ТТХ системы;

$A_1 = [\alpha_1 \ \alpha_2 \ \dots \ \alpha_m]$ — вектор аппроксимирующих коэффициентов при первых степенях характеристик;

$$A_2 = \begin{bmatrix} \alpha_{11} & \alpha_{12} & \dots & \alpha_{1m} \\ \alpha_{12} & \alpha_{22} & \dots & \alpha_{2m} \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ \alpha_{1m} & \alpha_{2m} & \dots & \alpha_{mm} \end{bmatrix} \quad \text{— симметричная положительно}$$

определенная матрица квадратичной формы, состоящая из аппроксимирующих коэффициентов при вторых степенях характеристик.

Рассмотрим возможную методику определения коэффициентов аппроксимирующего квадратичного полинома рассмотренных выше критериальных функций.

Если установлена связь между значениями концептуальных ТТХ системы и критериальной функцией, то задача решается тривиально: — составляется система уравнений

$$f_i(y) = \sum_k \sum_l \alpha_{kl} y_k^i y_l^i, \quad k = \overline{0, m}; l = \overline{k, m}, y_0 = 1. \quad (3.4.3)$$

Здесь i — число опытов, связывающих значения наборов ТТХ системы со значением критериальной функции. Отметим, что, так как число неизвестных параметров α_{kl} равно

$$N = \frac{m(m+1)}{2} + m + 1 = \frac{(m+1)(m+2)}{2},$$

то, очевидно, что для определенности полученной системы необходимо, чтобы $i > N$;

любым из известных способов решения систем линейных алгебраических уравнений определяются искомые значения коэффициентов полинома.

Естественен вопрос о достаточных условиях определенности получаемой системы уравнений или, другими словами, вопрос о невырожденности (полноте ранга) матрицы Y , составляемой из наборов y_i .

Например, для одномерного пространства концептуальных ТТХ $m = 1$ необходимо проведение трех опытов, так как

$$N = \frac{(m+1)(m+2)}{2} = 3.$$

$$\begin{aligned} f_1(y) &= \alpha_0 + \alpha_1 y_1^1 + \alpha_2 (y_1^1)^2, \\ f_2(y) &= \alpha_0 + \alpha_1 y_1^2 + \alpha_2 (y_1^2)^2, \\ f_3(y) &= \alpha_0 + \alpha_1 y_1^3 + \alpha_2 (y_1^3)^2 \end{aligned} \quad \Leftrightarrow$$

$$\Leftrightarrow \begin{bmatrix} 1 & y_1^1 & (y_1^1)^2 \\ 1 & y_1^2 & (y_1^2)^2 \\ 1 & y_1^3 & (y_1^3)^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \alpha_0 \\ \alpha_1 \\ \alpha_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \end{bmatrix}.$$

Получаемый определитель системы (определитель Вандермонда) всегда отличен от нуля при условии $y^i \neq y^j$, $i \neq j$. Можно показать, что при $m > 1$ необходимые и достаточные условия единственности решения системы (3.4.3) вновь сводятся к совокупности условий

$$y_k^i \neq y_k^j, \text{ где } i \neq j, \ i, j \in \overline{1, N}, \ k \in \overline{1, m}.$$

Второй очевидный вопрос — это принцип выбора значений ТТХ и их количество. Так как ТТХ обычно задаются допустимым диапазоном своего изменения $[y_{\min}, y_{\max}]$, то, очевидно, что наиболее информативным с точки зрения получения значений критериальных функций является бинарное задание ТТХ:

$$\begin{cases} y^1 = y_{\min}, \\ y^2 = y_{\max}. \end{cases}$$

В случае m -мерного критериального пространства число возможных сочетаний бинарного способа задания ТТХ составляет 2^m , причем необходимое условие определенности системы (3.4.3)

$$2^m \geq \frac{(m+1)(m+2)}{2}$$

начинает выполняться для $m \geq 4$. В случае $m < 4$ можно добавить третью точку в области задания концептуальных ТТХ, при этом условие определенности

$$3^m \geq \frac{(m+1)(m+2)}{2}$$

выполняется для всех $m \geq 1$.

Третий вопрос — это вопрос о приоритетности влияния различных ТТХ на выбранный критерий эффективности. Очевидно, прежде всего это определяется решаемой задачей, то есть установив в зависимости от задачи распределение приоритетов по ТТХ, относительный вес изменений отдельной характеристики в суммарном критерии эффективности, можно достаточно точно определять значение критерия при любом заданном наборе ТТХ.

3.5. Определение оптимальных проектных параметров системы при наличии явных ограничений

Зная оптимальное значение скалярного критерия $f(y)$ (3.4.2) и коэффициенты аппроксимирующего полинома, а также область существования $y \in Y$, можно определить единственный набор ТТХ y^* , однозначно определяющих соответствующий облик перспективной системы.

Сопоставляя полученные значения y^* с заданными диапазонами изменения этих характеристик $[\min y_j, \max y_j]$, оценивается принадлежность полученного оптимального решения области допустимых решений Y . В том случае, когда решение является недопустимым, необходимо скорректировать это решение с учетом заданной системы параметрических ограничений

$$\min y_j \leq y_j \leq \max y_j, \quad j \in [1, q]. \quad (3.5.1)$$

Исследовались два способа определения координат экстремальных решений с учетом ограничений (3.5.1), основанные на методе множителей Лагранжа [152].

Идею использования первого способа иллюстрирует рис.3.5.1, где приведены проекции линий равных эффективностей $f(y) = \text{const}$, ограничений вида (3.5.1) и области допустимых решений H на плоскость $Y_1 O Y_j$. Выделенные точки 1, 2, 3, 4 являются стационарными.

Ниже описан алгоритм решения задачи минимизации критериальной функции в условиях ограничений (3.5.1).

а) Определяются координаты безусловного минимума критериальной функции с использованием правил матричного дифференцирования

$$\begin{aligned} \frac{\partial f(y)}{\partial y} &= 2A_1^T + y^T A_2 = 0, \\ y &= -2A_1^T A_2^{-1}. \end{aligned} \quad (3.5.2)$$

Если точка минимума принадлежит области допустимых решений, то задача решена. В противном случае необходимо перейти к б).

б) Выделяются существенные ограничения. Можно показать, что для квадратичной полиномиальной критериальной функции (3.4.2)

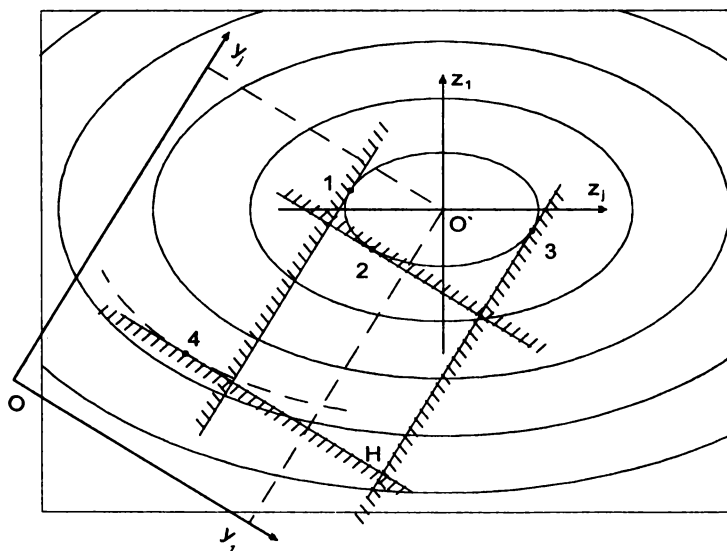
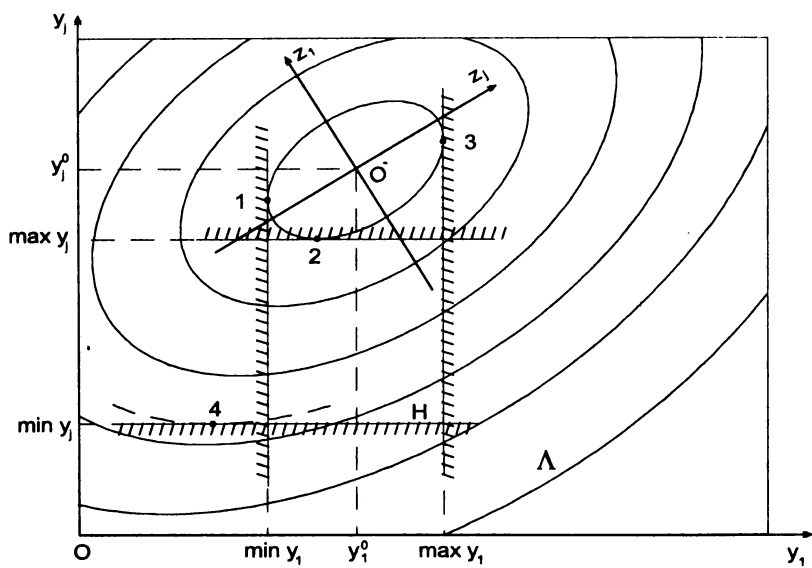


Рис. 3.5.1. Определение оптимальных характеристик при наличии ограничений

и для любого $j \in [1, q]$, только одно из ограничений является существенным: либо $y_j \leq \min y_j$, либо $y_j \geq \max y_j$.

Правило выделения таких ограничений имеет вид:

$$g_j(y) = \begin{cases} y_j - \min y_j = 0, & \text{если } y_j^* - \min y_j \leq 0, \\ y_j - \max y_j = 0, & \text{в противном случае.} \end{cases} \quad (3.5.3)$$

Далее, не нарушая общности, и там, где это не вызывает неоднозначности, вместо (3.5.3) будем пользоваться обозначением:

$$g_j(y) = y_j - \overline{y_j} = 0, \quad j \in [1, q], \quad (3.5.4)$$

где, $\overline{y_j}$ — есть j -е существенное ограничение области допустимых решений ($\min y_j$ или $\max y_j$).

Для решения задачи нахождения условного экстремума используем метод множителей Лагранжа. Этот метод можно рассматривать как сведение задачи условного экстремума к безусловному, для чего вводятся множители Лагранжа, записывается функция Лагранжа и решение задачи условного экстремума ищется среди экстремальных точек функции Лагранжа.

в) Составляется функция Лагранжа для $\overline{y_j}$ -го существенного ограничения:

$$L(y, \lambda) = f(y) + \sum_{i=1}^q \lambda_i g_i(y), \quad j \in [1, q], \quad (3.5.5)$$

где λ_i — множители Лагранжа.

г) Составляется система $(q+1)$ линейных уравнений для любых $j \in [1, q]$ вида:

$$\frac{\partial L}{\partial y_j} = \frac{\partial f(y)}{\partial y_j} + \sum_{i=1}^q \lambda_i \frac{\partial g_i(y)}{\partial y_j} = 0, \quad j \in [1, q], \quad (3.5.6)$$

$$\frac{\partial L}{\partial \lambda_i} = g_i(y) = 0, \quad i \in [1, q]$$

и решается относительно $(q+1)$ неизвестных $\lambda_1, y_i, i \in [1, q]$.

Отметим, что для допустимых значений y (таких, которые удовлетворяют ограничениям) справедливо соотношение

$$L(y, \lambda) = f(y) + \sum_{i=1}^q \lambda_i g_i(y) = f(y).$$

Отметим также, что данная задача будет иметь единственное решение, если функция $f(y)$ выпукла и функции $g_j(y)$ в общем случае тоже выпуклы. Если в конкретной задаче заданные явные ограничения теоретически не имеют ограничений, то предположение о наличии «безопасных» границ, т.е. границ, включающих оптимум, позволит применить предлагаемый метод.

В соответствии с принципом Лагранжа данная система определяет необходимые условия первого порядка в задаче на относительный (условный) экстремум функции $f(y)$ при ограничении $g_1(y)$, а ее решение $[\hat{y}_1 \ \hat{y}_2 \ \dots \ \hat{y}_q]$ в случае положительной определенности матрицы A_2 есть условно оптимальная точка.

д) Далее идет возврат к п.в) и решение задачи для следующего существенного ограничения и вычисление следующей условно оптимальной точки.

е) Вычисляются значения критериальной функции в условно оптимальных точках для всех $j \in [1, q]$ и происходит выбор оптимальной точки y^* с учетом ограничений.

Описанный алгоритм обеспечивает решение задачи определения оптимальных характеристик системы с учетом ограничений. При этом необходимо решать q раз систему линейных уравнений с q неизвестными, что при больших величинах достаточно затруднительно, а при плохой обусловленности матрицы A_2 может привести к значительным погрешностям. Более эффективным в этом случае является метод, разработанный и реализованный в данной работе. Он также базируется на принципе Лагранжа, но предполагает преобразование исходной системы координат в пространстве характеристик АКС и в этом, уже преобразованном пространстве, решение гораздо более простой системы уравнений [153].

Алгоритм решения задачи при таком подходе можно представить в виде (см.рис.3.5.2):

а) Координаты (в исходной системе) безусловного экстремума критериальной функции определяются аналогично п.а) предыдущего алгоритма.

б) Исходная полиномиальная критериальная функция (3.4.2) приводится к каноническому виду

$$f = \sum_i \mu_i \xi_i^2, \quad i \in [1, q]. \quad (3.5.7)$$

При этом известными методами осуществляется переход от исходной системы координат $\{y\} = \{y_1, y_2, \dots, y_q\}$ к преобразованной системе $\{\xi\} = \{\xi_1, \xi_2, \dots, \xi_q\}$, вычисляются собственные значения $\{\mu\} = \{\mu_1, \mu_2, \dots, \mu_q\}$ и собственные вектора $R = \{r_{kl}\}$, а также матрицы коэффициентов $A = [\alpha_{kl}]$ критериальной функции (3.4.2).

Пересчет координат любой точки из старой системы в новую осуществляется в соответствии с выражением

$$\xi_i = \sum_l r_{li} y_l, \quad l, i \in [1, q].$$

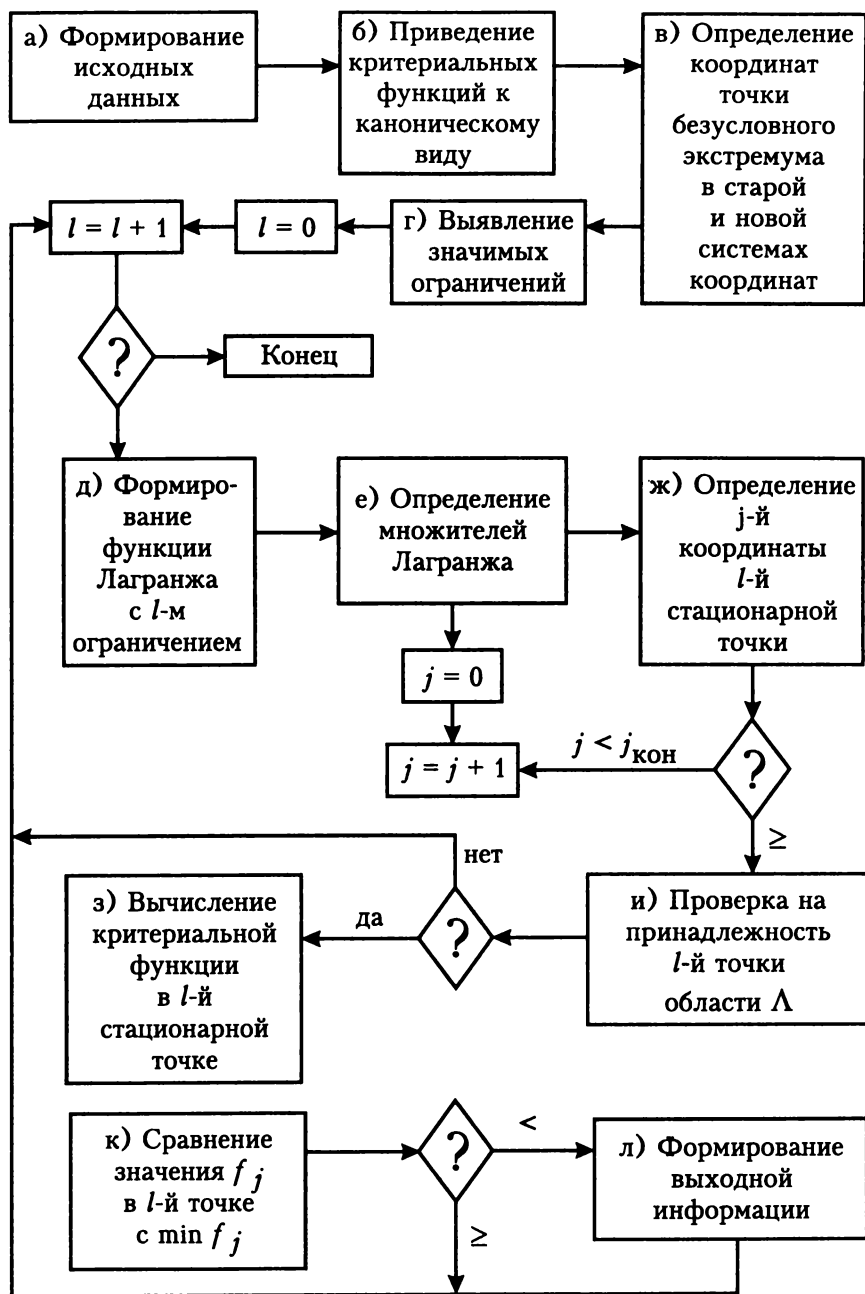


Рис. 3.5.2

в) В новой системе координат определяются координаты точки безусловного экстремума

$$\xi_i^* = \sum_l r_{li} y_l^*, \quad l, i \in [1, q], \quad (3.5.8)$$

по информации, полученной в п.а) настоящего алгоритма.

г) Выделяются существенные ограничения в исходной (см. п.б) предыдущего алгоритма) и в преобразованной системе координат.

$$g_j = \sum_i r_{ji} \xi_i - \bar{y}_j = 0, \quad i \in [1, q], j \in [1, q]. \quad (3.5.9)$$

д) Составляется функция Лагранжа (лагранжиан), соответствующая j -му существенному ограничению в преобразованной системе координат по аналогии с п. в) предыдущего алгоритма

$$L(\xi, \lambda) = \sum \mu_i \xi_i^2 + \sum_{j=1} \lambda_j \left(\sum_i r_{ji} \xi_i - \bar{y}_j \right), \quad j, i \in [1, q]. \quad (3.5.10)$$

е) По аналогии с п.г) предыдущего алгоритма формируются системы уравнений

$$\begin{cases} \frac{\partial L}{\partial \xi_i} = 2\mu_i \xi_i + \lambda_j r_{ji} = 0, \\ \frac{\partial L}{\partial \lambda_j} = \sum_i r_{ji} \xi_i - \bar{y}_j = 0 \end{cases} \quad (3.5.11)$$

ж) и решаются относительно неизвестных.

В отличие от системы (3.5.6), решение системы уравнений (3.5.11) можно получить в явном виде. Действительно, так как

$$\xi_i = -\lambda_j \frac{r_{ji}}{2\mu_i},$$

то последнее уравнение в системе (3.5.11) для j -го ограничения принимает вид

$$\lambda_j = -\frac{2\bar{y}_j}{\sum_i \frac{r_{ji}^2}{\mu_i}}, \quad j \in [1, q]. \quad (3.5.12)$$

Подставляя (3.5.12) в (3.5.11), получим соотношения для определения координат j -й условно оптимальной точки

$$\hat{\xi}_i = -\frac{2\bar{y}_j}{\sum_{k=1}^m \frac{\bar{r}_{jk}^2}{\mu_k}}, \quad \text{где } \bar{r}_{ji} = \frac{r_{jk}}{r_{ij}}, \quad \bar{\mu}_k = \frac{\mu_k}{\mu_i}, \quad j \in [1, q].$$

з) Вычисляются численные значения критериальной функции в тех условно оптимальных точках, которые принадлежат области допустимых решений

$$f_i = \sum_{j=1}^q \mu_j \hat{\xi}_{ij}^2, i \in [1, q], \quad (3.5.13)$$

и выбирается минимальное значение, определяющее оптимальную точку (п.и),к),л). Переход к старой системе координат осуществляется в соответствии с соотношением

$$\hat{y}_i = \sum_{k=1}^q r_{ik}^{-1} \hat{y}_k, i \in [1, q], \quad (3.5.14)$$

где r_{ik}^{-1} — элементы обратной матрицы R^{-1} .

Второй из предложенных алгоритмов существенно сокращает объем вычислительных операций, так как основной вычислительный ресурс тратится на однократное вычисление собственных значений и собственных векторов матрицы коэффициентов A критериальной полиномиальной функции, а также неоднократное обращение матрицы R — собственных векторов матрицы A .

3.6. Многокритериальный подход при обосновании технического облика сложной технической системы

Задача многокритериальной (векторной) оптимизации перспективных авиационно-космических систем относится к числу наиболее сложных и актуальных задач системотехники. В настоящее время существует довольно большое число подходов к решению этой задачи, освещенных, в частности, в [154, 155, 156, 157, 158, 159, 148, 160, 17, 161, 150, 4, 137, 138], а также в главах 1,2 настоящего издания.

Обзор показал, что исследовательские задачи, решаемые существующими методами, характерны, как правило, для заключительной стадии многоэтапного процесса подготовки, анализа и принятия решений, когда ситуация является четко формализованной. Однако в прикладных задачах, связанных с задачами развития и совершенствования сложных многоцелевых технических систем, проведение соответствующей формализации ситуации требует значительных усилий.

В предыдущих параграфах при обосновании системы критериев и общей структуры проведения исследований в определенной мере проведена такая формализация. Характерная особенность этой ситуации заключается в том, что в качестве формального оператора преобразования конкретного варианта тактико-технических характеристик (ТТХ) авиационно-космической системы (то есть конкретной альтернативы при выборе решения) в соответствующие этому варианту численные значения всех частных критериев (входящих в векторный

в) В новой системе координат определяются координаты точки безусловного экстремума

$$\xi_i^* = \sum_l r_{li} y_l^*, \quad l, i \in [1, q], \quad (3.5.8)$$

по информации, полученной в п.а) настоящего алгоритма.

г) Выделяются существенные ограничения в исходной (см. п.б) предыдущего алгоритма) и в преобразованной системе координат.

$$g_j = \sum_i r_{ji} \xi_i - \bar{y}_j = 0, \quad i \in [1, q], j \in [1, q]. \quad (3.5.9)$$

д) Составляется функция Лагранжа (лагранжиан), соответствующая j -му существенному ограничению в преобразованной системе координат по аналогии с п. в) предыдущего алгоритма

$$L(\xi, \lambda) = \sum \mu_i \xi_i^2 + \sum_{j=1} \lambda_j \left(\sum_i r_{ji} \xi_i - \bar{y}_j \right), \quad j, i \in [1, q]. \quad (3.5.10)$$

е) По аналогии с п.г) предыдущего алгоритма формируются системы уравнений

$$\begin{cases} \frac{\partial L}{\partial \xi_i} = 2\mu_i \xi_i + \lambda_j r_{ji} = 0, \\ \frac{\partial L}{\partial \lambda_j} = \sum_i r_{ji} \xi_i - \bar{y}_j = 0 \end{cases} \quad (3.5.11)$$

ж) и решаются относительно неизвестных.

В отличие от системы (3.5.6), решение системы уравнений (3.5.11) можно получить в явном виде. Действительно, так как

$$\xi_i = -\lambda_j \frac{r_{ji}}{2\mu_i},$$

то последнее уравнение в системе (3.5.11) для j -го ограничения принимает вид

$$\lambda_j = -\frac{2\bar{y}_j}{\sum_i \frac{r_{ji}^2}{\mu_i}}, \quad j \in [1, q]. \quad (3.5.12)$$

Подставляя (3.5.12) в (3.5.11), получим соотношения для определения координат j -й условно оптимальной точки

$$\hat{\xi}_i = -\frac{2\bar{y}_j}{\sum_{k=1}^m \frac{\bar{r}_{jk}^2}{\mu_k}}, \quad \text{где } \bar{r}_{ji} = \frac{r_{jk}}{r_{ij}}, \quad \bar{\mu}_k = \frac{\mu_k}{\mu_i}, \quad j \in [1, q].$$

з) Вычисляются численные значения критериальной функции в тех условно оптимальных точках, которые принадлежат области допустимых решений

$$f_i = \sum_{i=1}^q \mu_i \hat{\xi}_i^2, i \in [1, q], \quad (3.5.13)$$

и выбирается минимальное значение, определяющее оптимальную точку (п.и),к),л). Переход к старой системе координат осуществляется в соответствии с соотношением

$$\hat{y}_i = \sum_{k=1}^q r_{ik}^{-1} \hat{y}_k, i \in [1, q], \quad (3.5.14)$$

где r_{ik}^{-1} — элементы обратной матрицы R^{-1} .

Второй из предложенных алгоритмов существенно сокращает объем вычислительных операций, так как основной вычислительный ресурс тратится на однократное вычисление собственных значений и собственных векторов матрицы коэффициентов A критериальной полиномиальной функции, а также неоднократное обращение матрицы R — собственных векторов матрицы A .

3.6. Многокритериальный подход при обосновании технического облика сложной технической системы

Задача многокритериальной (векторной) оптимизации перспективных авиационно-космических систем относится к числу наиболее сложных и актуальных задач системотехники. В настоящее время существует довольно большое число подходов к решению этой задачи, освещенных, в частности, в [154, 155, 156, 157, 158, 159, 148, 160, 17, 161, 150, 4, 137, 138], а также в главах 1,2 настоящего издания.

Обзор показал, что исследовательские задачи, решаемые существующими методами, характерны, как правило, для заключительной стадии многоэтапного процесса подготовки, анализа и принятия решений, когда ситуация является четко формализованной. Однако в прикладных задачах, связанных с задачами развития и совершенствования сложных многоцелевых технических систем, проведение соответствующей формализации ситуации требует значительных усилий.

В предыдущих параграфах при обосновании системы критериев и общей структуры проведения исследований в определенной мере проведена такая формализация. Характерная особенность этой ситуации заключается в том, что в качестве формального оператора преобразования конкретного варианта тактико-технических характеристик (ТТХ) авиационно-космической системы (то есть конкретной альтернативы при выборе решения) в соответствующие этому варианту численные значения всех частных критериев (входящих в векторный

критерий) используется сложнейшая система интерактивных процедур, в основу которых положены имитационные модели. Эта система процедур ориентирована на проведение так называемых «проверочных расчетов», когда в качестве аргументов берут набор ТТХ АКС и параметров, характеризующих решаемую задачу, а в качестве функций — систему выбранных частных критериев. Решение обратной задачи (так называемых «проектировочных расчетов») даже при использовании только одного критерия сопряжено с существенно большими трудностями, обусловленными необходимостью широкого применения оптимизационных моделей. Но только в этом случае, когда под заданный (точнее допустимый) набор частных критериев формируется оптимальный облик АКС, может быть поставлена и решена первая из проблем векторной оптимизации — проблема выделения области эффективных решений (области Парето).

Ниже рассмотрен один из возможных подходов, обеспечивающих решение этой проблемы.

3.6.1. Методические предпосылки к формированию области существования эффективных (по Парето) авиационно-космических систем

В основу предлагаемого методического подхода формирования области существования паретооптимальных АКС положены методы регрессионного синтеза технического облика перспективных АКС и анализа результатов с использованием некоторых идей из линейной алгебры и теории матриц.

Применение методов прикладного статистического анализа (статистической выборки) к результатам синтеза АКС обеспечивает получение в явном виде совокупности критериальных функций (f_i), каждая из которых отображает зависимость i -го показателя эффективности от исследуемых ТТХ системы (y_1, y_2, \dots, y_q). Причем следует отметить, что все эти критериальные функции с достаточной степенью точности аппроксимируются структуризованной системой полиномов второй степени

$$f = \{ f_1, f_2, \dots, f_p, \dots, f_m \}; \quad (3.6.1)$$

$$f_{ih} = \sum_k \sum_l \alpha_{kl}^{ih} y_k y_l, \quad k = \overline{0, m}, \quad l = \overline{k, m},$$

где α_{kl}^{ih} — коэффициенты полинома, аппроксимирующего i -ю критериальную функцию в h -й области некоторого допустимого пространства H изменения ТТХ системы.

Здесь под «структуризованной системой» понимается такая их совокупность, при которой каждую из критериальных функций

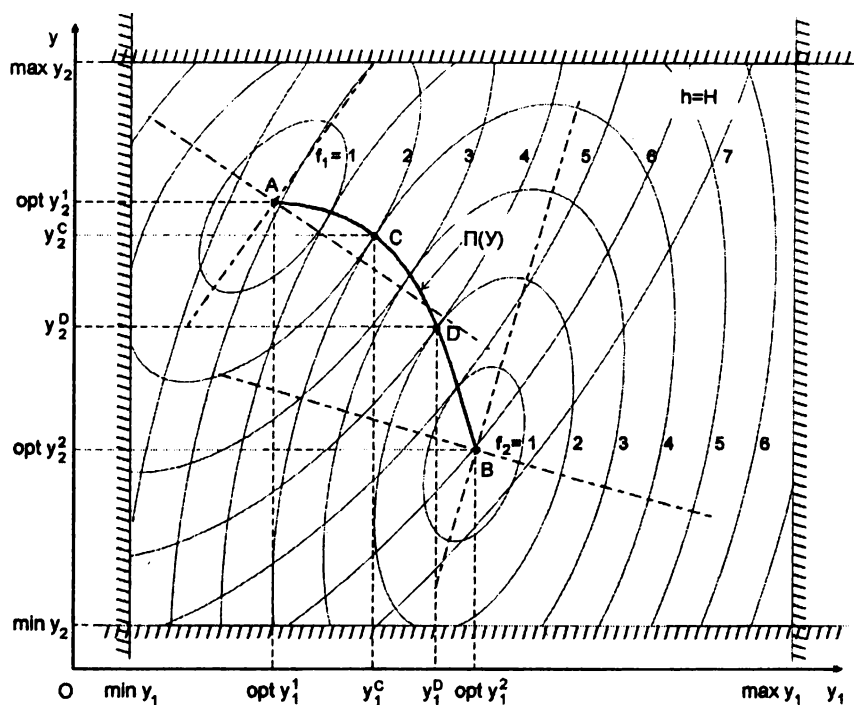


Рис. 3.6.1. Семейства исходных эллипсоидов

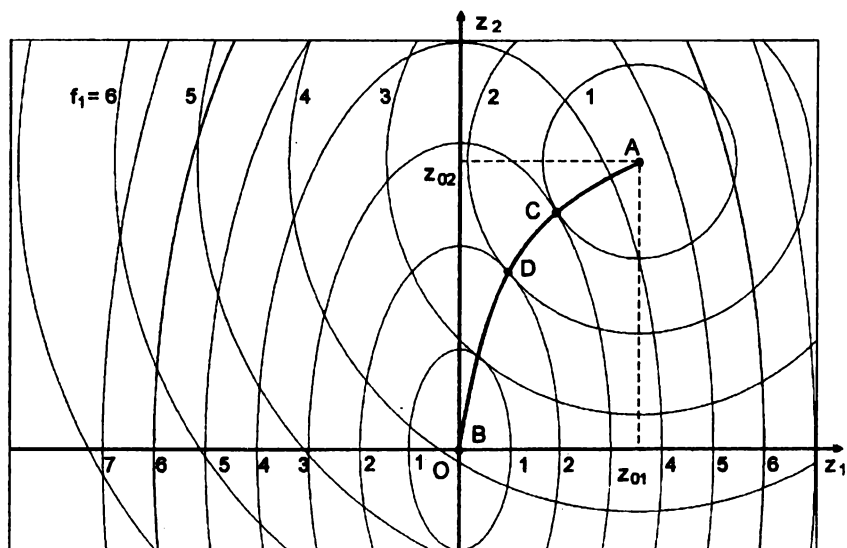


Рис. 3.6.2. Семейства «деформированных» эллипсоидов

допустимо использовать лишь в конкретной области исследуемого пространства ТТХ.

Рассмотрим наиболее простой двумерный случай. Пусть АКС описывается двумя ТТХ y_1 и y_2 , а сравнение возможных вариантов АКС осуществляется по двум ($m = 2$) критериям f_1 и f_2 , которые правомерно применять во всем диапазоне изменения характеристик y_1 и y_2 . Последнее допущение эквивалентно утверждению, что $h = H$. В этом случае (см. рис.3.6.1)

$$f_1 = a_{00}^1 + 2a_{01}^1 y_1 + 2a_{02}^1 y_2 + a_{11}^1 y_1^2 + 2a_{12}^1 y_1 y_2 + 2a_{22}^1 y_2^2,$$

$$f_2 = a_{00}^2 + 2a_{01}^2 y_1 + 2a_{02}^2 y_2 + a_{11}^2 y_1^2 + 2a_{12}^2 y_1 y_2 + 2a_{22}^2 y_2^2. \quad (3.6.2)$$

Здесь и далее верхние индексы у коэффициентов соответствуют порядковому номеру частного критерия, а нижние — номеру характеристик АКС.

Линии на рис.3.6.1 $f_1 = \text{const}$ и $f_2 = \text{const}$ — это линии безразличия или изокванты (линии равных эффективностей).

Для удобства дальнейших рассуждений приведем соотношения (3.6.2) к матричному виду

$$f_1 = A_0^1 + 2A_1^1 y + y^T A_2^1 y,$$

$$f_2 = A_0^2 + 2A_1^2 y + y^T A_2^2 y. \quad (3.6.3)$$

Здесь $y = [y_1 \ y_2]^T$,

$$A_0^1 = [a_{00}^1]; \quad A_0^2 = [a_{00}^2]; \quad A_1^1 = [a_{01}^1 \ a_{02}^1]; \quad A_1^2 = [a_{01}^2 \ a_{02}^2];$$

$$A_2^1 = \begin{bmatrix} a_{11}^1 & a_{12}^1 \\ a_{12}^1 & a_{22}^1 \end{bmatrix}; \quad A_2^2 = \begin{bmatrix} a_{11}^2 & a_{12}^2 \\ a_{12}^2 & a_{22}^2 \end{bmatrix}.$$

Используя правила матричного дифференцирования, имеем

$$\frac{df_1}{dy} = \left[\frac{df_1}{dy_1} \quad \frac{df_1}{dy_2} \right] = 2A_1^1 + y^T A_2^1;$$

$$\frac{df_2}{dy} = \left[\frac{df_2}{dy_1} \quad \frac{df_2}{dy_2} \right] = 2A_1^2 + y^T A_2^2. \quad (3.6.4)$$

Координаты безусловных экстремумов критериальных функций f_1 и f_2 определяются так:

$$\frac{df_1}{dy} = 0 \Leftrightarrow 2A_1^1 + y^T A_2^1 = 0 \Rightarrow \text{opt } y_1^T = -2A_1^1 (A_2^1)^{-1};$$

$$\frac{df_2}{dy} = 0 \Leftrightarrow 2A_1^2 + y^T A_2^2 = 0 \Rightarrow \text{opt } y^T = -2A_1^2 (A_2^2)^{-1}. \quad (3.6.5)$$

Кроме того, можно показать, что

$$\frac{d^2 f_1}{dy_1^2} = a_{11}^1, \quad \frac{d^2 f_2}{dy_2^2} = a_{22}^2.$$

В соответствии с критерием Сильвестра из положительной определенности симметричных матриц A_1^2 и A_2^2 следует, что

$$a_{11}^1 > 0, \quad a_{22}^2 > 0.$$

Значит $\frac{d^2 f_i}{dy_i^2} > 0$ и безусловные экстремумы критериальных функций f_i есть минимумы. Причем в соответствии с этим же критерием матрицы A_1^2 и A_2^2 невырожденные, то есть решение (3.6.5) существует и оно единственное.

Таким образом, варианты АКС с характеристиками, соответствующими т. А (opt y_1^1 ; opt y_2^1) и т. В (opt y_1^2 ; opt y_2^2), являются оптимальными по критериям f_1 и f_2 соответственно, если они принадлежат области допустимых решений.

В том случае, когда точки А или В не принадлежат области допустимых решений, требуется проведение дополнительных исследований, описанных в параграфе 3.5.

Рассмотрим вначале случай, когда критериальные поверхности $f_1 = \text{const}$ и $f_2 = \text{const}$ являются многомерными эллипсоидами, а точки А и В принадлежат области допустимых решений.

Можно показать, что при таком подходе множеству паретооптимальных вариантов АКС соответствует множество точек пространственной кривой АВ, которая является геометрическим местом точек соприкосновения линий второго порядка семейства f_1 с линиями, принадлежащими семейству f_2 . Действительно, рассмотрим множество вариантов АКС, отличающихся друг от друга по своим характеристикам y_1 и y_2 , например, $f_1 = \text{const}$. Из рис. 3.6.1 видно, что, например, при $f_1^C = 2$ лишь вариант, соответствующий т. С (с координатами (y_1^C, y_2^C)), обеспечивает минимальное значение f_2 . При другом значении f_1 , например, $f_1 = 4$, паретооптимальным вариантом АКС будет система, соответствующая т. Д (с координатами (y_1^D, y_2^D)) и обеспечивающая минимально возможное значение f_2 .

Можно также показать, что паретооптимальная линия АВ полностью расположена внутри области, ограниченной главными осями невырожденных семейств линий второго порядка f_1 и f_2 . Известно, что с помощью поворота координатных осей всегда можно добиться их параллельности главным осям семейства f_2 . Поэтому в повернутой

системе координат численное значение переменной y_1 всегда будет находиться в диапазоне:

$$[\text{opt } y_1^1, \text{opt } y_1^2].$$

Более того, при использовании еще и «растягивающих» преобразований системы координат (см. ниже формулы 3.6.13) численное значение всех паретооптимальных переменных Z_j находится внутри многомерного параллелепипеда:

$$[\text{opt } Z_j^1, \text{opt } Z_j^2], \forall j \in [1, q].$$

Таким образом, любому значению Z_1 (находящемуся в диапазоне $[\text{opt } Z_1^1, \text{opt } Z_1^2]$) соответствует вполне конкретное значение Z_2 (находящееся в диапазоне $[\text{opt } Z_2^1, \text{opt } Z_2^2]$), которое обеспечивает точке с координатами (Z_1, Z_2) свойство принадлежать области решений, эффективных по Парето:

$$\begin{aligned} \forall \{Z_1 \mid Z_1 \in [\text{opt } Z_1^1, \text{opt } Z_1^2]\} \exists \{Z_2 \mid Z_2 \in [\text{opt } Z_2^1, \text{opt } Z_2^2]\} \Rightarrow, \\ \Rightarrow (Z_1, Z_2) \in \Pi(Y), \end{aligned} \quad (3.6.6)$$

где $\Pi(Y) \subset H$ — область паретооптимальных решений.

В многомерном случае, когда размерность пространства равна q , а число критериев $i=2$, условие (3.6.6) принимает вид

$$\begin{aligned} \forall \{Z_1 \mid Z_1 \in [\text{opt } Z_1^1, \text{opt } Z_1^2]\} \exists \{Z_j \mid Z_j \in [\text{opt } Z_j^1, \text{opt } Z_j^2]\} \Rightarrow \\ \Rightarrow \{Z_j\} \in \Pi, \forall j = \overline{1, q}. \end{aligned} \quad (3.6.7)$$

В содержательных терминах последнее условие означает, что существует такое преобразование системы координат:

$$\{y_1, y_2, \dots, y\} \rightarrow \{Z_1, Z_2, \dots, Z_j\},$$

при реализации которого область эффективных (по Парето) решений находится внутри многомерного параллелепипеда, задаваемого соотношениями (3.6.7). Необходимо отметить, что эти соотношения в значительной степени сокращают область поиска решений, однако они не обеспечивают возможность выбора строго паретооптимальных решений.

Учитывая большую размерность практически интересных и важных задач по выбору П-орт решений, приходится отказываться от использования традиционных методов поисковой оптимизации даже внутри сформированного многомерного параллелепипеда, так как подучение хотя бы одного из множества П-орт АКС сопряжено со значительными затратами ресурсов современных ЭВМ. В то же время, для принятия обоснованных решений исследователь должен проанализировать достаточно представительное множество П-орт вариантов АКС.

Исходя из вышеизложенного, задачу выделения области компромиссов (эффективных по Парето решений) можно сформулировать

следующим образом: разработать эффективный вычислительный алгоритм, обеспечивающий формирование множества Π -орт вариантов АКС и оценку векторного критерия для каждого из анализируемых вариантов.

Прежде чем приступить к решению сформулированной задачи, необходимо отметить, что широко используемые в практике исследований методы поисковой оптимизации ориентированы на минимизацию (максимизацию) главного критерия. При этом остальные критерии либо не контролируются, либо выступают в качестве ограничений, причем в последнем случае численные значения ограничений устанавливаются весьма произвольно. Более того, во многих случаях такой подход приводит к тому, что множество допустимых решений становится пустым (если ограничения по дополнительным критериям являются завышенными), либо требования по этим ограничениям не реализуются.

В данной работе предпринята попытка разработать такой подход к решению задачи, при котором, во-первых, в пространстве ТТХ, АКК выявляется область паретооптимальных решений, а во-вторых, при заданных ограничениях на численное значение одного из двух критериев определяются основные ТТХ паретооптимального АКС, обеспечивающего экстремальное значение другого критерия.

3.6.2. Обоснование метода

Пусть критерии качества имеют вид

$$f_i(y) = \langle A_i y, y \rangle + \langle b_i, y \rangle + d_i, \quad i = \overline{1, m},$$

где A — матрица размеров $n \times n$, $b_i \in R^n$, $d_i \in R^n$, $i = \overline{1, m}$, $y \in R^n$.

Имеет место следующее утверждение, которое полностью характеризует паретооптимальное множество в этом случае.

Теорема 1. Множество Π такое, что

$$\Pi = \left\{ y \in R^n : \sum_{i=1}^m \lambda_i f'_i(y) = 0, \lambda_i \geq 0, i = \overline{1, m}; \sum_{i=1}^m \lambda_i = 1; \right.$$

$$\left. \min_{1 \leq i \leq m} (f''_i(y)z, z) \geq 0, z \in \left\{ z \in R^n : (f'_i(y)z) \geq 0, i = \overline{1, m} \right\} \right\}$$

— есть паретооптимальное множество.

Доказательство.

Так как y_0 — паретооптимальное решение, то система линейных неравенств

$$(f'_i(y_0), y) < 0, \quad i = \overline{1, m} \quad (3.6.8)$$

несовместна. Действительно, если предположить противное, то для точки \bar{y} , удовлетворяющей системе неравенств (3.6.8), существует $\varepsilon_0 > 0$ такое, что

$$f_i(y_0 + \varepsilon_0 \bar{y}) - f_i(y_0) = \varepsilon (f_i'(y_0), \bar{y}) + o(\varepsilon) < 0, \quad 0 < \varepsilon < \varepsilon_0, \quad i = \overline{1, m}.$$

Полученные неравенства противоречат тому, что y_0 — парето-оптимальное решение. Следовательно, система (3.6.8) несовместна.

Тогда в силу теоремы о линейных неравенствах [162] система однородных линейных уравнений

$$(\mu, f_i'(y_0)) = 0, \quad \text{где } f'(y_0) = (f_1'(y_0), \dots, f_m'(y_0))$$

имеет решение $\mu \leq 0$, т.е. существует $\mu_i \leq 0, \quad i = \overline{1, m}$;

$$\sum_{i=1}^m \mu_i f_i'(y_0) = 0$$

и при этом хотя бы одно $\mu_i < 0$. Следовательно, не ограничивая общности, можно считать, что $-\sum_{i=1}^m \mu_i = 1$. Переобозначая $\lambda_i = -\mu_i \geq 0$, имеем утверждение теоремы.

В предыдущем разделе было показано, что при числе критериев $i = 2$ множеству П-орт вариантов АКС соответствует множество точек пространства ТТХ АКС $\{y_1, y_2, \dots, y_i, \dots, y_q\}$, принадлежащих линии АВ.

В содержательных терминах идея решения задачи П-орт выбора ТТХ АКС заключается в определении уравнения кривой АВ в многомерном пространстве исследуемых тактико-технических характеристик. Выше отмечалось, что линия Парето (то есть кривая АВ) проходит через точки соприкосновения изоквант. Следовательно, в этих точках касательная и нормаль к изоквантам семейства f_1 совпадают с касательной и нормалью к изоквантам семейства f_2 , что позволяет сформировать систему уравнений вида:

$$\frac{y_1 - \xi_1}{df_1/dy_1} = \frac{y_2 - \xi_2}{df_1/dy_2} = \dots = \frac{y_q - \xi_q}{df_1/dy_q},$$

$$\frac{y_1 - \xi_1}{df_2/dy_1} = \frac{y_2 - \xi_2}{df_2/dy_2} = \dots = \frac{y_q - \xi_q}{df_2/dy_q},$$

где y_i — текущие координаты точки, принадлежащей нормали; ξ_i — координаты точки касания.

Из этих систем уравнений получим:

$$\frac{y_i - \xi_i}{y_j - \xi_j} = \frac{df_1/dy_i}{df_1/dy_j} = \dots = \frac{df_2/dy_i}{df_2/dy_j}.$$

Отсюда следует, что

$$\frac{y_i - \xi_i}{df_1/dy_i} = \frac{y_j - \xi_j}{df_1/dy_j} = \frac{y_i - \xi_i}{df_2/dy_i} = \frac{y_j - \xi_j}{df_2/dy_j}.$$

Данная система уравнений может быть представлена в следующем виде:

$$\frac{y_i - \xi_i}{df_1/dy_i} = \frac{y_j - \xi_j}{df_2/dy_j}, \quad \forall i \in [1, r]. \quad (3.6.9)$$

Решение этой системы уравнений в каждом конкретном случае задания коэффициентов полиномов (3.6.3) может быть получено численными методами, однако *получение результата в общем виде связано с определенными трудностями принципиального характера.*

Поэтому рассмотрим один из возможных подходов к консервативному преобразованию системы уравнений (3.6.9) и нахождению координат точек, принадлежащих линии Парето. Идею таких преобразований легко проиллюстрировать на примере, когда f_1 и f_2 являются невырожденными семействами линий второго порядка.

Известно, что любые полиномы второй степени типа (3.6.3) могут быть приведены к каноническому виду. Проследим процесс такого приведения на примере первого из указанных полиномов, которому соответствует следующая квадратичная форма:

$$a_{11}^1 y_1^2 + 2a_{12}^1 y_1 y_2 + a_{22}^1 y_2^2. \quad (3.6.10)$$

Сначала с помощью ортогональных преобразований приведем действительную форму к каноническому виду. При этом форма (3.6.10) примет вид

$$\lambda_1^1 \bar{y}_1^2 + \lambda_2^1 \bar{y}_2^2, \quad (3.6.11)$$

где λ_1^1 и λ_2^1 — корни характеристического уравнения матрицы A ; \bar{y}_j — переменные y в «повернутой» системе координат.

В этом случае полином (3.6.3) примет вид

$$f_1 = \lambda_1^1 \bar{y}_1^2 + \lambda_2^1 \bar{y}_2^2 + 2b_1^1 \bar{y}_1 + 2b_2^1 \bar{y}_2 + b_0^1.$$

Выделяя полные квадраты из последнего уравнения, получим:

$$f_1 = \lambda_1^1 \bar{Z}_1^2 + \lambda_2^1 \bar{Z}_2^2 + K^1, \quad (3.6.12)$$

где $\bar{Z}_j = y_j + \frac{b_j^1}{\lambda_j^1}$ — переменные в новой системе координат;

$$K^1 = b_0^1 - \frac{(b_1^1)^2}{\lambda_1^1} - \frac{(b_2^1)^2}{\lambda_2^1} = \frac{\det \Delta}{\det A_1}.$$

Известно также, что существует линейное преобразование, которое обеспечивает одновременное приведение 2-х квадратичных форм (одна из которых должна быть положительно определенная) к диагональному виду:

$$\begin{aligned} f_1 &= (Z_1 - Z_{01})^2 + (Z_2 - Z_{02})^2 + K^1, \\ f_2 &= \lambda_1 Z_1^2 + \lambda_2 Z_2^2 + K^2, \end{aligned} \quad (3.6.13)$$

где Z_{01} , Z_{02} — координаты центра линий семейства f_1 в новой системе координат.

При таком линейном преобразовании связь между старой и новой системами координат имеет следующий вид:

$$Z_j = \sum_i t_{ij} y_i, \quad i, j = \overline{1, q},$$

где t_{ij} — элементы матрицы T указанного преобразования.

Геометрически это означает, например, для двух квадратичных форм эллиптического типа, что существует такое преобразование системы координат (перенос, поворот и сжатие), при котором исходное семейство эллипсов $f_1 = \text{const}$ трансформируется в семейство кругов, а исходное семейство эллипсов $f_2 = \text{const}$ — в семейство деформированных эллипсов.

Учитывая, что уравнения (3.6.13) существенно проще уравнений (3.6.3), можно ожидать, что и система уравнений (3.6.9) будет более простой. Действительно, так как

$$\begin{cases} \frac{df_1}{dZ_1} = 2(Z_1 - Z_{01}); \\ \frac{df_2}{dZ_1} = 2\lambda_1 Z_1; \end{cases} \quad \begin{cases} \frac{df_1}{dZ_2} = 2(Z_2 - Z_{02}); \\ \frac{df_2}{dZ_2} = 2\lambda_2 Z_2, \end{cases}$$

то система уравнений (3.6.9) вырождается и принимает следующий вид:

$$Z_2 = \frac{Z_{02}}{I - \frac{\lambda_2}{\lambda_1} \left(I - \frac{Z_{01}}{Z_1} \right)}.$$

Можно показать, что в многомерном случае координаты точек, принадлежащих линии Парето, можно определить по аналогичной формуле:

$$Z_j = \frac{Z_{0j}}{I - \frac{\lambda_j}{\lambda_1} \left(I - \frac{Z_{01}}{Z_1} \right)}, \quad (3.6.14)$$

где Z_{0j} — j -я координата центра семейства линий $f_1 = \text{const}$ в новой системе координат; λ_j — собственные значения квадратичной формы f_2 .

Зная координаты центра семейства гипербол (Z_{0j}), собственные значения квадратичной формы $f_2(\lambda_j)$ и варьируя значения координаты Z_1 в диапазоне $[0, Z_{01}]$, можно вычислить остальные координаты точек, принадлежащих линии Парето. Применение обратных преобразований системы координат позволяет определять П-орт характеристики авиационных комплексов в исходной системе координат (более подробно об этом сказано в следующем разделе).

Необходимо отметить, что формула (3.6.14) применима не только в том случае, когда критериальные функции аппроксимированы полиномами эллиптического типа, но и тогда, когда критериальным поверхностям соответствуют квадратичные формы гиперболического типа.

Специфического подхода требует случай параболического представления поверхностей отклика. Однако, как показывают проведенные исследования, эта ситуация встречается достаточно редко и не представляет актуального практического интереса.

Из анализа формулы (3.6.14) следует, что проекции линии Парето на координатные плоскости ($Z_1 0 Z_j$) представляют собой равносторонние гиперболы, асимптоты которых параллельны осям координат.

Координаты центра гипербол можно определить по формулам:

$$Z_{1\Gamma} = Z_{01} \frac{\lambda_j}{\lambda_j - \lambda_1}; \quad Z_{j\Gamma} = Z_{0j} \frac{\lambda_1}{\lambda_1 - \lambda_j}. \quad (3.6.15)$$

На рис.3.6.3 показано положение проекции центра R равносторонней гиперболы на плоскость $Z_1 0 Z_2$, при этом часть одной из ее ветвей тождественна с линией Парето (AB).

Из этого рисунка видно, что проекция П-орт гиперболы (далее П-гиперболы) проходит через точки соприкосновения семейства критериальных сфер f_1 , центр которых находится в т. А, с семейством критериальных эллипсоидов f_2 с центром в т. В.

Напомним, что изображенные на рис.3.6.3 семейства f_1 и f_2 получены из исходных критериальных полиномов эллиптического типа путем их линейного преобразования. При таком же преобразовании критериальных полиномов гиперболического типа, как об этом сказано выше, картина остается аналогичной. Так, например, на рис.3.6.4 показано положение проекции на плоскость $Z_1 0 Z_2$ линий соприкосновения двух семейств критериальных гиперболоидов f_3 и f_4 , центры которых находятся в т. А и в т. В соответственно, а абсолютные величины собственных значений и собственных векторов этих гиперболоидов равны аналогичным показателям семейств эллипсоидов f_1 и f_2 (изображенных на рис.3.6.3). Из сопоставления этих рисунков видна идентичность положения проекции линии АВ на плоскость $Z_1 0 Z_2$.

В том случае, когда семейство f_5 описывается уравнением эллиптического типа, а семейство f_6 — уравнением гиперболического типа,

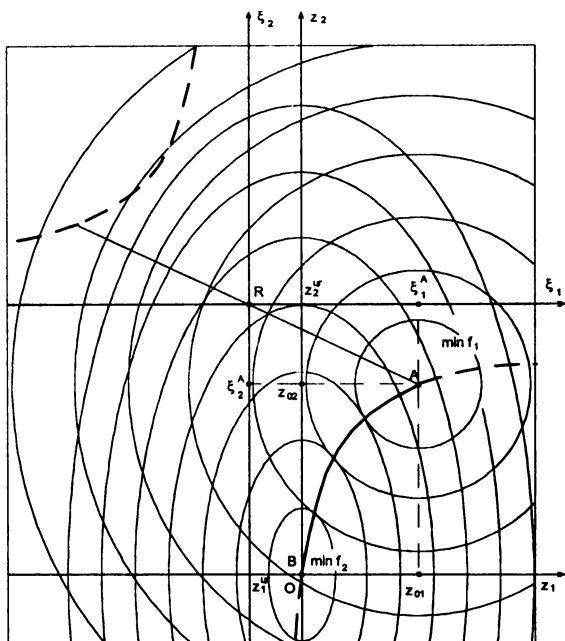


Рис. 3.6.3

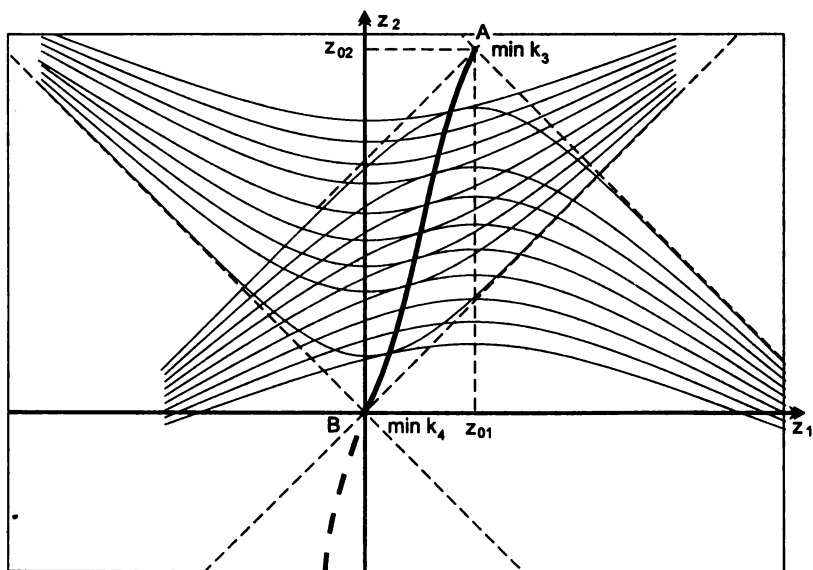


Рис. 3.6.4

картина протекания П-гиперболы между точками А и В существенно изменяется, так как эти точки принадлежат разным ее ветвям.

Так, на рис.3.6.5 приведено положение двух ветвей гиперболы, проходящей через точки А и В. Видно, что П-орт область состоит из множества точек линии АС, лежащей на одной из ветвей П-гиперболы. Удивительным, на первый взгляд, кажется то обстоятельство, что т. В, являющаяся центром критериальных поверхностей семейства f_6 , не принадлежит области эффективных решений. Однако, если учесть, что эта т. В доминируется точкой С (имеющей, как и точка В, экстремальное значение по критерию f_6 , но превосходящая последнюю по критерию f_5), становится понятной такая конфигурация области П-орт решений. Легко понять, что решение этой П-орт области за счет множества точек отрезка прямой ВС обеспечивает получение множества слабоэффективных решений (оптимальных по Слейтеру).

Итак, установлено, что при полиномиальном (эллиптического и/или гиперболического типов) описании двух критериальных поверхностей множество эффективных по Парето решений является собственным подмножеством множества точек П-гиперболы, координаты которых определяются соотношением (3.6.14).

Таким образом, это соотношение обеспечивает решение первой части задачи, сформулированной в параграфе 3.6, а именно: разработан методический подход и алгоритм решения задачи формирования области паретооптимальных вариантов АКС.

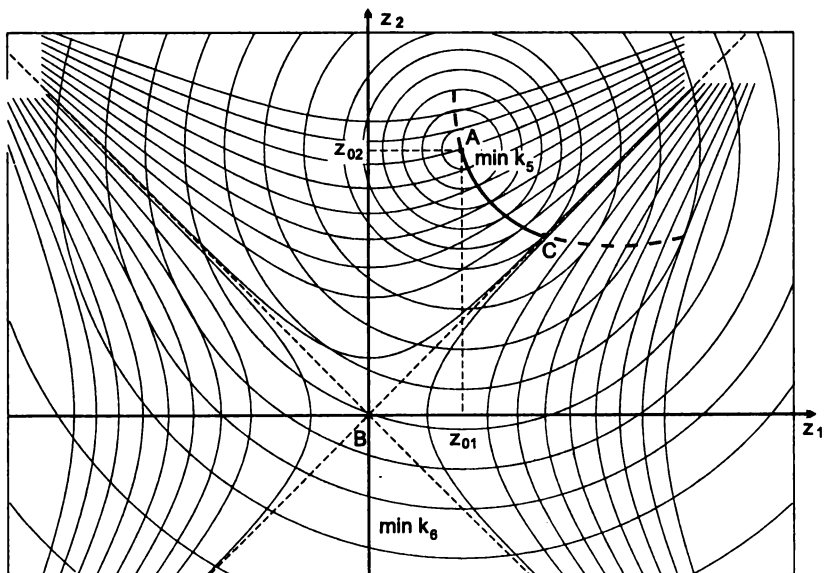


Рис. 3.6.5

3.6.3. Обратная задача многокритериальной оптимизации

Описанный в параграфах 3.6.1, 3.6.2 методический подход обеспечивает решение прямой задачи двухкритериальной оптимизации, когда по заданному значению одной из характеристик АКС определяются остальные паретооптимальные ТТХ и соответствующие этому варианту АКС численные значения обоих критериев эффективности. Однако в ходе исследований практический интерес представляет обратная постановка задачи, когда по заданному значению одного из критериев эффективности необходимо определить облик такого АКС, который обеспечивал бы экстремальное (для определенности – минимальное значение) другого критерия:

$$\begin{cases} \text{opt}\{y\} = \arg \min_{y \in \Pi(y)} f_2(f_1, \{y\}), \\ f_1 = \text{const}, \end{cases} \quad (3.6.16)$$

где $\Pi(y)$ – область П-опт решений.

Рассмотрим случай, когда точки А и В принадлежат области допустимых решений. При этом их координаты определяются соотношением типа (3.6.5). Напомним, что т.А соответствует оптимальному по критерию f_1 варианту АКС, а т.В – другому варианту АКС, оптимальному по критерию f_2 . Численное значение критериев в любой точке допустимого преобразованного пространства ТТХ определяется по формулам, аналогичным (3.6.13):

$$\begin{aligned} f_1 &= \sum_{j=1}^J (Z_j - Z_{0j})^2 + k_1, \\ f_2 &= \sum_{j=1}^J \lambda_j Z_j^2 + k_2. \end{aligned} \quad (3.6.17)$$

В соответствии с формулировкой обратной задачи (3.6.16) численное значение критерия f_1 принимается постоянным. Однако любому заданному значению f_1 (см.рис.3.6.3) соответствует множество вариантов АКС, отличающихся друг от друга своими ТТХ и лежащих на поверхности гиперболы радиусом $\sqrt{f_1 - k_1}$ с центром в точке А, имеющей координаты $(Z_{01}, Z_{02}, \dots, Z_{0j}, \dots, Z_{0J})$. Кроме того, показано, что П-гипербола характеризуется соотношением (3.6.14) и позволяет определить координаты точки паретооптимальной области при заданном значении Z_1 :

$$Z_j = \frac{Z_{0j}}{I - \frac{\lambda_j}{\lambda} \left(I - \frac{Z_{01}}{Z} \right)}.$$

Подставляя эту формулу в (3.6.17), получим:

$$f_1 = (Z_1 - Z_{01})^2 \sum_{j=1}^J \frac{\lambda_j^2 Z_{0j}^2}{[Z_1(\lambda_1 - \lambda_j) - Z_{0j} \lambda_j]^2} + k_1. \quad (3.6.18)$$

Последнее уравнение относится к классу алгебраических уравнений четвертой степени с одним неизвестным, которое может быть решено в общем виде (например, методом Декарта-Эйлера либо методом последовательных приближений). Следовательно, из (3.6.18) можно получить:

$$Z_1 = f(f_1, k_1, \lambda_j, Z_{0j}). \quad (3.6.18a)$$

Зная численное значение Z и используя зависимость (3.6.14): $Z_j = Z_j(Y_1)$, можно определить численное значение f_2 по формуле (3.6.17). Так как все вычисления проводились для точек, принадлежащих П-гиперболе, то полученное значение f_2 с необходимостью является минимально возможным, а полученные значения $(Z_1, Z_2, \dots, Z_j, \dots, Z_j)$ являются оптимальными. Используя обратное преобразование системы координат, найдем оптимальный облик АКС — $\text{opt}\{y\}$, который соответствует заданному значению $f_1 = \text{const}$ и минимальному значению f_2 .

$$y_j = \sum_i C_{ij} y_i, \quad i, j = \overline{1, J}, \quad (3.6.19)$$

где C_{ij} — элементы матрицы $C = T^{-1}$, обратной матрице T преобразования двух квадратичных форм к диагональному виду.

Таким образом, предложенный подход обеспечивает эффективное в вычислительном плане решение обратной задачи (3.6.16) двухкритериальной оптимизации при условии допустимости квадратичной аппроксимации исследуемых критериальных функций.

3.6.4. Реализация метода

Для реализации методических подходов, изложенных в предыдущих разделах в виде вычислительных алгоритмов и стандартных программ, была разработана и реализована на ЭВМ процедура ZMS, блок-схема которой приведена на рис.3.6.6.

Данная процедура предназначена для решения прямой задачи многокритериальной оптимизации, когда по заданному значению одного показателя из семейства ТЭП или ТТХ системы (обычно обозначаемого y_1) определяются другие характеристики из области Парето и соответствующие наилучшим паретооптимальным значениям величины критериев эффективности.

Исходные данные по критериальным функциям f_1 и f_2 согласно формуле (3.6.3) представляются в виде двух матриц A_1^1 и A_2^2

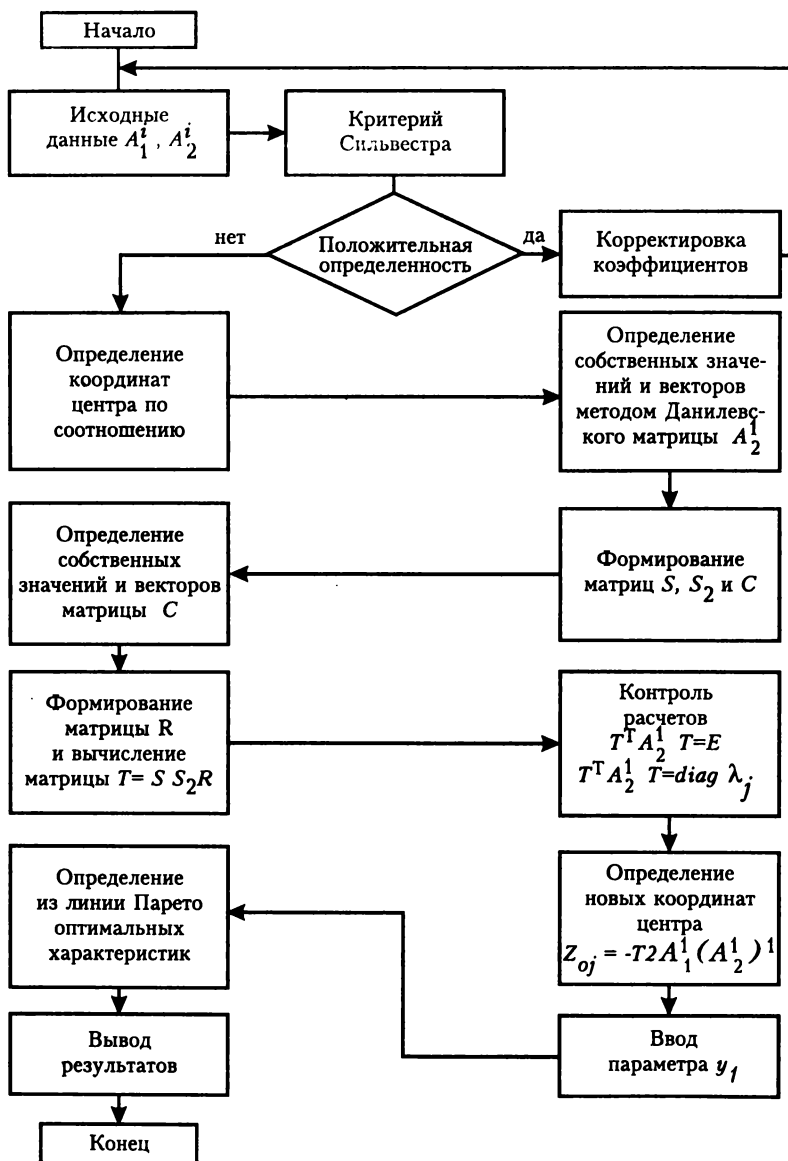


Рис. 3.6.6

соответствующих квадратичных форм. Размерность этих матриц определяется числом оптимизируемых ТТХ системы.

Далее, с помощью стандартной процедуры SLV, реализующей критерий Сильвестра, оценивается положительная определенность квадратичных форм. Неположительность формы служит основанием для вывода либо о неправильном выборе критериальной функции, либо об ошибках ввода и необходимости соответствующей корректировки.

После выполнения критерия Сильвестра, с помощью стандартной процедуры DAN, реализующей метод Данилевского, происходит определение собственных векторов и собственных значений матриц A_2^1 и A_2^2 .

Далее осуществляется поиск матрицы линейного преобразования T такой, что критериальные функции в новой системе координат представляются гиперсферами и эллипсоидами (формулы 3.6.14).

Для этого определяется матрица

$$C = S_2^T S^T A_2 S S_2,$$

где

$$S_2 = \begin{vmatrix} \frac{1}{\sqrt{\lambda_2}} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{\sqrt{\lambda_2}} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{\sqrt{\lambda_2'}} \end{vmatrix} \quad - \quad \text{диагональная матрица,}$$

λ_i — собственные значения матрицы A_2^1 ; $S = [S_1^1 \ S_2^1 \ \dots \ S_J^1]$ — матрица собственных векторов матрицы A_2^1 ; T — символ транспонирования, для которой вновь с помощью процедуры DAN определяются собственные вектора и формируется соответствующая матрица

$$R = [C_1, C_2, \dots, C_J].$$

После того формируется собственно искомая матрица T :

$$T = S S_2 R,$$

осуществляющая одновременный перевод матриц A_2^1 и A_2^2 к диагональному виду

$$T^T A_2^1 T = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & 1 & & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & & 1 \end{vmatrix}, \quad T^T A_2^2 T = \begin{vmatrix} \lambda_1 & 0 & 0 & & 0 \\ 0 & \lambda_2 & 0 & & 0 \\ 0 & 0 & \lambda_3 & \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 & 0 & 0 & & \lambda_J \end{vmatrix}.$$

В этом случае критериальные функции принимают вид (3.6.14):

$$f_1 = (Z_1 - Z_{01})^2 + (Z_1 - Z_{02})^2 + \dots + (Z_1 - Z_{0J})^2 + k_1,$$

$$f_2 = \lambda_1 Z_1^2 + \lambda_2 Z_2^2 + \dots + \lambda_J Z_J^2 + k_2,$$

где J — число оптимизируемых ТТХ системы;

Z_j — переменные в новой системе координат;

Z_{0j} — координаты центра критериальной гиперболы;

k_1 — экстремальное значение критерия f_1 в центре гиперболы;

k_2 — экстремальное значение критерия f_2 в центре гиперэллипсоида ($Z_{0j} = 0$).

Переход от старой системы координат (y_1, y_2, \dots, y_J) к новой (Z_1, Z_2, \dots, Z_J) осуществляется линейным преобразованием

$$Z = T Y$$

и, в частности, координаты центра гиперболы, определенные по формуле (3.6.5)

$$y_{0j} = -2 A_1^1 (A_2^1)^{-1},$$

пересчитываются в новой системе координат

$$Z_{0j} = -T^2 A_1^1 (A_2^1)^{-1}.$$

Далее подсчитываются значения k_1 и k_2 по формулам (3.6.2) в новой системе координат и из уравнения линии Парето по заданной характеристике y_1 определяются паретооптимальный набор ТЭП или ТТХ системы и соответствующие значения критериев эффективности. Таким образом реализуется решение прямой задачи двухкритериальной оптимизации.

Обратная задача, когда по заданному значению одного из критериев необходимо определить облик АКС, при котором обеспечивается экстремальное (для определенности минимальное) значение другого критерия, алгоритмизирована процедурой ZSM, блок-схема представлена на рис.3.6.7.

В соответствии с методическим подходом, изложенным в параграфе 3.6.1, вначале по процедуре ZMS определяются параметры k_1 , k_2 , Z_{0j} , T , λ_j , которые используются для ввода параметров f_1 (см. соотношения 3.6.18). Далее по соотношению (3.6.18), (3.6.18а), (3.6.14) и (3.6.17) определяются значения Z_j и f_2 . После перехода к исходной системе координат определяется оптимальный облик АКС, который соответствует заданному значению $f_1 = \text{const}$ и минимизированному значению f_2 .

Рассмотренные процедуры ZMS и ZSM, реализующие алгоритмы прямого и обратного синтеза, оформлены как стандартные и использовались при решении задач многокритериальной оптимизации технического облика АКС «Связь» при реализации заданных целевых программ «Попередження», «Сузір'я» и «Ариадна».

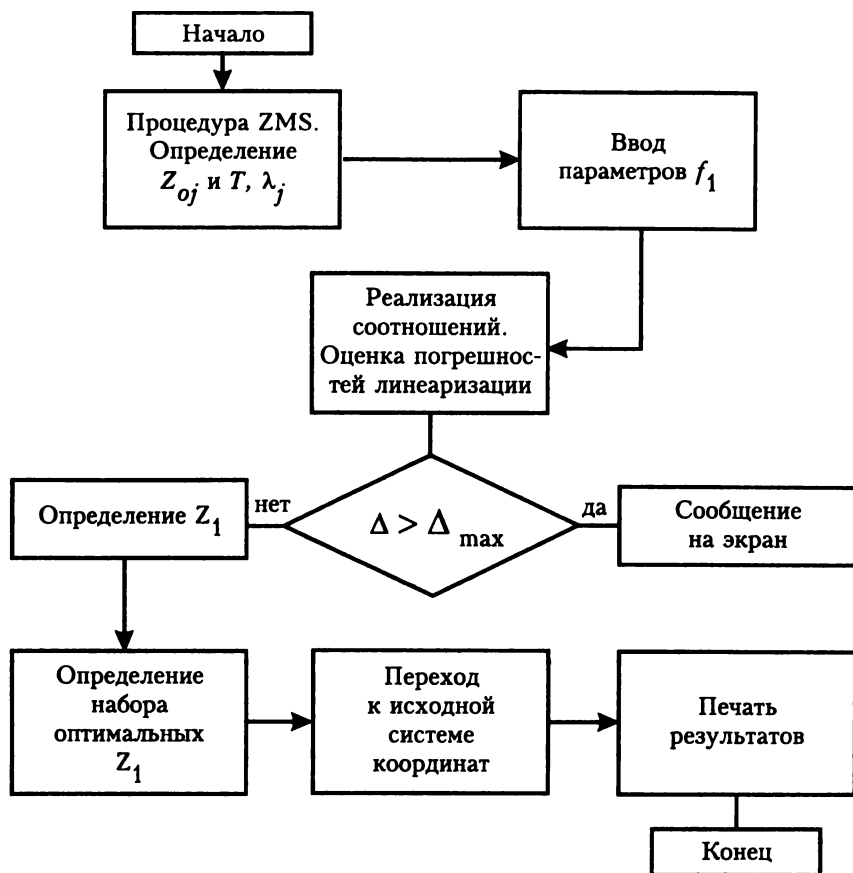


Рис. 3.6.7

Иерархия и диапазоны изменения характеристик АКРК, определяющих «номинальный облик», имеют вид

1. масса выводимой полезной нагрузки $y_1 = (0,3 - 3,0)$ т;
2. масса одноразовых элементов системы (кратность применения первой ступени равна 5) $y_2 = (44 - 63)$ т;
3. масса заправляемого топлива (только для СН с учетом дозаправки) $y_3 = (60 - 180)$ т;
4. темп расходования летного ресурса $y_4 = (5,0 - 120)$ час/год;
5. угол наклона траектории в момент разделения $y_5 = (10 - 15)$ град;

Стоимостные показатели данных концептуальных ТТХ при этом выбирались следующими: а) цена топлива — 0,023 усл. ед. за тонну; б) удельная стоимость выведения одной тонны полезной нагрузки —

1,3 усл. ед.; в) удельная стоимость одноразовых элементов — 0,8 усл. ед.; г) стоимость одного часа летного ресурса системы — 2,1 усл. ед.; д) удельная стоимость обеспечения одного градуса Θ — 0,16 усл. ед. При этих ТЭП оценочные значения концептуальных ТТХ «номинальной» системы и критерия экономической эффективности представлены в табл.3.6.1. Для комплекса «Попередження», учитывая его специфику, иерархия и диапазоны изменения концептуальных ТТХ системы, а также ее оценочные значения и значения критерия эффективности решения РЗ «Попередження» видны из табл.3.6.2.

Таблица 3.6.1

№ опыта	ТТХ системы					$S_{эз}$
	y_1	y_2	y_3	y_4	y_5	
1	2	3	4	5	6	7
1	0,3	44	60	5,0	10	3,139
2	0,3	44	60	5,0	15	3,615
.....						
31	3,0	63	180	120	10	19,973
32	3,0	63	180	120	15	20,604

Таблица 3.6.2

№ опыта	ТТХ системы					$S_{рз-п}$
	y_1	y_5	y_3	y_2	y_4	
1	2	3	4	5	6	7
1	1,5	10	60	44	5	2,435
2	1,5	10	60	44	10	2,814
.....						
31	2,0	15	180	63	5	3,865
32	2,0	15	180	63	10	3,879

Анализ критериальных поверхностей показал, что функциям $S_{эз}$ и $S_{рз-п}$ соответствуют многомерные эллипсоиды, центры которых расположены в точках А и В с координатами т. А (0,48; 31; 72; 16; 9); т. В (1,8; 45; 177; 8,4; 15).

В табл.3.6.3 приведены варианты решения прямой задачи двухкритериальной паретооптимизации технического облика АКРК при выполнении РЗ «Попередження».

Таблица 3.6.3

№ п/п	Оптимизируемые ТТХ					Критерии	
	y_1	y_2	y_3	y_4	y_5	$S_{эз}$	$S_{рз}$
1	1,5	45,8	79,2	8,1	10,1	14,29	2,7
2	1,6	47,3	88,6	8,1	11,2	13,6	2,89
3	1,7	47,5	89,3	7,8	13,4	10,8	2,94
4	1,8	48,7	98,7	7,2	14,1	9,71	3,14
5	1,9	51,5	111,4	5,0	14,2	8,16	3,32
6	2,0	52,4	123,7	6,4	14,7	4,32	3,87

Аналогичные по смыслу результаты получены при оптимизации облика АКС для выполнения РЗ «Сузирья» и «Ариадна».

По полученным данным можно рассчитать основные ТЭП системы (сформировать ее облик) оптимальным в смысле Парето образом по совокупности двух критериев: критерию экономической и целевой эффективности.

ГЛАВА 4

Адаптивные эргатические системы управления

4.1. Понятие адаптивных систем управления

Под адаптивной системой управления понимается система, предназначенная для функционирования в условиях неопределенности, в которой для уменьшения степени неопределенности и достижения заданных показателей качества процессов управления осуществляется целенаправленное принудительное изменение параметров и структуры устройства управления на основе более полного использования текущей информации.

Рассмотрим основные подходы, применяемые для построения технических систем адаптивного управления, и выделим наиболее характерные признаки деления принципов технической адаптации [96-103].

По глубине априорной неопределенности все многообразие технических адаптивных систем управления делится на два наиболее существенных класса.

1. Адаптивные системы с перестраиваемыми параметрами регулятора при неизменной его структуре.

2. Адаптивные системы с перестраиваемыми параметрами и изменяемой структурой регулятора.

По организации процесса адаптации можно выделить еще два больших класса адаптивных систем управления.

1. Беспойсковые адаптивные системы, в которых информация о переменных параметрах извлекается из естественно циркулирующих сигналов в основном контуре, а процесс адаптации основан на использовании некоторых необходимых (достаточных) условий требуемого качества управления.

2. Поисковые адаптивные системы, в которых для определения требуемого направления изменения параметров регулятора организуются специальные поисковые движения этих параметров, а процесс адаптации основан на итеративном движении к достижению требуемого качества управления.

Анализ работ в области теории адаптивного управления показал, что в настоящее время для задач управления летательными аппаратами (ЛА) наибольшее развитие получили методы параметрической адаптации.

Главной отличительной особенностью любой беспойсковой адаптивной системы управления является наличие основного и вспомогательного контуров управления. Основной контур содержит в себе элементы, позволяющие достичь требуемой цели управления. В свою очередь, вспомогательный контур осуществляет настройку параметров регулятора основного контура с целью обеспечения заданного качества его работы даже при нестационарных характеристиках объекта управления.

В соответствии с особенностями организации вспомогательного контура в теории построения беспойсковых адаптивных систем управления различают две основные схемы:

- схему прямого адаптивного управления;
- схему непрямого адаптивного управления.

Рассмотрим отличительные особенности этих схем организации адаптивных систем управления.

Обобщенная структурная схема беспойсковой системы прямого адаптивного управления приведена на рис. 4.1.1, где обозначены ОУ — объект управления, Р — регулятор, М — модель, УА — устройство адаптации, x — выходная координата модели, ξ — рассогласование, k — перестраиваемый параметр регулятора, y — управляющее воздействие, f — возмущение. Объект и регулятор образуют основной контур управления. Модель и устройство адаптации образуют вспомогательный контур управления.

Отличительная особенность прямого адаптивного управления состоит в том, что в процессе работы системы измеряются некоторые

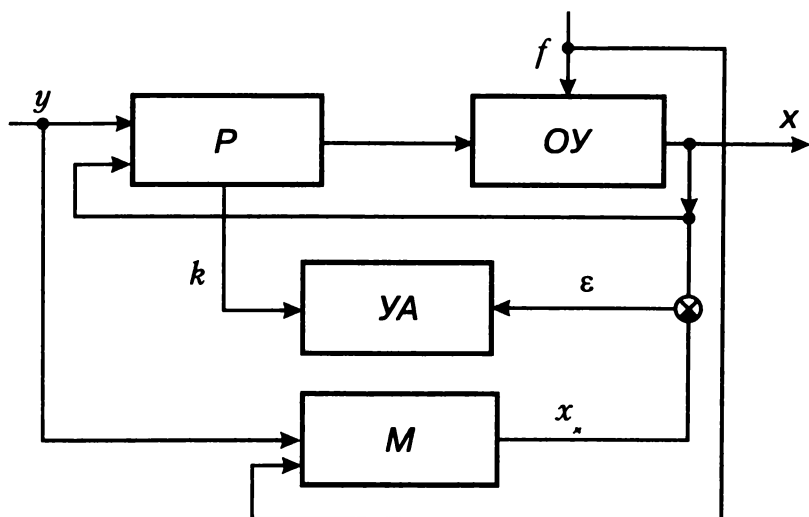


Рис. 4.1.1

характеристики эталонной модели и на основании их рассогласования с характеристиками регулятора осуществляется перестройка его параметров с целью обнуления этого рассогласования. Поэтому на практике адаптивные системы, построенные по такой схеме, называют системами с эталонной моделью. При этом эталонные модели, используемые в системах прямого адаптивного управления, определяют их требуемое качество. В практике проектирования адаптивных систем управления наибольшее распространение нашли эталонные модели, описываемые дифференциальными уравнениями невысокого порядка с постоянными коэффициентами [100]. Необходимо заметить, что особенно сложно решается задача выбора эталонных моделей для адаптивных систем, включающих в себя человека-оператора.

Анализ работ [96,100,102,103], посвященных вопросам синтеза беспоисковых систем прямого адаптивного управления, позволяет выделить два основных этапа:

I этап — синтез обобщенного настраиваемого объекта, модель которого соответствует эталонной;

II этап — синтез управления обобщенным настраиваемым объектом.

Основное достоинство беспоисковых систем прямого адаптивного управления состоит в простоте их практической реализации, а недостаток связан с узким диапазоном адаптации, ограниченными характеристиками эталонной модели.

В отличие от систем прямого адаптивного управления, схема систем непрямого адаптивного управления предполагает выполнение трех (в общем случае взаимосвязанных) процедур:

- определение динамических характеристик управляемого объекта в процессе его функционирования (идентификация);
- оценивание состояния управляемого объекта (оценивание);
- формирование управляющих сигналов с использованием информации, получаемой с помощью первых двух процедур.

С учетом этого обобщенная структурная схема беспойсковой системы непрямого адаптивного управления, приведенная на рис. 4.1.2, включает в себя, кроме уже известных элементов, идентификатор (И). После процедур идентификации и оценивания в устройстве адаптации вычисляются параметры регулятора k , обеспечивающие равенство коэффициентов замкнутой системы a коэффициентам эталонной модели C_M . Модель в этом случае называют неявной, поскольку не требуется ее реализация в виде некоторого физического звена. Иногда в литературе системы рассматриваемого типа называют беспойсковыми адаптивными системами управления с настраиваемой моделью.

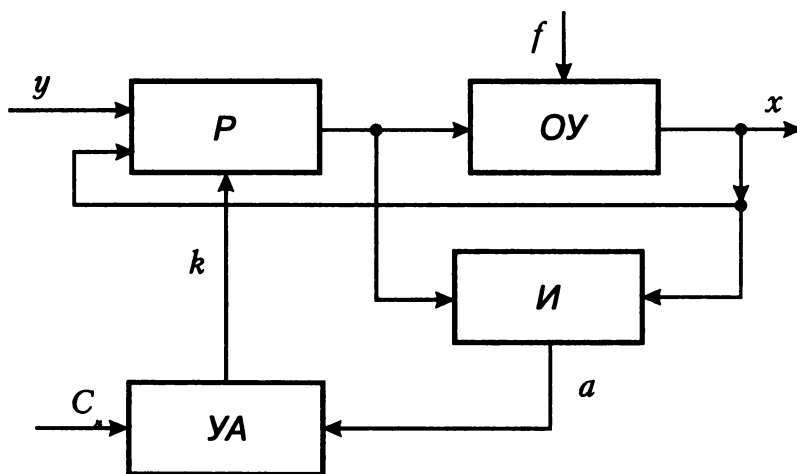


Рис. 4.1.2

Главная проблема построения систем непрямого адаптивного управления связана с реализацией процедур оценивания и идентификации за время, соизмеримое с временем реальных динамических процессов, протекающих в системе.

Наиболее развитым видом систем непрямого адаптивного управления являются адаптивные оптимальные системы, которые сочетают высокую приспособляемость к условиям функционирования с опти-

мизацией заданных свойств системы. Анализ большинства работ в этой области [96,98,99,102,104] позволяет сформулировать следующие основные этапы синтеза таких систем.

1. Формулирование критериев качества.
2. Формализация математической модели объекта управления.
3. Определение оптимальных законов управления.
4. Построение алгоритмов настройки параметров оптимальных законов управления.

В ряде работ предлагается объединить последние два этапа в один и реализовать его в процессе функционирования системы. Такой подход получил название совмещенного синтеза. В этом случае основными этапами предварительного синтеза системы являются этапы формирования критерия оптимальности и математической модели объекта управления.

Обобщая рассмотрение систем непрямого адаптивного управления, необходимо сделать следующие выводы о современном состоянии и исследуемых путях построения таких систем [98].

1. В основе лежит концепция совмещения процедур идентификации, оценивания и управления.

2. Для формализации математических моделей ЛА используются, как правило, линеаризованные дифференциальные уравнения, описывающие изолированные продольное и боковое движения.

3. Процедура оценивания реализуется на основе фильтра Калмана.

4. Процедура идентификации реализуется с помощью алгоритмов, построенных на основе метода наименьших квадратов.

5. Для синтеза алгоритмов оптимального управления наибольшее распространение получили методы аналитического конструирования регуляторов.

4.2. Общая задача оптимального адаптивного управления

Обсуждение задачи оптимального адаптивного управления с единой точки зрения возможно только при наличии некоторого обобщенного понятия оптимального адаптивного управления и математического аппарата, адекватного этому понятию.

Для формализации понятия оптимального адаптивного управления и постановки задачи синтеза воспользуемся математическим аппаратом теории оптимального управления.

Рассмотрим уравнение, которое в самом общем случае может описывать динамический объект управления,

$$\dot{x} = f(x, u, t); \quad x(t_0) = x_0; \quad t_0 \geq t, \quad (4.2.1)$$

где x — n -мерный вектор состояния; u — m -мерный вектор управления; $f(\cdot)$ — n -мерная векторная функция; t — текущее время.

На векторы состояния и управления наложены ограничения

$$x \in R^n; \quad u \in R^m. \quad (4.2.2)$$

Векторная функция $f(\cdot)$ векторных аргументов x и u и скалярного аргумента t считается заданной и принадлежащей некоторому классу функций, допускающему существование решения (4.2.1) во всем пространстве состояний.

Пусть задана некоторая неотрицательная функция f_0 векторных аргументов x и u и скалярного аргумента t , которая характеризует требования, предъявляемые к траекториям управляемого процесса (4.2.1). Тогда задача оптимального управления может формулироваться как задача оптимизации интегрального функционала качества следующего вида:

$$\Phi = \int_{t_0}^{t_1} f_0(x, u, t) dt, \quad (4.2.3)$$

на траектории движения объекта (4.2.1).

Данная задача известна в теории оптимального управления как задача аналитического конструирования оптимальных регуляторов (АКОР) и формализуется, как правило, следующим образом:

$$\Phi = \min_{u \in R^m}. \quad (4.2.4)$$

Решение таких задач осуществляется методами АКОР [96, 110—112].

Адаптивный вариант постановки задачи оптимального управления для динамического объекта (4.2.1) означает, что рассматриваемое уравнение содержит неизвестные параметры и функции и нет достаточной априорной информации, на которую можно опереться, чтобы заранее рассчитать оптимальный закон управления.

С целью формализации задачи оптимального адаптивного управления наряду с понятием объекта управления будем использовать понятие управляемого процесса для данного объекта [96]. Так, если динамический объект управления описывается в общем случае уравнением (4.2.1), то управляемый процесс, протекающий в этом объекте, будет описываться решением данного уравнения при определенных начальных условиях и определенном векторе управления.

Следовательно, для некоторого заданного множества начальных условий и заданного множества управлений вместо одного процесса $x(t)$ можно рассмотреть целый класс управляемых процессов $X = \{x(t)\}$.

Кроме того, в общем случае множество целей управления заданных для объекта управления (4.2.1), можно определить классом функционалов $\Phi = \{\phi(t)\}$, оптимизируемых на траекториях управляемых процессов из X , каждый из которых характеризует определенную задачу управления.

Используя эти понятия, можно сформулировать задачу оптимального адаптивного управления и формализовать ее. Итак, пусть задана некоторая цель управления, относящаяся к произвольной паре $(x(t), \phi(t))$ из множества (X, Φ) . Оптимальным адаптивным управлением будет называться управление u , которое всякую пару $(x(t), \phi(t)) \in (X, \Phi)$ приведет к назначенной цели оптимальным образом.

Данную задачу можно формализовать следующим образом:

$$\Phi = \min_{u \in R^m} ; \quad \forall (x(t), \phi(t)) \in X * \Phi. \quad (4.2.5)$$

Другими словами, необходимо отметить, что адаптивный вариант задачи оптимального управления предполагает ее решение на всем классе объектов и функционалов. При этом в ходе реализации управления, вообще говоря, остается неизвестным, каким процессом из X осуществляется оптимальное управление.

Таким образом, можно сделать вывод, что основное отличие оптимального адаптивного управления от просто оптимального управления заключается в возможности первого обеспечивать достижение совокупности поставленных целей оптимальным образом не для одного строго определенного объекта управления, а для целого класса объектов. Следует заметить, что в рамках классической теории оптимального управления задача вида (4.2.5) не только не разрешима, но и не корректна. И только на основе принципов адаптации можно найти ее решение.

4.3. Особенности задачи для эргатических систем управления летательными аппаратами (ЛА)

Рассмотренный обобщенный вариант постановки задачи оптимального адаптивного управления отражает наиболее общий подход к управлению динамическими объектами различных классов. В свою очередь постановка задачи оптимального адаптивного эргатического управления ЛА содержит ряд особенностей, обусловленных рассмотрением в качестве объекта управления ЛА и участием в процессе формирования адаптивного управления человека-оператора. Рассмотрим эти особенности.

Прежде всего необходимо отметить, что при решении задач управления ЛА ближе по постановке стоят задачи параметрической адаптации, так как в этом случае управляемые процессы изучены настолько, что позволяют априорно получать структуру уравнений движения ЛА [96, 98, 100]. С учетом этой особенности в качестве исходной модели ЛА рассмотрим векторное нестационарное дифференциальное уравнение, в котором, кроме уже заданных в уравнении (4.2.1) параметров, выделен r -мерный вектор переменных параметров $a(t)$,

$$\dot{x} = f(x, a(t), u_{\text{э}}); \quad x(t_0) = x_0; \quad a(t) \in A^r; \quad t \geq t_0, \quad (4.3.1)$$

Еще одна особенность связана с эргатическим характером m -мерного вектора управления $u_{\text{э}}$, входящего в уравнение (4.3.1) [113]. При этом, в самом общем случае, вектор эргатического управления $u_{\text{э}}$ является сложным и представляет собой функцию двух разнородных составляющих и времени, т.е.

$$u_{\text{э}} = \Omega(u_{\text{л}}, u_{\text{а}}, t); \quad u_{\text{л}} \in R^{\lambda}; \quad u_{\text{а}} \in R^{\beta}, \quad (4.3.2)$$

где $u_{\text{л}}$ — λ -мерный вектор управления летчика; $u_{\text{а}}$ — β -мерный вектор управления автоматики. Вид векторной функции $\Omega(\cdot)$ отражает стратегию сопряжения летчика и автоматики в структуре эргатического управления. Так, например, при параллельной стратегии их взаимодействия выражение (4.3.2) можно представить в виде векторной суммы составляющих управлений

$$u_{\text{э}} = u_{\text{л}} + u_{\text{а}}, \quad (4.3.3)$$

при последовательной — в виде произведения векторов составляющих управлений

$$u_{\text{э}} = u_{\text{л}} * u_{\text{а}}. \quad (4.3.4)$$

Возможны и более сложные стратегии сопряжения летчика и автоматики.

Таким образом, при постановке задачи оптимального адаптивного эргатического управления необходимо задаться стратегией взаимодействия летчика и автоматики в системе или, другими словами, определить вид векторной функции $\Omega(\cdot)$ в выражении (4.3.2).

Участие летчика в управлении ЛА накладывает определенные особенности и на оптимизируемый функционал качества. Так, в самом общем случае, этот функционал, так же как и управление ЛА, является разнородным и включает в себя две основные составляющие. Одна составляющая традиционная для задач управления и обеспечивает достижение цели, поставленной перед ЛА наилучшим образом. Другая составляющая обусловлена эргатическим характером управления ЛА и направлена на оптимизацию состояния летчика в процессе операторской деятельности. Рассмотрим более подробно их содержание. В задачах управления ЛА наибольшее применение нашли критерии качества, выражаемые функцией или функционалом компонент его вектора состояния и управления [96, 98, 110], т.е.

$$J_{\text{ц}} = f_0(x, a(t), u_{\text{э}}). \quad (4.3.5)$$

В настоящее время в теории управления известны три основных способа формализации целевых критериев качества вида (4.3.5). Исторически первым является способ, основанный на задании предельных значений определенных величин — первичных показателей качества, характеризующих кривую переходного процесса по управ-

ляемой координате. Более широкие возможности в отношении процедуры аналитического синтеза управлений имеет второй способ формализации целей управления, основанный на задании желаемого дифференциального уравнения по регулируемой координате, т.е.

$$F(x, q, a(t)) = 0, \quad (4.3.6)$$

где, кроме уже известных параметров, вводится вектор задающего воздействия q . В тех случаях, когда синтезируемое управление необходимо наделить экстремальными свойствами, используется третий способ формализации целевых критериев качества — интегрального вида,

$$J_u = \int_{t_0}^{t_1} f_0(x, a(t), u_3) dt. \quad (4.3.7)$$

Вторая составляющая рассматриваемого разнородного функционала качества может быть названа гомеостазисным критерием, так как она отвечает за оптимизацию состояния человека-оператора, работающего в эргатической системе управления ЛА. Исходя из этого, гомеостазисный критерий качества может быть представлен функцией или функционалом компонент оценки состояния летчика S и векторов состояния и управления ЛА, т.е.

$$J_z = \varphi_0(S, x, a(t), u_3). \quad (4.3.8)$$

При этом по аналогии с целевым критерием можно отметить три основных способа формализации гомеостазисного критерия качества. Первый способ основан на задании совокупности некоторых предельных значений оценок состояния летчика. Это могут быть психо-физиологические, физиологические, балльные и другие виды оценок. Вторым способ основан на задании некоторого выражения, описывающего желаемый закон изменения оценок состояния летчика в полете. И наконец, третий способ базируется на использовании интегральных критериев следующего вида:

$$J_z = \int_{t_0}^{t_1} \varphi_0(S, x, a(t), u_3) dt. \quad (4.3.9)$$

Анализ содержания целевого и гомеостазисного критериев качества показывает их абсолютно разнородный характер, что не позволяет заменить их одним общим критерием.

Исходя из этого, в работе при постановке задачи оптимального адаптивного эргатического управления ЛА предлагается в качестве функционала качества рассмотреть векторный критерий \bar{J} с координатами J_u и J_z , т.е.

$$\bar{J} = (J_u; J_z). \quad (4.3.10)$$

Адаптивный вариант рассматриваемой задачи обусловлен тем, что исходное дифференциальное уравнение (4.3.1), описывающее дина-

мику движения ЛА при изменении внешних и внутренних условий, содержит вектор неизвестных параметров $a(t)$. В свою очередь, учитывая зависимость целевого J_u и гомеостатического J_z критериев качества от вектора переменных параметров $a(t)$, можно сделать вывод, что рассматриваемая задача характеризуется непостоянством этих критериев при изменении условий движения ЛА. Математически это можно выразить следующим образом:

$$J_u(a(t)) \in I_u; \quad J_z(a(t)) \in I_z. \quad (4.3.11)$$

На рис.4.3.1 представлена геометрическая интерпретация выражения (4.3.11).

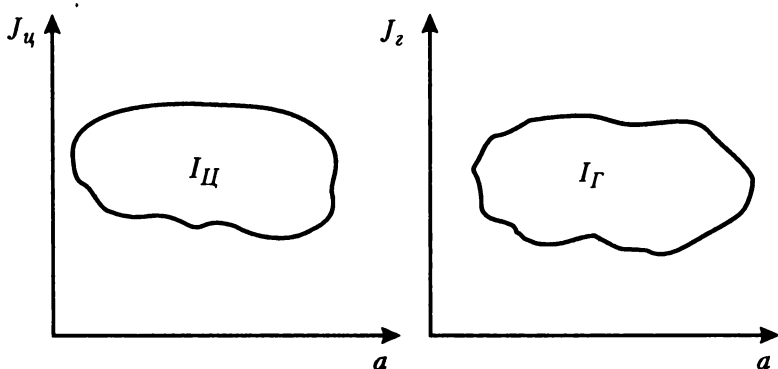


Рис. 4.3.1

Таким образом, адаптивный вариант рассматриваемой задачи оптимального эргатического управления характеризуется изменением в процессе движения ЛА целевого и гомеостатического критериев качества и отсутствием достаточной априорной информации для предварительного расчета оптимального закона эргатического управления.

В результате рассматриваемая задача синтеза оптимального адаптивного эргатического управления ЛА может быть формализована как задача векторной оптимизации изменяющихся целевого и гомеостатического критериев качества, т.е.

$$\overline{J}(J_u; J_z) = \min_{\substack{u_d \in R^\lambda; \\ u_a \in R^\beta}}; \quad \forall (J_u(a(t)), J_z(a(t))) \in (I_u * I_z). \quad (4.3.12)$$

Другими словами, адаптивность данной задачи означает необходимость ее решения на всем диапазоне изменения целевого и гомеоста-

зисного критериев качества. На рис 4.3.2 представлена геометрическая интерпретация задачи (4.3.12). При этом сечения изображенной области изменения целевого J_u и гомеостазисного J_r критериев качества соответствуют постоянным значениям вектора параметров $a_i = \text{const}$ ($i = 1, 2, \dots, k$), а области $A_1; A_2; \dots; A_k$ соответствуют не грубому изменению этих критериев.

Анализ выражения (4.3.12) позволяет сделать вывод, что сформулированная задача оптимального адаптивного эргатического управления ЛА существенно отличается от своего обобщенного варианта (см. выражение (4.2.5)). Это прежде всего связано с тем, что наряду с традиционной задачей поиска оптимального адаптивного управления она включает в себя еще одну специфическую задачу, связанную с распределением этого управления между летчиком и автоматикой. Необходимо отметить, что в задачах оптимального адаптивного управления ЛА данная задача формулируется впервые.

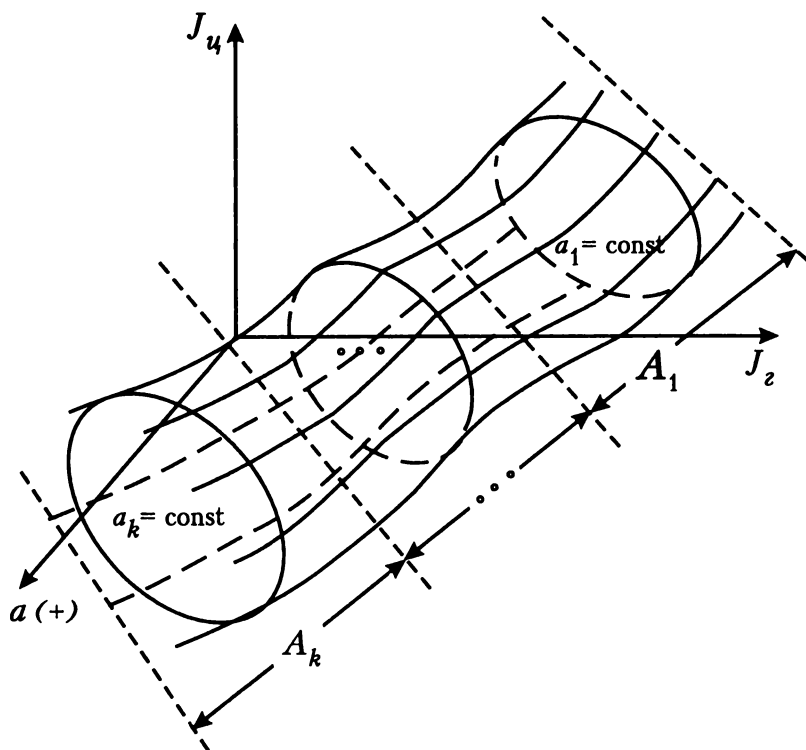


Рис. 4.3.2

4.4. Условия паретооптимальности в эргатических системах

Основная особенность задач многокритериальной оптимизации состоит в том, что если решение в них существует, то оно, как правило, является не единственным, а представляет собой целое множество, удовлетворяющее заданным требованиям. Покажем это на примере стационарного случая рассматриваемой задачи оптимального эргатического управления (4.3.12). Другими словами, предположим, что параметр $a = a_1 = \text{const}$, а следовательно, значения критериев J_u и J_z будут определяться следующими функционалами:

$$J_u = f_0(x; u_z; t); \quad J_z = \varphi_0(S; x; u_z; t). \quad (4.4.1)$$

Используя выражение (4.3.2), построим в плоскости управлений $(u_z; u_a)$ область R^m эргатического управления u_z , все точки которой соответствуют возможным соотношениям управлений летчика и автоматики. Задаваясь этими соотношениями, используя функциональные уравнения связи (4.4.1), можно построить на плоскости критериев $(J_u; J_z)$ некоторую область I^{a_1} , соответствующую достижимым значениям векторного критерия $\bar{J} = (J_u; J_z)$. Другими словами, используя соотношение (4.4.1), можно построить отображение области R^m в плоскости параметров $(J_u; J_z)$. На рис. 4.4.1 представлена геометрическая интерпретации выпуклого случая рассматриваемой задачи.

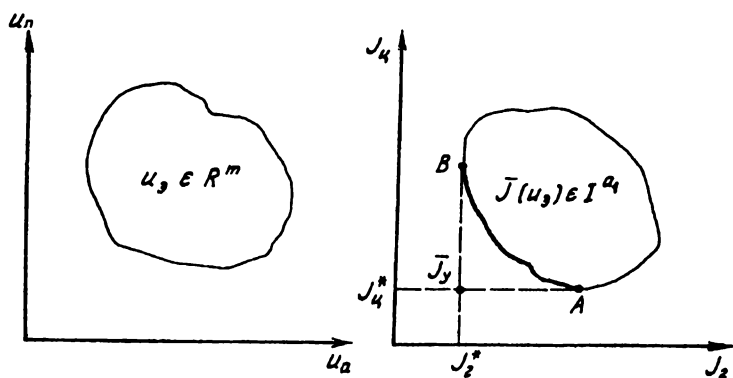


Рис. 4.4.1

Учитывая, что задача минимизации векторного критерия \bar{J} равносильна задаче минимизации его компонент J_u и J_z , выражение (4.3.12) при условии $a = a_1 = \text{const}$ можно представить следующим образом:

$$\begin{cases} J_u = \min_{u_d \in R^\lambda; u_a \in R^\beta}; \\ J_z = \min_{u_d \in R^\lambda; u_a \in R^\beta}. \end{cases} \quad (4.4.2)$$

Решению задачи (4.4.2) на рис. 4.4.2 соответствует точка \bar{J}_y с координатами $(J_u^*; J_z^*)$, которая находится вне области достижимых значений векторного критерия \bar{J} . Это означает, что нельзя отыскать среди допустимых эргатических управлений $u_\varepsilon \in R^m$ такое, которое бы позволило обеспечить минимум по двум критериям одновременно. Именно поэтому точку \bar{J}_y в теории многокритериальной оптимизации называют утопической.

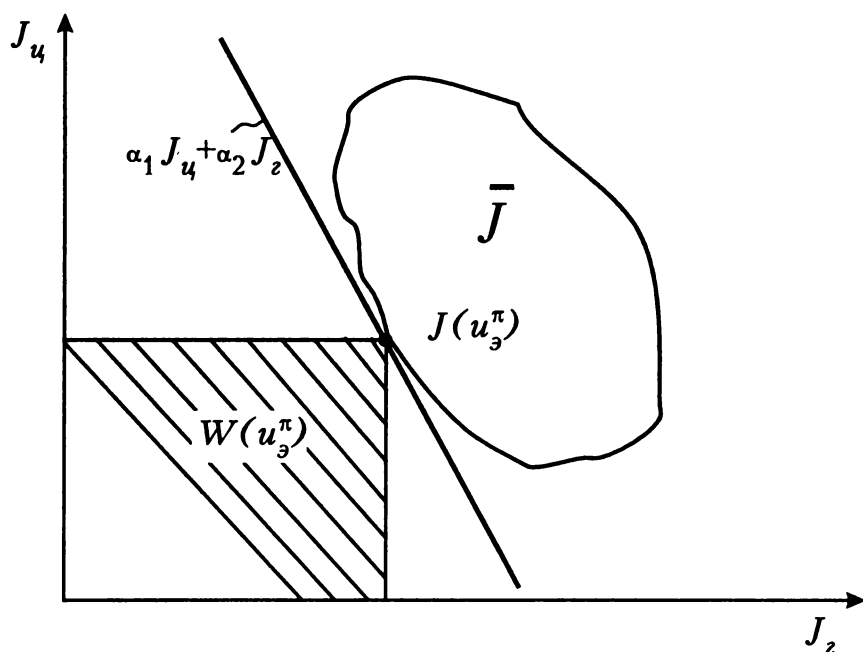


Рис. 4.4.2

Из достижимых значений критерия \bar{J} следует выделить точку **A** на нижней границе области I^{a_1} , соответствующую наименьшему значению критерия J_u , и точку **B** на левой границе области J_z , соответствующую наименьшему значению критерия J_z . Кроме этого, между точками **A** и **B** по границе области I^{a_1} , ближайшей к утопической точке, расположено множество точек, характерных тем, что каждая

из них, уступая остальным по одному критерию, превосходит их по другому. Такое множество точек называется множеством неулучшаемых решений многокритериальной задачи, а соответствующее им множество управлений называют парето-оптимальными (π -оптимальными).

Таким образом, рассматриваемая двухкритериальная задача (4.4.2) имеет множество неулучшаемых (π -оптимальных) решений, что порождает особый вид неопределенности при выборе единственного решения.

Рассмотрим математические условия π -оптимальности в задаче (4.4.2). Для этого введем определение π -оптимального эргатического управления [114].

Определение. Управление $u_3^\pi \in R^m$ называется оптимальным по Парето (π -оптимальным), если для любого другого альтернативного эргатического управления $u_3 \in R^m$, для которого $J_4(u_3) \leq J_4(u_3^\pi)$ и $J_2(u_3) \leq J_2(u_3^\pi)$, справедливы равенства $J_4(u_3) = J_4(u_3^\pi)$ и $J_2(u_3) = J_2(u_3^\pi)$. Множество π -оптимальных альтернатив будем обозначать πU_3 . При этом множеству альтернативных эргатических управлений πU_3 соответствует множество π -оптимальных векторных критериев πJ .

Используя данное определение и теорему Карлина [46], можно сформулировать условия π -оптимальности для выпуклого множества векторных оценок $J(J_4(u_3); J_2(u_3)) \in I^{a1}$.

Теорема 1. Пусть множество векторных оценок I^{a1} строго выпукло, ограничено и замкнуто. Для того, чтобы альтернатива $u_3^\pi \in R^m$ была π -оптимальна, необходимо и достаточно, чтобы существовали такие неотрицательные коэффициенты $\alpha_1 \geq 0$; $\alpha_2 \geq 0$; $\alpha_1 + \alpha_2 = 1$, для которых

$$\langle \alpha_1 J_4(u_3^\pi) + \alpha_2 J_2(u_3^\pi) \rangle \leq \langle \alpha_1 J_4(u_3) + \alpha_2 J_2(u_3) \rangle, \quad (4.4.3)$$

для любой другой альтернативы $u_3 \in R^m$.

Ограниченность и замкнутость множества векторных оценок J предполагается для того, чтобы можно было гарантировать существование π -оптимальных альтернатив. Условие $\alpha_1 + \alpha_2 = 1$ добавляется для того, чтобы избежать тривиального случая $\alpha_1 + \alpha_2 = 0$. На рис. 4.4.2 приведена геометрическая интерпретация сформулированной теоремы для рассматриваемой задачи оптимизации. Откуда следует, что множество векторных оценок, доминирующих по Парето векторную оценку $J(u_3^\pi)$, совпадает с неотрицательным ортантом $W(u_3^\pi)$, вершина которого находится в точке $J(u_3^\pi)$. Но так как пересечение области $W(u_3^\pi)$ с множеством векторных оценок I^{a1} состоит из единственной точки $J(u_3^\pi)$, то альтернативное управление u_3^π , а следовательно и его векторная оценка $J(u_3^\pi)$ π -оптимальны. Рас-

смотренная теорема отражает условия π -оптимальности для стационарного случая рассматриваемой двухкритериальной задачи.

Доказательство. Пусть альтернатива u_3^π , а следовательно, и ее векторная оценка $J(u_3^\pi)$ π -оптимальны. Тогда пересечение области $W(u_3^\pi)$ с множеством векторных оценок I^{a_1} состоит из единственной векторной оценки $J(u_3^\pi)$ (см. рис. 4.4.2). Из теоремы отделимости выпуклых множеств Рокафеллара [115] вытекает, что существует такая гиперплоскость $\Gamma = \{\alpha_1 J_u + \alpha_2 J_z = \varepsilon\}$ в пространстве векторных оценок, что множество I^{a_1} целиком лежит в одном из полупространств, поражаемых этой гиперплоскостью, а область $W(u_3^\pi)$ — в другом. При этом гиперплоскость Γ проходит через точку $J(u_3^\pi)$, поэтому $\alpha_1 J_u(u_3^\pi) + \alpha_2 J_z(u_3^\pi) = \varepsilon$. Поскольку множество I^{a_1} целиком лежит в полупространстве $\alpha_1 J_u(u_3) + \alpha_2 J_z(u_3) \geq \varepsilon$, то для любой точки $J(u_3) \in I^{a_1}$ имеем

$$\langle \alpha_1 J_u(u_3) + \alpha_2 J_z(u_3) \rangle \geq \langle \alpha_1 J_u(u_3^\pi) + \alpha_2 J_z(u_3^\pi) \rangle,$$

т.е. в точке u линейная функция критериев $\alpha_1 J_u(u_3) + \alpha_2 J_z(u_3)$ действительно достигает минимума.

Адаптивный вариант задачи оптимального эргатического управления (4.3.12) относится к классу нестационарных многокритериальных задач и формулировка условий π -оптимальности ее решения должна учитывать эту особенность. Сформулируем теорему, уточняющую условия π -оптимальности для нестационарной двухкритериальной задачи оптимального эргатического управления (4.3.12).

Теорема 2. Пусть множество эргатических управлений $u_3(a) \in R^m$ ограничено и замкнуто, критерии $J_u(u_3, a(t))$ и $J_z(u_3, a(t))$ непрерывны по совокупности переменных, в качестве допустимых стратегий рассматриваются функции параметра $a(t)$, $\{u_3(a)\}$, такие, что $u_3(a) \in R^m$. Тогда существуют π -оптимальные стратегии управлений, причем из π -оптимальности $\{u_3^\pi(a)\}$ следует, что соотношения

$$\langle \alpha, \overline{J(u_3^\pi(a))}, a(t) \rangle \leq \langle \alpha, \overline{J(u_3(a))}, a(t) \rangle;$$

$$u_3(a) \in R^m; a(t) \in A^r,$$

выполняются почти всюду для некоторого неотрицательного вектора α . На рис. 4.4.3 приведена геометрическая интерпретация сформулированной теоремы для рассматриваемой задачи оптимального адаптивного эргатического управления (4.3.12).

4.5. Концепция последовательной оптимизации

Проведенный анализ работ в области многокритериальной оптимизации [45, 46, 69, 61, 69, 114—123] позволяет сформулировать два наиболее общих подхода к решению задач управления динамическими объектами.

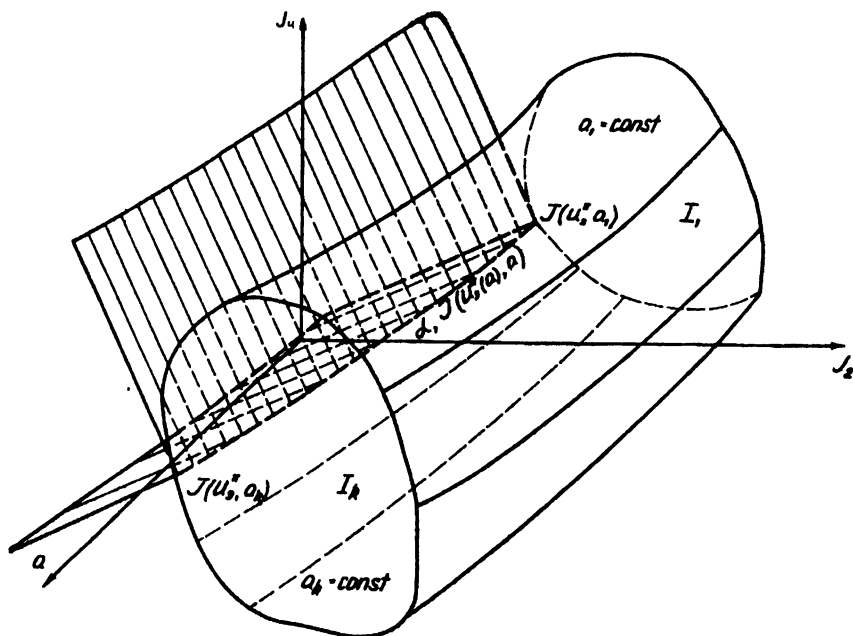


Рис. 4.4.3

Первый подход основан на интегральном принципе формирования обобщенного функционала качества в следующем виде:

$$J = \min_u \sum_{k=1}^s \lambda_k J_k. \quad (4.5.1)$$

Однако аддитивный функционал качества (4.5.1) ограничивает область применения синтезированного эргатического управления так называемыми «облегченными» режимами работы системы. Другими словами, применительно к задачам эргатического управления ЛА, обобщенный функционал качества (4.5.1) позволяет получать оптимальные решения только при его движении внутри областей ограничений. Это обусловлено тем, что линейная форма аддитивного функционала качества (4.5.1) не позволяет концентрировать энергию эргатического управления ЛА на парирование параметров системы, приближающихся к ограничениям.

Для решения многокритериальных задач оптимального управления ЛА в условиях приближения к ограничениям широкое применение нашел второй подход к формированию обобщенного функционала качества, основанный на принципе минимакса, т.е.

$$J = \min_u \max J_k. \quad (4.5.2)$$

Оптимизация данного функционала позволит сконцентрировать всю возможную энергию управления ЛА на парировании наиболее опасного частного критерия качества системы. Следовательно, второй подход целесообразно использовать только для синтеза оптимального эргатического управления ЛА в «напряженных» режимах работы системы, что также ограничивает область его применения этими режимами.

Комбинация данных подходов при решении задач многокритериальной оптимизации позволяет предложить концепцию управления с переменным критерием качества [116]. Основные практические результаты применения данной концепции получены для двухкритериальной задачи оптимального управления линейными и нелинейными объектами. При этом частные критерии качества соответственно связываются с режимами малых и больших отклонений управляемого процесса. Рассмотрим пример.

Пусть объект управления описывается дифференциальными уравнениями следующего вида:

$$\dot{x}_i = f_i(x_1, \dots, x_n) + b_i u; \quad |u| \leq u_{\max} \quad i = 1, \dots, n, \quad (4.5.3)$$

где x_i — фазовые координаты; u — управляющее воздействие.

Закон управления можно представить следующим образом:

$$u = u_{\max} \operatorname{sign} \mu(x_1, \dots, x_n). \quad (4.5.4)$$

Обобщенный функционал качества задан переменным критерием вида

$$J = \sum_{k=1}^2 \lambda_k J_k; \quad \lambda = \begin{cases} 1, & \text{если } x_i \in R^{l_1} \\ 0, & \text{если } x_i \in R^{l_2} \end{cases}, \quad (4.5.5)$$

где R^{l_1} — область фазового пространства, соответствующая режиму малых отклонений; R^{l_2} — область фазового пространства, соответствующая режиму больших отклонений. При этом область R^{l_2} является внешней по отношению к области R^{l_1} и охватывает ее.

Для оптимизации режима малых отклонений предлагается использовать квадратичный критерий качества

$$J_1 = M \left[\sum_{i=1}^n A_i x_i \right]^2, \quad (4.5.6)$$

а для оптимизации режима больших отклонений — критерий быстрогодействия

$$J_2 = \int_{t_0}^{t_1} 1 dt, \quad \text{при } |u| \leq u_{\max}. \quad (4.5.7)$$

Задача последовательной оптимизации в этом случае состоит в построении закона управления вида (4.5.4) для оптимизации качества переходных процессов в режиме малых отклонений и определения дополнительных составляющих, вводимых в контуры регулирования для оптимизации быстродействия в режиме больших отклонений. Введение дополнительных составляющих в контуры регулирования предлагается осуществлять с помощью функциональных нелинейных преобразователей.

Наиболее близким к универсальному является подход, основанный на последовательной оптимизации компонент векторного критерия качества. Рассмотрим особенности данного подхода.

Методы последовательной оптимизации нашли применение для решения многокритериальных задач с разнородными и упорядоченными по важности частными критериями качества. Такие задачи в работе [45] получили название лексикографических. Рассмотрим особенности постановки лексикографических задач оптимального управления.

Пусть динамический объект управления описывается векторным дифференциальным уравнением вида (4.1). Задача состоит в определении вектора управления u по упорядоченной совокупности частных критериев J_1, J_2, \dots, J_r , являющихся компонентами некоторого обобщенного функционала J . Данная задача может быть сведена к последовательности обычных скалярных задач оптимального управления следующего вида:

$$\begin{aligned}
 &1) \text{ найти } \underset{u \in R^m}{\text{opt}} J_1(u) = J_1^*, \\
 &2) \text{ найти } \underset{u \in R^m}{\text{opt}} J_2(u) = J_2^*, \\
 &\text{при условии } J_1(u) = J_1^*; \\
 &3) \text{ найти } \underset{u \in R^m}{\text{opt}} J_3(u) = J_3^*, \\
 &\text{при условии } J_1(u) = J_1^*, \quad (4.5.8) \\
 &\quad J_2(u) = J_2^*; \\
 &\dots\dots\dots \\
 &г) \text{ найти } \underset{u \in R^m}{\text{opt}} J_r(u) = J_r^*, \\
 &\text{при условии } J_1(u) = J_1^*, \\
 &\quad J_2(u) = J_2^*; \\
 &\dots\dots\dots \\
 &\quad J_{r-1}(u) = J_{r-1}^*.
 \end{aligned}$$

Анализ приведенных задач последовательной оптимизации показывает, что первая из них относится к традиционному классу задач оптимального управления с ограничениями. Все последующие задачи по своему виду аналогичны классу вариационных (изопараметрических) задач на условный экстремум [124]. Для решения такого рода задач без ограничений на управление в теории оптимального управления используются соответствующие уравнения Эйлера-Лагранжа. Однако, учитывая, что отличительной чертой рассматриваемых лексикографических задач (4.5.8) является наличие ограничений на управление $u \in R^m$, для получения в них условий оптимальности предлагается использовать принцип максимума Понтрягина [125].

Таким образом, процедура решения лексикографических задач вида (4.5.8) сводится к определению совокупности оптимальных управлений на l -этапах в результате решения обычных задач скалярной оптимизации с ограничениями. При этом оптимальное управление, полученное на l -ом этапе оптимизации, и будет лексикографически оптимальным.

Практическое развитие методы последовательной оптимизации получили в работах, посвященных построению подчиненных систем управления [61, 69, 116-119, 120-123]. В этом случае проектируемая система подразделяется на l иерархических уровней, каждому из которых в соответствие ставится частный критерий качества. Задача последовательной оптимизации сводится к поэтапному конструированию законов управления для каждого иерархического уровня с учетом уже синтезированной по своему критерию подсистемы предыдущего уровня. Такой подход позволяет на каждом новом этапе оптимизации рассматривать в качестве исходной математическую модель объекта управления предыдущего этапа, которая, как правило, имеет меньшую размерность. Основные практические результаты применения данного подхода получены для двухкритериальной задачи оптимального управления линейными и нелинейными объектами.

В заключение рассмотрения практических вопросов применения метода последовательной оптимизации для решения многокритериальных задач управления можно сделать следующие выводы.

1. Область практического применения метода в настоящее время ограничена двухкритериальными задачами управления стационарными динамическими объектами второго и третьего порядков.

2. Необходимым условием применения метода последовательной оптимизации для решения многокритериальных задач является упорядочение частных критериев качества по важности.

4.6. Развитие концепции последовательной оптимизации для эргатических систем управления ЛА

Универсальный характер подхода последовательной оптимизации позволяет использовать его при решении задачи синтеза оптимального

адаптивного эргатического управления u , удовлетворяющего двум разнородным критериям качества J_u и J_z (см. выраж. (4.3.12)). При этом главное условие применения данного подхода связано с упорядочением частных критериев качества по важности.

В практике постановок лексикографических задач управления динамическими объектами ранжирование частных критериев качества осуществляется, как правило, на основании выбранной концепции проектирования систем управления [45]. Так, в ряде работ [61, 69, 116 – 119, 121 – 123] упорядочение частных критериев качества осуществляется исходя из физических соображений и связывается с режимами работы системы управления. Например, в задачах управления ЛА первоначально предлагается оптимизировать режим больших отклонений параметров движения, а затем оптимизировать малые отклонения от заданной траектории. Учитывая эргатический характер задачи оптимального адаптивного управления ЛА, в основу ранжирования частных критериев качества J_u и J_z , входящих в векторный функционал J , предлагается положить выбранную человекосистемную концепцию распределения функций между летчиком и автоматикой. В соответствии с данной концепцией оптимизацию адаптивной эргатической системы управления ЛА следует осуществлять в направлении от человека к технике. Это, в свою очередь, позволяет при постановке лексикографической задачи синтеза оптимального эргатического управления ЛА предпочтение отдать гомеостатическому критерию качества J_z , оптимизирующему операционную напряженность летчика в процессе операторской деятельности [105, 108, 109]. Очевидно, что решение данной задачи целесообразно осуществлять за счет средств автоматики. Следовательно, оптимизация целевого критерия качества в этом случае возлагается на летчика. Такая стратегия распределения функций в эргатической системе обеспечивает приоритетную роль летчика и создает ему необходимые условия для решения целевой задачи управления ЛА.

Для упрощения математической формулировки лексикографической задачи синтеза оптимального адаптивного эргатического управления ЛА и разработки методологии ее решения рассмотрим стационарный случай данной задачи, т.е.

$$1) \text{ найти } \arg \min_{u_a \in R^B} J_z(u_a) = J_z^*; \quad (4.6.1)$$

$$2) \text{ найти } \arg \min_{u_L \in R^L} J_u(u_L) = J_u^*, \quad (4.6.2)$$

$$\text{при условии } J_z(u_a) = J_z^*. \quad (4.6.3)$$

Анализ данных задач последовательной оптимизации гомеостатического и целевого критериев качества показывает, что первая из них может быть сформулирована как задача оптимизации динамических

свойств ЛА по критерию минимума операционной напряженности летчика. При этом процедура ее решения включает в себя два основных этапа.

I этап заключается в определении структуры и параметров математической модели некоторого обобщенного настраиваемого объекта (ОНО), динамические свойства которого обеспечивают минимум операционной напряженности летчика при управлении им.

II этап заключается в определении алгоритма автоматического управления u_a , обеспечивающего приведение математической модели исходного объекта управления (4.3.1) к оптимальному виду.

Вторая задача относится к классу изопараметрических задач на условный экстремум и заключается в определении алгоритма управления летчика из условия минимизации целевого критерия качества при сохранении оптимального уровня его операционной напряженности. Решение данной задачи может быть найдено традиционными методами теории оптимального управления [93 — 101] с учетом специфики пилотирования ЛА летчиком. Выполнение условия (4.6.3) достигается за счет иерархического принципа построения эргатической системы управления (см. рис. 4.6.1). При этом в ней можно выделить два подчиненных уровня управления.

Первый, низший уровень, реализуется средствами автоматики и отвечает за выполнение условия (4.6.3), т.е. обеспечение ЛА оптимальных, в смысле минимума операционной напряженности летчика, динамических свойств.

Второй, высший уровень управления, реализуется летчиком и отвечает за оптимизацию целевых функций в системе, т.е. выполнение условия (4.6.2).

На рис. 4.6.2 приведена геометрическая интерпретация рассматриваемой лексикографической задачи синтеза оптимального эргатического управления ЛА. Оптимальные управления автоматики u_a и летчика u_λ , найденные в результате последовательного решения задач (4.6.1) и (4.6.2), обеспечивают приведение векторного функционала качества $\bar{J} (J_u; J_z)$ в точку В, соответствующую одному из множества неулучшаемых решений рассматриваемой двухкритериальной задачи (4.4.1) (см. рис. 4.4.1). В соответствии с условиями π -оптимальности, сформулированными теоремой 1, найденное эргатическое управление $u_\pi^*(u_a; u_\lambda)$ является π -оптимальным.

Адаптивный вариант лексикографической задачи синтеза оптимального эргатического управления ЛА предполагает нестационарность частных критериев качества J_u и J_z при изменении вектора параметров $a(t)$ математической модели ЛА (4.3.1). В этом случае лексикографическая задача синтеза оптимального адаптивного эргатического управления ЛА может быть представлена следующим образом:

$$1) \text{ найти } \arg \min_{u_a \in R^\beta} J_z(u_a) = J_z^*, \text{ при } \forall J_z(a(t)) \in I_\Gamma, \quad (4.6.4)$$

$$2) \text{ найти } \arg \min_{u_\lambda \in R^\lambda} J_u(u_\lambda) = J_u^*, \text{ при } \forall J_u(a(t)) \in I_\Pi, \quad (4.6.5)$$

$$\text{при условии } J_z(u_a) = J_z^*, \text{ при } \forall J_z(a(t)) \in I_\Gamma. \quad (4.6.6)$$

На рис.4.6.3 приведена геометрическая интерпретация рассматриваемого адаптивного варианта лексикографической задачи синтеза оптимального эргатического управления ЛА. Решение данной задачи представляет собой π -оптимальную траекторию движения векторного функционала $J(J_u^*(a(t)); J_z^*(a(t)))$ (точки **В**) в пространстве частных критериев J_u и J_z и переменного параметра $a(t)$. При этом

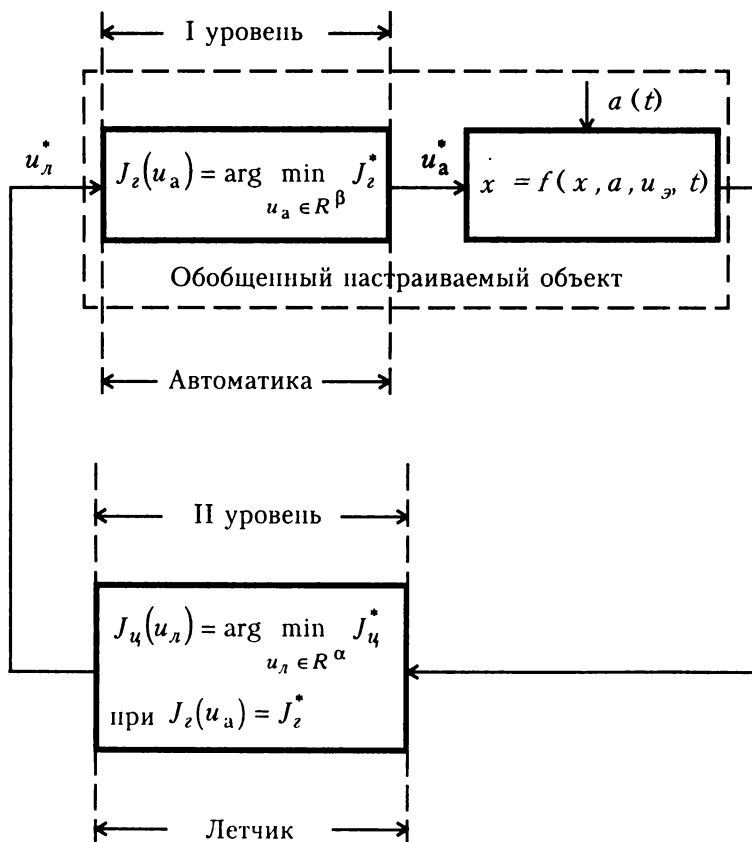


Рис. 4.6.1

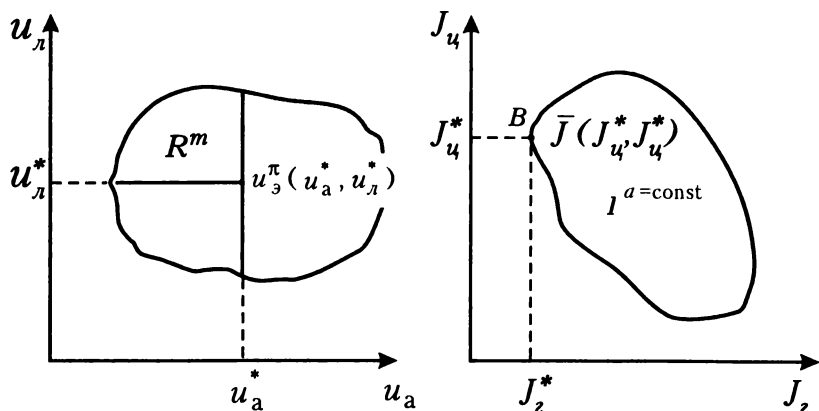


Рис. 4.6.2

оптимальные управления летчика $u_l^*(a)$ и автоматики $u_a^*(a)$, входящие в π -оптимальное эргатическое управление $u_{\pi}^{\pi}(u_a^*(a), u_l^*(a))$, представляют собой функции, зависящие от параметра $a(t)$ и соответственно в пространстве управлений u_a, u_l и переменного параметра $a(t)$ изображаются соответствующей траекторией. Следовательно, адаптивный вариант задачи оптимального эргатического управления (4.3.12) предполагает динамическое распределение функций между летчиком и автоматикой в полете.

Для решения рассматриваемой лексикографической задачи оптимального адаптивного эргатического управления предлагается использовать тактику «замороженных коэффициентов», согласно которой

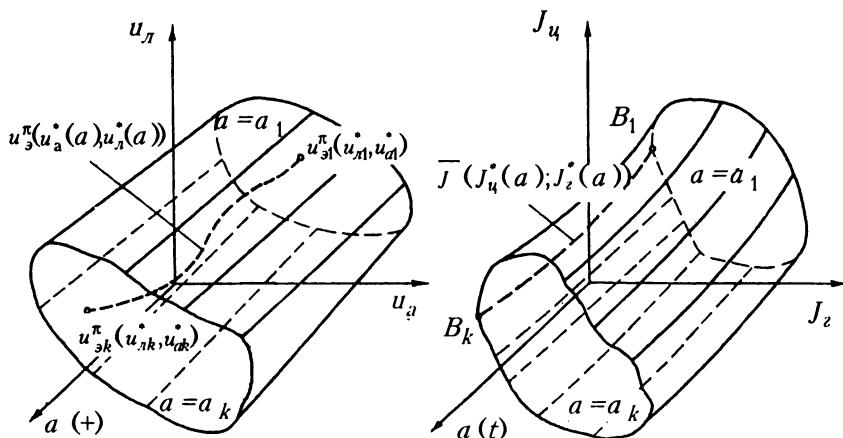


Рис. 4.6.3

в пространстве векторного функционала \overline{J} необходимо выделить области негрубого его изменения A_1, A_2, \dots, A_k . Далее необходимо сформулировать k стационарных лексикографических задач вида (4.6.4)–(4.6.6), методика решения которых была рассмотрена выше. В результате их решения будет найдено множество k π -оптимальных эргатических управлений $u_{\varepsilon 1}^{\pi}(u_{a1}^*, u_{\lambda 1}^*), u_{\varepsilon 2}^{\pi}(u_{a2}^*, u_{\lambda 2}^*), \dots, u_{\varepsilon k}^{\pi}(u_{ak}^*, u_{\lambda k}^*)$ для рассматриваемых областей негрубого изменения векторного функционала J .

Однако на практике в основном из-за неточности решения задачи (4.6.4) происходит нарушение условия π -оптимальности (4.6.6), т.е. смещение точки \mathbf{B} в точку \mathbf{B}_1 (см. рис. 4.6.4). Соответственно для адаптивного варианта лексикографической задачи (4.6.4)–(4.6.6) это приведет к отклонению реальной траектории движения векторного функционала $J(J_u^*(a); J_z^*(a))$ от своего π -оптимального аналога $\overline{J}(J_u^*(a); J_z^*(a))$ (см. рис. 4.6.5).

Восстановление текущих условий π -оптимальности по гомеостатическому критерию качества J_z в задаче оптимального адаптивного эргатического управления предлагается осуществлять на основе организации биотехнического контура адаптации в эргатической системе управления ЛА. Рассмотрим постановку задачи синтеза такого биотехнического контура адаптации.

Основной контур эргатической системы управления ЛА в общем случае можно описать следующим дифференциальным уравнением:

$$\dot{x} = F(x, a(t), k_a, k_{\lambda}), \quad (4.6.7)$$

где k_a и k_{λ} — векторы параметров законов управления автоматики и летчика, ограниченные областями P^{β} и P^{λ} соответственно, т.е.

$$k_a \in P^{\beta}; k_{\lambda} \in P^{\lambda}. \quad (4.6.8)$$

Заданы начальные условия для уравнения (4.6.8):

$$x(t_0) = x_0; a(t_0) = a_0; k_a(t_0) = k_{a0}; k_{\lambda}(t_0) = k_{\lambda 0}. \quad (4.6.9)$$

Необходимо найти закон изменения параметров автоматики, обеспечивающий текущую минимизацию гомеостатического критерия качества $J_z(a(t))$, т.е.

$$k_a(a) = \arg \min_{k_a \in P^{\beta}} J_z(a(t)), \text{ при } \forall J_z(a(t)) \in I_{\Gamma}. \quad (4.6.10)$$

Данная задача представляет собой задачу реального времени, связанную с коррекцией алгоритма автоматического управления u_a из условия текущей минимизации операционной напряженности летчика в процессе операторской деятельности. В основу ее решения предлагается положить принцип гибкого распределения функций между летчиком и автоматикой.

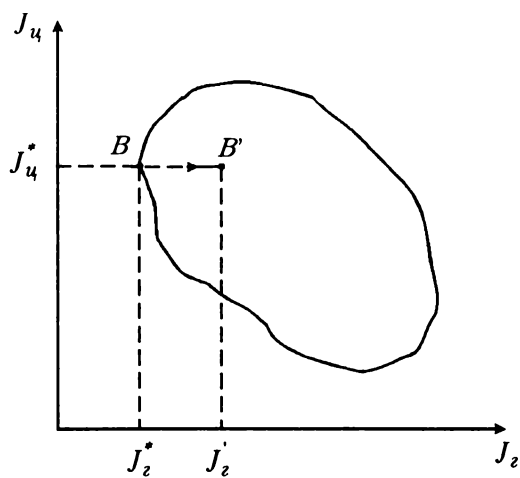


Рис. 4.6.4

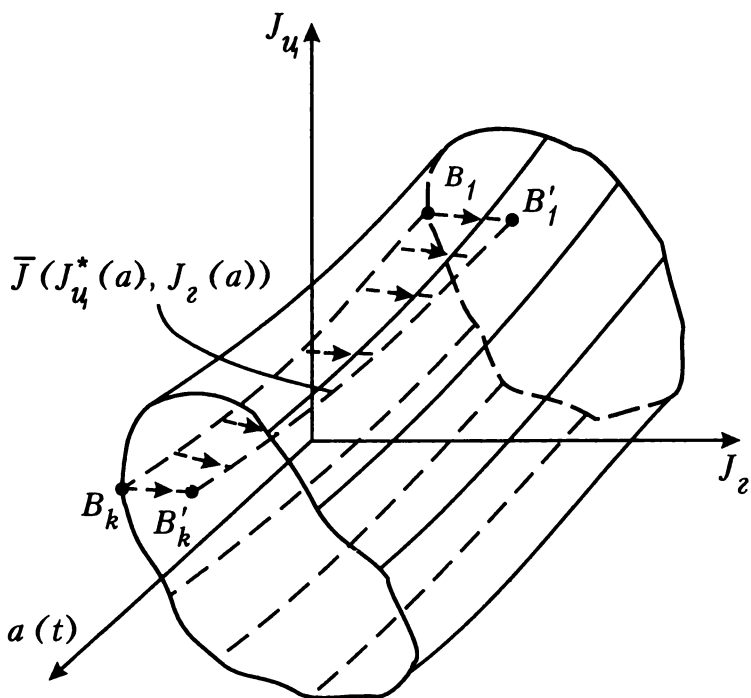


Рис. 4.6.5

4.7. Синтез адаптивной эргатической системы управления воздушно-космическим самолетом (ВКС)

4.7.1. Метод оптимизации динамических свойств ВКС по критерию операционной напряженности летчика

Анализ динамических свойств ВКС на этапе атмосферного спуска позволяет отметить следующие основные особенности, характеризующие его как объект ручного управления:

- смешанные аэродинамические и баллистические свойства;
- жесткие ограничения на параметры движения по температуре и скоростному напору;
- необратимость траектории движения;
- неблагоприятные пилотажные характеристики;
- сложность формирования траектории спуска;
- существенная нелинейность и нестационарность динамических характеристик;
- влияние факторов космического полета на психофизиологическое состояние экипажа.

Все это позволяет предложить «модельный» подход для оценки его пилотажных характеристик. В основу данного подхода положено понятие эталонной или желаемой с точки зрения летчика модели самолета. Учитывая, что динамические свойства самолета наиболее полно и адекватно описываются непосредственно дифференциальными уравнениями, их следует использовать для формализации понятия эталонной модели. В этом случае оценка динамических свойств ЛА как объекта ручного управления осуществляется на основе анализа структуры и коэффициентов дифференциальных уравнений. Проведенный анализ свидетельствует о достаточно широком диапазоне изменения структуры и параметров эталонной модели самолета. Исходя из этого, в процессе применения «модельного» подхода к анализу пилотажных характеристик ЛА как объекта ручного управления, возникает задача определения оптимальной эталонной модели по критерию минимума операционной напряженности летчика. Для ее решения предлагается использовать проблемно ориентированный моделирующий комплекс (ПО ЭМК) (см. рис. 4.7.1) [127].

В отличие от существующих, структура ПО ЭМК включает в себя, кроме подсистем, реализующих те или иные функции моделирования и обработки результатов, подсистему автоматизированного проектирования алгоритмов эргатического управления, а в структуре проектирования выделяется два основных направления. Первое связано с оптимизацией исходной математической модели ВКС по критерию минимума операционной напряженности летчика.

Второе связано с построением автоматических алгоритмов приведения исходной математической модели ВКС на этапе атмосферного

спуска к оптимальной в смысле операционной напряженности летчика.

В основу построения алгоритма оптимизации математических моделей ЛА по критерию минимума операционной напряженности летчика предлагается положить метод точностной параметрической редукции, позволяющий в процессе упрощения исходной математической модели получить вектор параметров, наиболее влияющих на управляющую деятельность летчика, и осуществлять их коррекцию с целью уменьшения уровня его операционной напряженности [106].

Рассмотрим теоретические основы применения принципов точностной параметрической редукции для минимизации операционной напряженности человека-оператора при управлении ЛА [129].

Пусть ЛА в самом общем случае описывается исходной математической моделью M' и вектором параметров a . Изменение числовых значений параметров вектора a , в результате замены исходной модели M упрощенной M' , определяется погрешностью ε_a . Если $\varepsilon_a \neq 0$, то на выходе объекта имеет место погрешность $\varepsilon_{xa} \neq 0$, где ε_{xa} — мера погрешности выходных переменных упрощенной модели M' , обусловленная погрешностью ε_a . Вопрос о применимости упрощен-

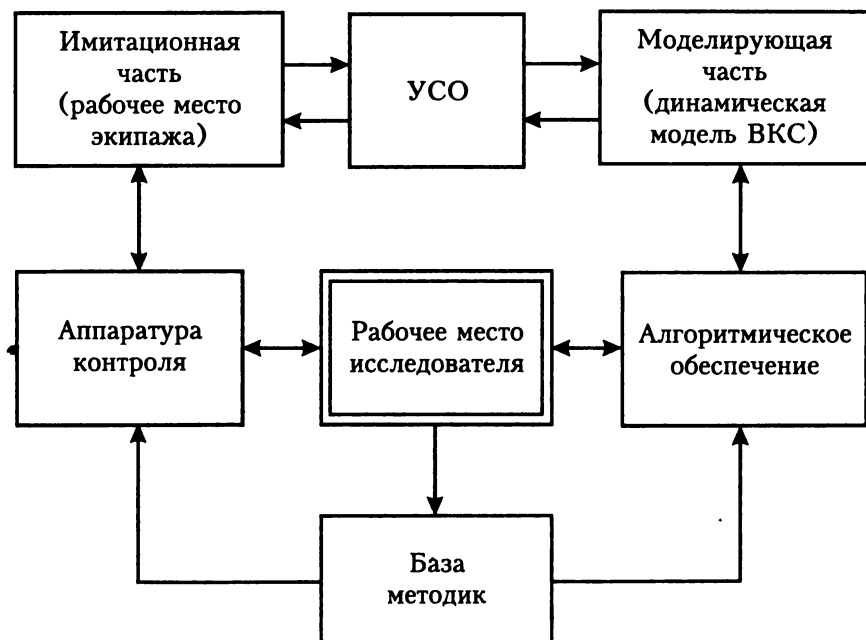


Рис.4.7.1

ной модели M должен решаться на основе анализа требований к точности моделирования исследуемого явления. Другими словами, применение упрощенной модели допустимо, если

$$\varepsilon_{xa} \leq \varepsilon_{xz}, \quad (4.7.1)$$

где ε_{xz} — заданное значение меры погрешности упрощения, обусловленное физической реализуемостью упрощенной модели M техническими средствами управления самолетом.

Если же имеет место достаточно сильное неравенство $\varepsilon_{xa} \ll \varepsilon_{xz}$, то это свидетельство о возможности дальнейшего упрощения исходной модели.

В качестве характеристики согласованности упрощенной модели M с заданной погрешностью упрощения ε_{xz} введем величину

$$\alpha = \frac{\varepsilon_{xa}}{\varepsilon_{xz}}, \quad (4.7.2)$$

которую в дальнейшем будем называть коэффициентом согласованности. С учетом выражения (4.7.1) условие (4.7.2) примет следующий вид:

$$\alpha \leq 1. \quad (4.7.3)$$

Математическая модель M называется α -согласованной с заданной погрешностью ε_{xz} , если $\varepsilon_{xa} = \alpha \varepsilon_{xz}$ и $\alpha \leq 1$.

Таким образом, задача упрощения исходной модели M с заданной погрешностью ε заключается в определении модели M с определённым значением коэффициента согласованности.

Критерием упрощения исходной математической модели ЛА M является операционная напряженность летчика S , возникающая при управлении данным динамическим объектом. Множество математических моделей μ_α , для которых $\alpha \leq 1$, эквивалентны в смысле применимости. В то же время, модели из множества μ_α могут быть не эквивалентны в смысле операционной напряженности S , так как имеют различную структуру и значения векторов параметров α . Это и может быть положено в основу процедуры упрощения исходной математической модели ЛА M по критерию минимума операционной напряженности летчика. С учетом этого введем два определения.

Определение 1. Математическая модель $M'(W', \alpha')$ называется максимально упрощенной, если

$$M'(W', \alpha') = \arg \min_{M(W, \alpha) \in \mu_\alpha} M(W, \alpha), \quad (4.7.4)$$

где (W, α) — пара, характеризующая структуру и параметры математической модели M .

Другими словами, максимально упрощенная математическая модель M характеризуется минимальной структурой и параметрами среди моделей, принадлежащих множеству μ_α .

Определение 2. Математическая модель M_{opt} называется оптимально упрощенной, если

$$S_{M_{\text{opt}}} = \arg \min_{M(W, \alpha) \in \mu_\alpha} S_M. \quad (4.7.5)$$

Данное определение указывает, что в области возможного изменения параметров максимально упрощенной модели M можно найти оптимально упрощенную математическую модель M_{opt} , для которой операционная напряжённость летчика является минимальной по сравнению с максимально упрощенной моделью M .

Практическое решение рассматриваемой задачи сталкивается со значительными трудностями, обусловленными в основном сложностью формализации множества μ_α , а также трудностями оценки величин $\epsilon_{x\alpha}$ и $\epsilon_{x\beta}$.

В работе разработан алгоритм точностной параметрической редукции математических моделей ЛА по критерию минимума операционной напряженности летчика. Структура алгоритма включает в себя шесть основных блоков.

Блок 1 предназначен для оценки области возможных решений исходной математической модели, определяемой заданной погрешностью ее упрощения $\epsilon_{x\beta}$. Первый блок является самым сложным в вычислительном отношении. Учитывая, что операционная напряжённость лётчика зависит от свойств объекта управления, в общем случае её можно представить в следующем виде:

$$S(t, W, a). \quad (4.7.6)$$

Это позволяет определять операционную напряжённость как функцию от параметров модели и построить функции чувствительности B_S , характеризующие влияние параметров модели на изменение уровня операционной напряженности лётчика.

Тогда можно записать, если

$$\Delta S^{(j)} = S - S^{(j)}, \quad (4.7.7)$$

где S — операционная напряжённость для исходной модели M при заданном векторе параметров a_0 ; $S^{(j)}$ — операционная напряжённость, когда j -я компонента вектора a_0 получает приращение Δa_j , то функции чувствительности для операционной напряженности определяются следующим образом:

$$b_{ij}^{(s)} = \frac{\Delta S_i^{(j)}}{\Delta a_j}. \quad (4.7.8)$$

Блок 2 предназначен для ранжирования и определения вектора параметров $a_r(a_{r1}, \dots, a_{rl})$ редуцированной модели. Ранжирование вектора параметров по влиянию на уровень операционной напряжённости лётчика выполняется на основании результатов, полученных при реализации первого блока алгоритма. Перейдя к нормам функций чувствительности B_s , получим параметр, наиболее влияющий на уровень операционной напряжённости лётчика:

$$\max_j \|B_s\| \quad (4.7.9)$$

Аналогично осуществляется ранжирование всех вектор-параметров, по убыванию их влияния на изменение уровня операционной напряжённости.

Блок 3 предназначен для коррекции параметров редуцированной модели из условия минимизации уровня операционной напряжённости лётчика. Другими словами, требуется решить задачу (4.7.5).

Однако на практике, как правило, функциональная зависимость $S = S(a_1, \dots, a_n)$ неизвестна, а если и существует такая зависимость, то она может оказаться слишком сложной. Поэтому задача поиска a_i может быть решена только методами нелинейного программирования. Для этого в работе предлагается использовать метод симплекс-планирования, который, обладая достоинствами градиентных методов, не требует вычислений частных производных $\partial S / \partial a_i$ и, показывая плохой результат в самых неблагоприятных случаях, оказывается весьма эффективным при решении большинства практических задач, особенно при проведении натурного или полунатурного экспериментов.

Блок 4 предназначен для анализа реализации x_r оптимально редуцированной модели M_{opt} на выбранном режиме моделирования одним из методов численного интегрирования системы дифференциальных уравнений.

Блок 5 предназначен для оценки отклонения x_r от решения x исходной модели и определения значения степени согласованности α редуцированной модели с заданной погрешностью упрощения модели ϵ_{x3} . Анализ принадлежности решения x_r области допустимых значений Ω_x сводится к проведению серии сравнений. На их основе оценивается степень согласования α оптимальной модели с заданной погрешностью упрощения как мера отношения ошибок ϵ_{xa} и ϵ_{x3} . При выполнении условия $\alpha_{\min} < \alpha < \alpha_{\max}$ переход на **Блок 6** алгоритма, иначе — к **Блоку 2**.

Блок 6 предназначен для анализа результатов редукции, коррекции и оценки возможности физической реализации оптимальной модели. В результате выполнения пяти блоков алгоритма получена оптимально упрощённая корректная математическая модель ЛА $M_{\text{opt}}(x_r, y, a_r)$.

Для оценки возможности физической реализации данной модели техническими средствами управления используется аппарат L -функций, который разработан для оценки разности решений двух систем — исходной $M(x, y, a_0)$ и оптимально упрощенной $M_{\text{opt}}(x_r, y, a_r)$.

Второй этап предлагаемой методики оптимизации динамических свойств ЛА по критерию минимума операционной напряженности летчика связан с реализацией техническими средствами управления оптимально упрощенной математической модели. Для решения этой задачи, учитывая существенную нелинейность и нестационарность исходной математической модели ВКС, предлагается использовать метод нелинейной интегральной инвариантности [126, 130]. Анализ полученного на основе применения данного метода аналитического алгоритма автоматического управления позволяет отметить его главный недостаток, связанный с необходимостью осуществления процедуры идентификации математической модели ЛА в процессе полета.

Свободным от этого недостатка является алгоритм инвариантности с обратной связью, структура которого не содержит в явном виде уравнений движения исходного объекта, а моделирование управляемого процесса осуществляется в процессе естественного движения ЛА. Практическое осуществление алгоритмов рассматриваемого класса основано на измерении скорости и ускорений движения [105].

4.7.2. Метод синтеза алгоритма гибкого распределения функций между летчиком и автоматикой

Анализ особенностей управления траекторией спуска ВКС в атмосфере показал, что для реализации ручных режимов управления спуском наибольшее применение нашел метод, основанный на аналитическом построении профиля прогнозируемой траектории в плоскости параметров (n_x, V) , который позволяет летчику зрительно контролировать выполнение наложенных на траекторию движения ВКС ограничений. Для управления траекторией ВКС на гиперзвуковом участке спуска наибольшее применение нашел способ, связанный с изменением угла крена, поскольку он не изменяет картины обтекания аппарата и требует малых управляющих моментов. Нестационарность динамических характеристик ВКС на траектории спуска, воздействие атмосферных и термодинамических возмущений вызывают необходимость организации вспомогательного биотехнического контура гибкого распределения функций между летчиком и автоматикой [131].

Предлагаемая методика построения биотехнического контура гибкого распределения функций включает в себя следующие четыре основных этапа.

I — выбор стратегии сопряжения летчика и автоматики в основном контуре АЭСУ.

Проведенный анализ показал, что для реализации принципа гибкого распределения функций наиболее эффективна параллельная стратегия управления ВКС летчиком и автоматикой в основном контуре АЭСУ (см. рис. 4.7.2).

Система траекторного управления (СТУ) формирует номинальную траекторию движения ВКС на спуске. Контур ручного управления (КРУ) и контур автоматического управления (КАУ), функционируя параллельно, реализуют следующий закон управления [132]:

$$\begin{aligned} (K \cos \gamma)_{\text{к}} = & (K \cos \gamma)_{\text{ном}} + k_1 (n_x - n_{x \text{ ном}}) + \\ & + k_2 \left[\frac{\partial n_x}{\partial V} - \frac{\partial n_{x \text{ ном}}}{\partial V} \right], \end{aligned} \quad (4.7.10)$$

где $(K \cos \gamma)$ — значение командного эффективного аэродинамического качества, n_x — поперечная перегрузка, k_1 и k_2 — коэффициенты усиления, зависящие от динамических свойств ВКС. Для этого в КРУ летчик (Л) использует многофункциональный индикатор (МФИ) и командные рычаги управления (РУ). Блок гибкого распределения функций (БГРФ) реализует алгоритм динамического изменения вклада управлений летчика и автоматики в общее управление ВКС из условия минимизации уровня операционной напряженности летчика S .

II — синтез алгоритма для основного контура ручного и автоматического управления ЛА.

Второй этап синтеза алгоритма гибкого распределения функций включает в себя три основные особенности. Первая связана с оптимизацией целевых функций в системе управления спуском, вторая предполагает аналитическую форму представления алгоритма, а третья особенность данного этапа связана с необходимостью сохранения при реализации синтезированного алгоритма управления ВКС свойственного для человека стереотипа пилотирования. Проведенный анализ показал, что этим особенностям наилучшим образом отвечает алгоритм управления спуском ВКС, описываемый аналитическим выражением (4.7.10).

III — исследование функциональной зависимости операционной напряженности летчика S от коэффициентов k_1 и k_2 реализуемого им закона управления (4.7.10). Для этого с использованием ПО ЭМК исследовалась структура АЭСУ, приведенная на рис. 4.7.2. Анализ полученных результатов позволяет сделать вывод, что исследуемая функция $S(k_{a1}$ и $k_{a2})$ в рассматриваемом рабочем диапазоне изменения коэффициентов имеет явно выраженный минимум в области значений $k_{a1}^{\text{оп}} = 0,25$ и $k_{a2}^{\text{оп}} = 0,01$. Следовательно, основная цель синтезируемого алгоритма гибкого распределения функций заключается в стабилизации текущего уровня операционной напряженности летчика в окрестности точки $\bar{S}(k_{a1}^{\text{оп}}, k_{a2}^{\text{оп}})$.

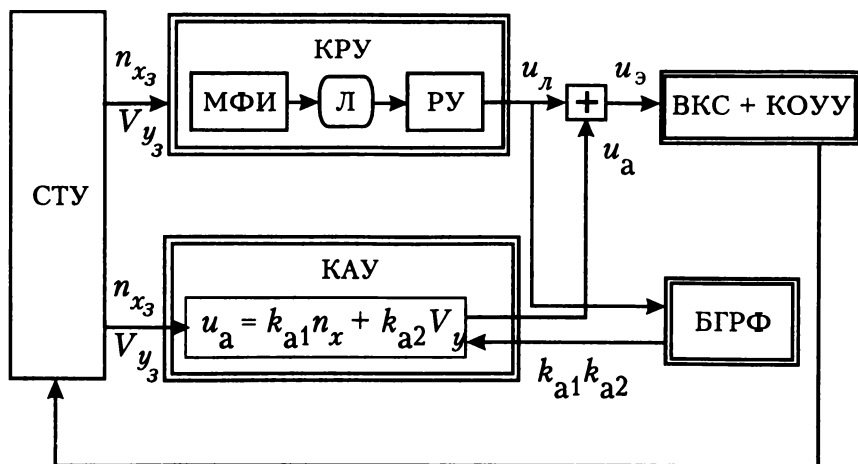


Рис.4.7.2

IV — синтез алгоритма настройки параметров автоматики из условия минимизации операционной напряженности летчика.

Заключительный, четвертый этап предлагаемой методики состоит в определении алгоритма настройки значений коэффициентов КАУ k_1 и k_2 из условия текущей оптимизации операционной напряженности летчика, т.е.

$$\langle k_{a1}, k_{a2} \rangle = \arg \min_{k_{a1} \in P^{\beta_1}; k_{a2} \in P^{\beta_2}} S. \quad (4.7.11)$$

Алгоритм коррекции коэффициентов автоматики для случая дискретной оценки операционной напряженности летчика имеет следующий вид

$$\Delta k_{ai}(j) = \frac{q_i t_a}{2} \left[\left(1 + \frac{2T_{\text{оп}}}{t_a} \right) S(j) + \left(1 + \frac{2T_{\text{оп}}}{t_a} \right) S(j-1) \right], \quad (4.7.12)$$

где Δk_{ai} ($i = 1, 2$) — приращения коэффициентов k_{a1} и k_{a2} соответственно; q_i ($i = 1, 2$) — коэффициенты усиления контура настройки; t_a — время запаздывания определения операционной напряженности летчика; $T_{\text{оп}}$ — интервал определения оценок операционной напряженности летчика; j — такт, соответствующий j -у интервалу оптимизации $T_{\text{оп}}$.

Кроме алгоритма настройки (4.7.12), БГРФ включает в себя алгоритм получения текущей оценки операционной напряженности летчика в полете.

Анализ полученного алгоритма распределения функций показывает его неработоспособность в случае потери активности летчика,

например, в результате потери сознания или отказа технических элементов КРУ. Для сохранения работоспособности АЭСУ в этом случае в структуру БГРФ предлагается включить резервный контур настройки коэффициентов автоматики, основанный на контроле величины ошибки стабилизации заданной траектории движения.

Кроме этого, были определены условия устойчивости для рассматриваемого контура гибкого распределения функций, т.е.

$$\begin{aligned} t_{\text{и}} &= (13 - 18) \text{ с} ; \\ T_{\text{оп}} &= (25 - 30) \text{ с} ; \\ qL &\leq (0,035 - 0,04), \end{aligned} \quad (4.7.13)$$

где $t_{\text{и}}$ — время идентификации летчиком характеристик объекта управления. Полученные условия устойчивости позволяют предъявлять требования как к уровню профессиональной подготовки экипажей ВКС, так и к характеристикам вычислительной части АЭСУ.

ЛИТЕРАТУРА

1. Познер А.Р. Метод дополнительности: проблема содержания и сферы действия. — М.: Изд-во Моск.ун-та, 1981. — 200 с.
2. Павлов В.В., Воронин А.Н., Голего В.Н., Мелешев А.М., Яковлев О.С. Технические эргатические системы. — Киев: Выща школа, 1977. — 344 с.
3. Яковлев О.С. Метод структурного синтеза нелинейных регуляторов // Проблемы управления и информатики. — 1996. — N1 — 2. — С.211 — 224.
4. Воронин А.Н. Многокритериальный синтез динамических систем. — Киев: Наукова думка, 1992. — 160 с.
5. Воронин А.Н. Адаптивные аппроксимационные модели в задачах оптимизации//Кибернетика и системн.анализ. — 1994. — N5. — С.83 — 93.
6. Воронин А.Н. Дуальный метод оптимизации// Автоматика. — 1992. — N5. — С.60 — 65.
7. Воронин А.Н. Метод уточняющихся моделей в нелинейном программировании // Электрон.моделирование. — 1993. — Т.156.N1. — С.56 — 60.
8. Воронин А.Н. Нелокальный метод оптимизации для эргатических систем // Кибернетика и вычислительная техника. — 1994. — Вып. 104. — С.28 — 37.
9. Воронин А.Н. Теоретико-экспериментальный подход к задачам оптимизации//Электрон.моделирование. — 1996. — 18. N1. — С.10 — 15.
10. Банди Б. Методы оптимизации. — М.: Радио и связь, 1988. — 128 с.
11. Box G.E.P., Wilson K.M. On the experimental attainment of optimal conditions// Journ. of Royal Stat. Soc.Ser.B. — 1951. — 13.N1. — P.1 — 45.
12. Жиглявский А.А., Жилинскас А.Г. Методы поиска глобального экстремума. — М.: Наука, 1991. — 248 с.
13. Фельдбаум А.А. Основы теории оптимальных автоматических систем. — М.: Физматгиз, 1963. — 552 с.
14. Никольский С.М. Курс математического анализа. — В 2-х т. Т.1. — М.: Наука, 1990. — 528 с.
15. Ортега Дж., Рейнболт В. Итерационные методы решения нелинейных систем уравнений со многими неизвестными. — М.: Мир, 1975. — 556 с.
16. Edmonds T. Paths, Trees and Flowers//Canad. J. Math. — 1965. — Vol.17. — P.74 — 84.
17. Соболь И.М., Статников Р.Б. Выбор оптимальных параметров в задачах со многими критериями. — М.: Наука, 1981. — 110 с.
18. Козлов А.И. Исследование и алгоритмическая реализация нелинейной схемы компромиссов: Автореф. дис... канд. техн. наук. — Киев: ИК НАНУ, 1995. — 17 с.

19. Hansen E. Global optimization using interval analysis — the multidimensional case // Num. math. — 1980. — 34. — P.274—280.
20. Колев Л.В. Применение интервального анализа в теории цепей // Изв. ВУЗов СССР. Радиоэлектроника. — 1986. — N7. — С. 11—19.
21. Озерной В.М. Принципы построения и использования многокритериальных моделей задач принятия решений//Проблемы принятия решений. — 1974. — Вып.5. — С.3—15.
22. Helmer O. The systematic use of expert judgement on operation research // Proc. of 3-d IFOS Conference. — Oslo, 1963. — P. 12-17.
23. Вопросы анализа и процедуры принятия решений/ Под ред. И.Ф.Шахнова. — М.: Мир, 1976. — 230 с.
24. Воронин А.Н., Сябро В.Д. Теоретико-экспериментальное исследование критерия качества сложных систем управления//Эргатические динамические системы управления. — Киев: Наук.думка, 1975. — С.133—140.
25. Адлер А.П., Маркова Е.В., Грановский Ю.В. Планирование эксперимента при поиске оптимальных условий. — М.: Наука, 1976. — 280 с.
26. Чугунов О.Д., Воронин А.Н. и др. Теоретико-экспериментальный метод оптимизации систем директорного управления летательными аппаратами // Эргатические системы управления. — Киев: Наук.думка, 1974. — С.50—68.
27. Себер Дж. Линейный регрессионный анализ. — М.: Мир, 1980. — 456 с.
28. Дрейпер Н., Смит Г. Прикладной регрессионный анализ. — М.: Статистика, 1973. — 392 с.
29. Химмельблау Д. Анализ процессов статистическими методами. — М.: Мир, 1973. — 957 с.
30. Воронин А.Н. Компромиссный метод решения задач на условный экстремум. — Киев, 1975. — 28с. (Препр.АН УССР.Ин-т кибернетики N75—61).
31. Бешелев С.Д., Гурвич Ф.Г. Экспертные оценки. — М.: Наука, 1973. — 127 с.
32. Вентцель Е.С. Теория вероятностей. — М.: Наука, 1969. — 576 с.
33. Кокс Д., Хинкли Д. Теоретическая статистика. — М.: Мир, 1978. — 560 с.
34. Гаскаров Д.В., Шаповалов В.И. Малая выборка. — М.: Статистика, 1978. — 248 с.
35. Сейдж Э., Мелс Дж. Теория оценивания и ее применение в связи и управлении. — М.: Связь, 1976. — 496 с.
36. Мостовой С.В. Оптимальные оценки параметров сейсмических волновых полей. — Киев: Наук.думка, 1979. — 112 с.
37. Гутер Р.С., Резниковский П.Т. Программирование и вычислительная математика. — М.: Наука, 1971. — Вып.2. — 273 с.
38. Шеннон Р. Имитационное моделирование систем — искусство и наука. — М.: Мир, 1978. — 419 с.

39. Мудров В.И., Кушко В.Л. Методы обработки измерений. — М.: Сов.радио, 1976. — 192 с.
40. Айзерман М.А., Браверман Э.М., Розоноэр Л.И. Метод потенциальных функций в теории обучения машин. — М.: Наука, 1970. — 384 с.
41. Воронин А.Н. О повышении эффективности статистических оценок параметров эргатических систем // Кибернетика и вычислительная техника. — 1980. — Вып. 50. — С. 29 — 31.
42. Voronin A.N. On the rise of efficiency of statistical estimates for parameters of ergatic systems // Zentralblatt fur Mathematik und ihre Grenzgebiete. Mathematics Abstracts. — Band 484. — Berlin; Heidelberg; New York. — 24.01.1983. — 375 p.
43. Емельянов С.В., Борисов В.И., Малевич А.А., Черкашин А.М. Модели и методы векторной оптимизации. // Итоги науки и техники. Техническая кибернетика. — М.: Изд-во ВИНТИ АН СССР, 1973. Т. 5. — С. 386 — 448.
44. Гермейер Ю.Б. Введение в теорию исследования операций. — М.: Наука, 1971. — 384 с.
45. Подиновский В.В., Гаврилов В.М. Оптимизация по последовательно применяемым критериям. — М.: Сов.радио, 1975. — 192 с.
46. Карлин С. Математические методы в теории игр, программировании и экономике. — М.: Мир, 1964. — 838 с.
47. Гермейер Ю.Б. Игровые концепции в исследовании систем // Изв. АН СССР. Техн. кибернетика. — 1970. — N2. — С. 3 — 17.
48. Антушев Г.С. Методы параметрического синтеза сложных технических систем. — М.: Наука, 1989. — 88 с.
49. Гафт М.Г. Принятие решений при многих критериях. — М.: Знание, 1979. — 64 с.
50. Фишберн П.С. Теория полезности для принятия решений. — М.: Наука, 1978. — 352 с.
51. Кини Р.Л., Райфа Х. Принятие решений при многих критериях: предпочтения и замещения. — М.: Радио и связь, 1981. — 560 с.
52. Ларичев О.И. Наука и искусство принятия решений. — М.: Наука, 1979. — 200 с.
53. Юдин Д.Б. Математическое программирование в порядковых шкалах // Изв. АН СССР. Техн. кибернетика. — 1982. — N2. — С. 3 — 17.
54. Авен П.О., Мучник И.Б., Ослон А.А. Функциональное шкалирование. — М.: Наука, 1988. — 181 с.
55. Waltz T.M. An engineering approach: hierarchical optimization criteria // IEEE Transactions of automatic control. -1967. — Vol. AC — 12. — P. 12 — 17.
56. Вентцель Е.С. Исследование операций. — М.: Сов.радио, 1972. — 140 с.
57. Рид К. Гильберт. — М.: Наука, 1977. — 368 с.
58. Николаев В.И., Брук В.М. Системотехника: методы и приложения. — Л.: Машиностроение, 1985. — 199 с.

59. Жуковский В.И., Молостров В.С. Многокритериальное принятие решений в условиях неопределенности. — М.: МНИИПУ, 1988. — 132 с.

60. Charnes A., Cooper W. Management models and industrial applications of linear programming. — New York: Wiley, 1961. — 240 p.

61. Салуквадзе М.Е. Задачи векторной оптимизации в теории управления. — Тбилиси: Мецниереба, 1975. — 201 с.

62. Баранов В.Л., Залогин Н.С., Урусский О.С., Баранов Г.Л., Комаренко Е.Ю. Квазианалоговые многокритериальные модели оптимизации динамических процессов// Электрон. моделирование. — 1996. — N1. — С.3—9.

63. Хоменок В.В., Элементы теории многоцелевой оптимизации. — М.: Наука, 1983. — 125 с.

64. Arrow K.J. Social choice and individual values. — New York: Wiley, 1951. — 180 p.

65. Миркин Б.Г. Проблема группового выбора. — М.: Наука, 1974. — 256 с.

66. Voronin A.N. Non-linear scheme of trade — offs in vector optimization of ergatic systems// Cybernetics and computing technology. — New York: Allerton press. — 1987. — Vol.3. — P.12—19.

67. Воронин А.Н. Дуальный подход к решению многокритериальных задач// Изв.АН СССР. Техн.кибернетика. — 1988. — N1. — С.46—50.

68. Растрингин Л.А., Эйдук Я.Ю. Адаптивные методы многокритериальной оптимизации// Автоматика и телемеханика. — 1985. — N1. — С.15—26.

69. Сиразетдинов Т.К. Методы решения многокритериальных задач синтеза технических систем. — М.: Машиностроение, 1988. — 160 с.

70. Летов А.М. Некоторые нерешенные задачи теории автоматического управления// Дифференциальные уравнения. — 1970. — Т.6, N4. — 1970. — С.592—615.

71. Летов А.М. Динамика полета и управление. — М.: Наука, 1969. — 360 с.

72. Барбашин Е.А. Функции Ляпунова. — М.: Наука, 1970. — 240 с.

73. Вайшикко Г.М. Ритца метод// Математическая энциклопедия. — 1984. — Т.4. — С.1041—1042.

74. Воронин А.Н. Численный метод расчета программных траекторий в вариационных задачах управления // Автоматика. — 1993. — N6. — С.36—43.

75. Воронин А.Н. Многокритериальный метод решения вариационных задач управления// Проблемы управления и информатики. — 1996. — N1—2. — С.252—265.

76. Анохин П.К. Избранные труды. Философские аспекты теории функциональной системы. — М.: Наука, 1978. — 700 с.

77. Иванов-Муромский К.А. Мозг и память. — Киев: Наук.думка, 1987. — 136 с.

78. Ухтомский А.А. Собр.соч. Т.1-4. — Л.: Изд-во ЛГУ, 1949—1954.

79. Отчет ИК НАН Украины о НИР “Разработать методы исследования деятельности человека в контексте повышения эффективности и надежности человеко-машинных систем”. — Киев, РИО ИК, 1994. — 113 с.

80. Глушков В.М. О системной оптимизации // Кибернетика. — 1980. — N5. — С.89—90.

81. Воронин А.Н. Принцип рациональной организации в многокритериальных задачах управления // Изв. ВУЗов СССР. Электромеханика. — 1979. — N10. — С.918—924.

82. Воронин А.Н. Многокритериальная оптимизация динамических систем управления // Кибернетика. — 1980. — N4. — С.56—68.

83. Михалевич В.С., Волкович В.Л. Развитие методов системной оптимизации в человеко-машинных процедурах решения многокритериальных задач // Кибернетические методы планирования, проектирования и управления. — Киев: РИО ИК АН УССР, 1982. — С.7—15.

84. Ириков В.А., Ларин В.Я., Самущенко Л.М. Алгоритмы и программы решения прикладных многокритериальных задач // Изв. АН СССР. Техн.кибернетика. — 1986. — N1. — С.5—16.

85. Гуткин Л.С. Оптимизация радиоэлектронных устройств по совокупности показателей качества. — М.: Сов.радио, 1975. — 368 с.

86. Опойцев В.И. Равновесие и устойчивость в моделях коллективного поведения. — М.: Наука, 1977. — 260 с.

87. Дюбин Г.Н., Суздаль В.Г. Введение в прикладную теорию игр. — М.: Наука, 1981. — 336 с.

88. Оуэн Г. Теория игр. — М.: Мир, 1971. — 230 с.

89. Матвеевский С.Ф. Основы системного проектирования комплексов летательных аппаратов. — М.: Машиностроение, 1987. — 240 с.

90. Левитин К.Е. Горящий светильник. — М.: Знание, 1983. — 208 с.

91. Фролов И.Т. Наука гуманности и гуманизм науки // Знание-сила. — 1982. — N2. — С.30.

92. Бирюков Б.В. О возможностях искусственного интеллекта. — // Кибернетика. Перспективы развития. — М.: Наука, 1981. — 192 с.

93. Михалёв И.А., Окоемов Б.Н., Чикулаев М.С. Системы автоматического управления самолётом. — 2-е изд., перераб. и доп. — М.: Машиностроение, 1987. — 213 с.

94. Асланян А.Э. Системы автоматического управления полётом летательных аппаратов. — Киев: Киевское ВВАИУ, 1984. — 431 с.

95. Гуськов Ю.П., Загайнов Г.И. Управление полётом самолётов. — М.: Машиностроение, 1980. — 213 с.

96. Александров А.Г., Артемьев В.М., Афанасьев В.Н. и др. Справочник по теории автоматического управления / Под ред. А.А. Красовского. — М.: Наука, 1987. — 712 с.

97. Срагович В.Г. Адаптивное управление. — М.: Наука, 1981. — 384 с.

98. Буков В.Н. Адаптивные прогнозирующие системы управления полётом. — М.: Наука, 1987. — 232 с.
99. Цыпкин Я.З. Адаптация и обучение в автоматических системах. — М.: Наука, 1968. — 400 с.
100. Соколов Н.И., Рутковский В.Ю., Судзиловский Н.Б. Адаптивные системы автоматического управления летательными аппаратами. — М.: Машиностроение, 1988. — 208 с.
101. Вышковский Г.Л., Ганопольский Л.З., Долгов А.М. и др. Нелинейные нестационарные системы/Под общей ред. Е.П. Попова. — М.: Машиностроение, 1986. — 333 с.
102. Ванюрихин Г.И., Иванов В.М. Синтез систем управления движением нестационарных объектов. — М.: Машиностроение, 1988. — 168 с.
103. Петров Б.Н., Рутковский В.Ю., Крутова И.Н. и др. Принципы построения и проектирования самонастраивающихся систем управления. — М.: Машиностроение, 1972. — 260 с.
104. Крассовский А.А. Динамика непрерывных самонастраивающихся систем. — М.: Физматгиз, 1963. — 211 с.
105. Харченко А.В. Методика синтеза адаптивной эргатической системы управления//Электронное моделирование. — 1991. — Т13. — С.51—55.
106. Харченко А.В. Об одном подходе к организации адаптивной эргатической системы управления летательным аппаратом//Кибернетика и вычисл. техника. — 1991. — Вып.92. — С.21—23.
107. Харченко А.В. Синтез адаптивной эргатической системы управления летательным аппаратом/Тезисы докладов XI Всесоюзного совещания по проблемам управления. — М.: АН СССР, 1989. — С.430—431.
108. Харченко А.В. Биотехнический подход к синтезу адаптивных эргатических систем управления полётом/Тезисы докладов VI Всесоюзной конференции по комплексной проблеме управления программами развития крупномасштабных систем. — М.: АН СССР, 1991. — Ч.2. — С.75—76.
109. Харченко А.В. Методологические основы человеко-машинной технологии проектирования АКС //Проблемы управления и навигации АКС: Тезисы докладов межведомственной научно-технической конференции. — Киев: Киевское ВВАИУ, 1991. — С.75—77.
110. Крассовский А.А. Системы автоматического управления полётом и их аналитическое конструирование. — М.: Наука, 1973. — 560 с.
111. Фельдбаум А.А. Основы теории оптимальных автоматических систем. — М.: Физматгиз, 1963. — 398 с.
112. Kalman R. Contributuins to the theory optimal control//Bul. Soc. Mex. Mat. — 1960. — P.102—119.
113. Харченко А.В. Особенности постановки задачи адаптивного оптимального эргатического управления //Вестник Киевского политехнического института. Техническая кибернетика. — 1990. — Вып.14. — С.31—33.

114. Дубов Ю.А., Травкин С.И., Якимец В.Н. Многокритериальные модели формирования и выбора вариантов систем. — М.: Наука, 1986. — 296 с.
115. Рокафеллар Дж. Выпуклый анализ. — М.: Мир, 1973. — 576 с.
116. Колесников А.А. Последовательная оптимизация нелинейных агрегированных систем управления. — М.: Энергоатомиздат, 1987. — 160 с.
117. Осин М.И. Методы автоматизированного проектирования летательных аппаратов. — М.: Машиностроение, 1984. — 168 с.
118. Воронин А.Н. Принципы рациональной организации в многокритериальных задачах/Известия вузов. Электромеханика. — 1979. — Т.10. — С.918—924.
119. Воронин А.Н. О формализации выбора схемы компромиссов в задачах многокритериальной оптимизации/Известия АН СССР. Техническая кибернетика. — 1984. — Т.2. — С.173—176.
120. Зыков А.Я., Рассудов А.Н., Тихомиров Б.А. Синтез управления с переменным критерием оптимальности и дискретной коррекцией по нагрузке позиционного следящего электропривода и с ограничениями координат/Известия ЛЭТИ. — 1974. — Вып.138. — С.53—60.
121. Крыжановский Г.А., Солодухин В.А. Синтез рациональной комбинированной системы стабилизации гиростабилизатора/Механика твёрдого тела. — 1970. — Т.6. — С.55—60.
122. Крыжановский Г.А., Солодухин В.А. Оптимизирующий функционал в комбинированных управлениях динамическими объектами//Прикладная математика и механика. — 1972. — Т.1. — С.24—33.
123. Кузнецов Н.А. Построение алгоритмов управления при переменном критерии оптимальности//Автоматика и телемеханика. — 1966. — Т.5. — С.5—15.
124. Иванов В.А., Фалдин Н.В. Теория оптимальных систем автоматического управления. — М.: Наука, 1981. — 336 с.
125. Понтрягин Л.С., Болтянский В.Г., Гамкрелидзе Р.В. и др. Математическая теория оптимальных процессов. — М.: Физматгиз, 1961. — 378 с.
126. Павлов В.В. Инвариантность и автономность нелинейных систем управления. — Киев: Наукова думка, 1971. — 271 с.
127. Харченко А.В., Карнаух В.И., Якубчик А.Ю., Гринь А.К. Проблемно ориентированный эргатический моделирующий комплекс для автоматизированного проектирования человеко-машинных систем в авиации/Методы управления системной эффективностью функционирования электрофицированных и пилотажно-навигационных комплексов: Тезисы докладов Всесоюзной научно-технической конференции. — Киев, КИИГА, 1991. — С.109—110.
128. Харченко А.В., Якубчик А.Ю. Об одном методе оптимизации сложных эргатических систем управления полётом/Математическое обеспечение БЦВМ в задачах управления, оценивания и идентификации. — М.: ВВИА им. Н.Е. Жуковского, 1989. — С.74—78.

129. Ефимов И.Е. Принцип точностной параметрической редукции математических моделей//Электронное моделирование. — 1986. — Т.5. — С.9—13.

130. Харченко А.В., Сивов Н.С. Метод реализации принципов автономности и стационарности при синтезе эргатических систем //Кибернетика и вычисл. техника. — 1990. — Вып.84. — С.51—53.

131. Карнаух В.И., Харченко А.В. Принцип гибкого распределения функций между лётчиком и автоматикой в процессе управления полётом летательных аппаратов//Анализ и синтез авиационных эргатических систем управления: Сборник материалов межвузовского научно-технического семинара. — Киев: Киевское ВВАИУ, 1989. — Вып.1. — С.10—16.

132. Ярошевский В.А. Вход в атмосферу космических летательных аппаратов. — М.: Наука, 1988. — 336 с.

133. Харченко А.В., Карнаух В.И., Мещеряков А.Б. Методика синтеза адаптивной эргатической системы управления летательными аппаратами. — Киев, 1989. — 11 с. -Рукопись представлена Киевским ВВАИУ. Деп. в в/ч 11520. Июль 1989, №3445.

134. Пивавский С.А., Брусов В.С., Хвилон Е.Н. Оптимизация параметров многоцелевых ЛА. — М.: Машиностроение, 1974. — 168с.

135. Голубев И.С., Саматин А.В. Проектирование конструкций ЛА. — М.: Машиностроение, 1991. — 238 с.

136. Э.Мушик Э., Мюллер П. Методы принятия технических решений. — М.: Мир, 1990. — 416 с.

137. Попов И.А., Скворцов В.В., Мицитис А.К. Исследование и проектирование больших технических систем. — Киев: КИ ВВС, 1995. — 252 с.

138. Попов И.А., Мицитис А.К. Системная многокритериальная методология построения компромиссного варианта большой технической системы. Алгоритм. — Киев: КИ ВВС, 1996. — 70 с.

139. Батищев Д.И. Поискковые методы оптимального проектирования. — М.: Советское радио, 1975. — 216 с.

140. Демиденко Е.З. Оптимизация и регрессия. — М.: Наука, 1989. — 269с.

141. Моисеев Н.Н., Иванилов Ю.П., Столярова Е.Н. Методы оптимизации. — М.: Наука, 1978. — 352 с.

142. Современное состояние теории исследования операций. Под редакцией Н.Н.Моисеева — М.: Наука, 1979. — 464 с.

143. Стронгин Р.Т. Поиск глобального оптимума. — М.: Знание. Математика, кибернетика. — 1990. N2.

144. Краснощеков П.С., Морозов В.В., Федоров В.В. Декомпозиция в задачах проектирования // Техн. кибернетика. 1979. — N 2, С.7—17.

145. Брусов В.С., Баранов С.К. Оптимальное проектирование летательных аппаратов: Многоцелевой подход. — М.: Машиностроение, 1989. — 232 с.

146. Статников Р.Б., Матусов И.Б. Многокритериальное проектирование машин. — М.: Знание. Математика, кибернетика. — 1989. N5.

147. Моисеев Н.Н. Элементы теории оптимальных систем. — М.: Наука, 1975. — 528 с.
148. Моисеев О.И. Математические задачи системного анализа. — М.: Наука, 1981. — 488с.
149. Солнышков Ю.С. Обоснование решений. Методологические вопросы. — М.: Экономика, 1980. — 168 с.
150. Подиновский В.В., Ногин В.Д. Парето-оптимальные решения многокритериальных задач. — М.: Наука, 1982. — 256 с.
151. Чуев Ю.В., Спехова Т.П. Технические задачи исследования операций. — М.: Советское радио, 1971. — 244 с.
152. Молчанов А.А. Моделирование и проектирование сложных систем. — Киев: Выща школа, 1988. — 359с.
153. Зиятдинов Ю.К. Методы определения оптимальных проектных параметров сложных технических систем при наличии ограничений // Космическая наука и технология, 1996. — Т.2, №1—2, — С.57—61.
154. Беллман Р., Заде Л. Принятие решений в расплывчатых условиях // Вопросы анализа и процедуры принятия решений. — М.: Мир, 1976. — С.172—215.
155. Макаров И.М., Рубчинский А.А. и др. Теория выбора принятия решений. — М.: Наука, 1982. — 328 с.
156. Брусов В.С., Баранов С.К. Оптимальное проектирование ЛА. Многоцелевой подход. — М.: Машиностроение, 1989. — 232 с.
157. Вентцель Е.С. Исследование операций. — М.: Наука, 1988. — 208 с.
158. Емельянов С.В., Ларичев О.И. Многокритериальные методы принятия решений/Знание. Новое в жизни, науке, технике. Математика, кибернетика. — 1985. — N 10.
159. Ларичев О.И. Принятие решений как научное направление: методологические проблемы/Системные исследования (Ежегодник). — М.: Наука, 1983.
160. Руа Б. Проблемы и методы принятия решения в задачах с многими целевыми функциями/Вопросы анализа и процедуры принятия решений. — М.: Мир, 1976. — С.20—54.
161. Статистические модели и многокритериальные задачи принятия решений: Сб. статей. — М.: Статистика, 1979.
162. Пшеничный Б.Н., Данилин Ю.М. Численные методы в экстремальных задачах. — М.: Наука, 1975. — 320 с.
163. Зиятдинов Ю.К., Осташевский В.В. Об одном методе формирования области эффективных альтернатив// Техническая диагностика и неразрушающий контроль. — 1996. — №3. — С.9—16.
164. Зиятдинов Ю.К., Осташевский В.В. Методика учета параметрических ограничений при определении области эффективных альтернатив/Техническая диагностика и неразрушающий контроль. — 1996. — №3. — С.3—8.
165. Зиятдинов Ю.К. Метод формирования множества парето-оптимальных обликов сложных технических систем//Космическая наука и технология. — 1996. — Т.2, № 1—2. — С.62—67.

ОГЛАВЛЕНИЕ

Предисловие	3
Глава 1. Методы исследования сложных систем	8
1.1. Теоретико-экспериментальный метод	8
1.2. Модели и методы оптимизации	14
1.3. Методы экспертных оценок	42
1.4. Вероятностно-статистические методы	53
Глава 2. Многокритериальные задачи управления	70
2.1. Общая постановка задачи и проблемы многокритериальной оптимизации	70
2.2. Концепция нелинейной схемы компромиссов	76
2.3. Векторные вариационные задачи управления	96
2.4. Моделирование и векторная оптимизация деятельности человека-оператора	122
2.5. Принцип рациональной организации	137
Глава 3. Формирование облика сложных технических систем ...	144
3.1. Общая постановка задачи	144
3.2. Многокритериальная методология формирования облика сложных технических систем	148
3.3. Критериальные исследования	162
3.4. Общая методика расчета основных показателей эффективности систем	166
3.5. Определение оптимальных проектных параметров системы при наличии ограничений	169
3.6. Многокритериальный подход при обосновании технического облика сложных технических систем	175
3.6.1. Методические предпосылки к формированию области существования эффективных (по Парето) авиационно-космических систем	176
3.6.2. Обоснование метода	181
3.6.3. Обратная задача многокритериальной оптимизации	188
3.6.4. Реализация метода	189
Глава 4. Адаптивные эргатические системы управления	195
4.1. Понятие адаптивных систем управления	195
4.2. Общая задача оптимального адаптивного управления	199
4.3. Особенности задачи для эргатических систем управления летательными аппаратами	201

4.4. Условия паретооптимальности в эргатических системах	206
4.5. Концепция последовательной оптимизации	209
4.6. Развитие концепции последовательной оптимизации для эргатических систем управления ЛА	213
4.7. Синтез адаптивной эргатической системы управления воздушно-космическим самолетом	220
4.7.1. Метод оптимизации динамических свойств ВКС по критерию операционной напряженности летчика	220
4.7.2. Метод синтеза алгоритма гибкого распределения функций между летчиком и автоматикой	225
Литература	229

Научное издание

Воронин Альберт Николаевич
Зиатдинов Юрий Кашафович
Харченко Александр Владимирович
Осташевский Владимир Вячеславович

**Сложные технические
и эргатические системы:
методы исследования**

Монография

Редактор *Л.П. Сыч*
Технический редактор *О.А. Федосеева*
Художественный редактор *Д.Э. Чайка*

Подписано в печать с готовых диапозитивов 28.07.97. Формат 60х90/16.
Бумага офсетная. Гарнитура Peterburg. Печать офсетная. Усл.печ.л. 15,0.
Усл.кр.-отт. 15,0. Уч.-изд.л. 16,6. Тираж 1000 экз. Заказное. Зак. 7-191

Издательство «Факт»

Украина, 310024 Харьков, ул. Чайковского, 23.

Харьковская книжная фабрика им. М.В. Фрунзе
Украина, 310057 Харьков, ул. Донец-Захаржевского, 6/8.