

Л и т е р а т у р а

1. Б и р ю к В.И., Л и п и н Е.К., Ф р о л о в В.М. Методы проектирования конструкций самолетов. М.: Машиностроение, 1977.

2. К о м а р о в В.А., С о л о в о в А.В. Об опыте автоматизации проектирования силовых схем крыльев. В сб.: Материалы Всероссийской школы 1975 года по автоматизации проектирования. МТИ, 1976.

3. У г о д ч и к о в А.Г. Численные методы и ЭВМ в решении проблем прочности. В сб.: Прикладные проблемы прочности и пластичности. Горький, 1975, вып. I.

УДК 629.7.658.51:519.87

А.В. Соллогуб, Л.З. Чернис

ЗАДАЧА СИНТЕЗА МНОГОЭТАПНОГО ПРОЦЕССА ПРОЕКТИРОВАНИЯ СЛОЖНЫХ ТЕХНИЧЕСКИХ КОМПЛЕКСОВ

Предполагается, что создание сложного технического комплекса (ТК) осуществляется в результате выполнения n последовательных этапов. В зависимости от сложности S создаваемого ТК (считаем, что введена шкала сложности ТК) и имеющегося опыта \bar{L} (наличие прототипа, задела технической документации и методик, возможности заимствования отдельных элементов ТК) может быть определена трудоемкость каждого этапа создания ТК:

$$\kappa_i^* = \kappa_i^*(S, \bar{L}) \quad (i=1, 2, \dots, n).$$

Трудоемкость κ_i^* выражается в единицах основного продукта труда i -го этапа. Это может быть количество рассмотренных вариантов технических решений, количество листов технической документации или чертежей стандартного формата, количество типовых инструкций, методик, алгоритмов, количество проведенных испытаний и др.

Состояние выполнения i -го этапа в момент времени t_i с его начала может быть охарактеризовано двумя величинами:

$K_i(t_i)$ - количество произведенных единиц продукта труда i -го этапа,
 $P_i(t_i)$ - количество единиц продукта труда, выполненных с ошибками.
 Величину $P_i(t_i)$ будем называть загрязнением. Загрязнение $P_i(t_i)$ измеряется в тех же единицах, что и $K_i(t_i)$.

Введем понятие относительного загрязнения

$$\alpha_i(t_i) = P_i(t_i) / K_i(t_i).$$

Очевидно, на количество ошибок, возникающих на i -ом этапе, влияют ошибки, уже допущенные на предыдущих j -х этапах ($j = 1, 2, \dots, i - 1$).

Количественно это влияние можно выразить через относительные загрязнения в конце предыдущих этапов:

$$\alpha_i^* = \alpha_i(t_i) \Big|_{t_i = \tau_i} = \alpha_i(\tau_i), \dots, \alpha_{i-1}^* = \alpha_{i-1}(\tau_{i-1}),$$

где τ_j ($j = 1, 2, \dots, i - 1$) - продолжительности j -ых этапов.

Загрязнение отрицательно сказывается на работе над проектом. Коллектив разработчиков стремится сдать заказчику законченный проект с уровнем загрязнения, не превышающим некоторый заранее заданный уровень. Поэтому в ходе выполнения проекта с загрязнением необходимо бороться. Часть труда затрачивается на поиск, локализацию и устранение ошибок, что приводит к необходимости выполнения повторных расчетов, повторных испытаний или экспериментальных работ, внесения изменений в чертежную и другую техническую документацию. Таким образом, в каждый момент времени t_i на i -ом этапе определяется доля труда β_i , идущая на борьбу с загрязнением и доля $1 - \beta_i$, идущая на прямое выполнение проекта.

Существенную роль на состояние выполнения i -го этапа оказывает интенсивность труда $\sum_i(t_i)$ разработчиков проекта, занятых на i -ом этапе. С возрастанием $\sum_i(t_i)$ количество ошибок увеличивается, растет загрязнение $\alpha_i(t_i)$, время τ_i выполнения этапа сокращается. Уменьшение $\sum_i(t_i)$ приводит к увеличению τ_i и уменьшению загрязнения $\alpha_i(t_i)$.

Рассмотрим задачу: определить в каждый момент времени на каждом этапе проектирования интенсивность труда $\sum_i(t_i)$ и долю его $\beta_i(t_i)$, идущую на борьбу с загрязнением, так, чтобы в целом время выполнения проекта было минимальным, а относительное загрязнение в конце последнего этапа $\alpha_n(t_n) \Big|_{t_n = \tau_n}$ не превышало α_n^* , то есть $\tau = \sum_{i=1}^n \tau_i \rightarrow \min$ при условии $\alpha_n(\tau_n) \leq \alpha_n^*$. При этом план работы, соответствующий каждому

этапу, должен быть выполнен:

$$K_i(\tau_i) \geq K_i^* \quad (i=1, 2, \dots, n).$$

Для решения задачи удобно рассматривать вспомогательную задачу. Предположим, что этапы проектирования, предшествующие i -ому этапу уже выполнены, причем продукция, произведенная на этих этапах, имеет относительное загрязнение $\alpha_1^*, \alpha_2^*, \dots, \alpha_{i-1}^*$ соответственно. Требуется в каждый момент времени t_i выполнения i -го этапа определить интенсивность труда $\sum_i(t_i)$ и долю его $\beta_i(t_i)$, идущую на борьбу с загрязнением, так, чтобы время τ_i выполнения i -го этапа было минимальным, при условии, что загрязнения в конце предыдущих этапов равны $\alpha_1^*, \dots, \alpha_{i-1}^*$, а в конце i -го этапа не превышают α_i^* , то есть $\tau_i \rightarrow \min$ при условии $\alpha_i(\tau_i) \leq \alpha_i^*$, если известны $\alpha_j(\tau_j) = \alpha_j^*$ ($j=1, 2, \dots, i-1$). Здесь также подразумевается выполненным условие завершения работ на i -ом этапе:

$$K_i(\tau_i) \geq K_i^*.$$

Сформулированная вспомогательная задача относится к классу задач оптимального быстрогодействия. Управлениями здесь являются функции $\beta_i(t_i)$ и $\sum_i(t_i)$. В результате решения задачи получим: $\tau_i^{opt} = \tau_i^{opt}(\alpha_1^*, \dots, \alpha_{i-1}^*)$ — минимальное время выполнения i -го этапа при заданных относительных загрязнениях α_j^* ($j=1, 2, \dots, i$) и оптимальные управления $\beta_i^{opt}(t_i)$, $\sum_i^{opt}(t_i)$ ($0 \leq t_i \leq \tau_i$).

Для упрощения задачи будем считать в дальнейшем, что минимальное время выполнения i -го этапа зависит только от заранее заданного значения α_i^* и известного загрязнения в конце предыдущего этапа α_{i-1}^* , то есть $\tau_i^{opt} = \tau_i^{opt}(\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*)$.

Предположим, что мы эффективно решаем вспомогательную задачу, то есть для всех $i=1, 2, \dots, n$ и любых $\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*$ можем вычислить $\tau_i^{opt}(\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*)$. Это дает возможность решить основную задачу.

Обозначим через $T^{(K)}(\alpha_K^*)$ минимальное время выполнения части проекта, включающей K первых этапов, при условии, что относительное загрязнение в конце K -го этапа не превышает α_K^* . Тогда схема определения минимального времени выполнения всего проекта из n этапов при условии, что в конце последнего этапа относительное загрязнение не превышает α_n^* , примет вид:

$$k=1 \quad T^{(1)}(\alpha_1^*) = \tau_1^{opt}(\alpha_1^*), \alpha_1^* \in A_1^*$$

$$k=2 \quad T^{(2)}(\alpha_2^*) = \min_{\alpha_1^*} [T^{(1)}(\alpha_1^*) + \tau_2^{opt}(\alpha_1^*, \alpha_2^*)], \alpha_2^* \in A_2^*$$

$$k=5 \quad T^{(5)}(\alpha_5^*) = \min_{\alpha_{5-1}^*} [T^{(5-1)}(\alpha_{5-1}^*) + \tau_5^{opt}(\alpha_{5-1}^*, \alpha_5^*)], \alpha_5^* \in A_5^*$$

$$k=n \quad T^{(n)}(\alpha_n^*) = \min_{\alpha_{n-1}^*} [T^{(n-1)}(\alpha_{n-1}^*) + \tau_n^{opt}(\alpha_{n-1}^*, \alpha_n^*)], \alpha_n^* \in A_n^*$$

где $A_i^* (i=1, 2, \dots, n)$ — множества значений α_i^* , для которых осуществляется табулирование функций $T^{(i)}(\alpha_i^*)$ на i -ом этапе.

Для выполнения этого алгоритма достаточно предварительно для всех $i = 1, 2, \dots, n$ протабулировать $\tau_i^{opt} = \tau_i^{opt}(\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*)$ по α_{i-1}^* и α_i^* . Тем самым мы решим задачу для всех α_n^* , заданных в таблице функции $\tau_n^{opt} = \tau_n^{opt}(\alpha_{n-1}^*, \alpha_n^*)$.

Составляя на прямом шаге работы алгоритма для каждого этапа

$$i \quad (i = 1, 2, \dots, n) \text{ таблицу} \\ < \alpha_i^*, T^i(\alpha_i^*), \alpha_{i-1}^* >$$

где α_i^* пробегает все значения из множества A_i^* , а α_{i-1}^* — значение относительного загрязнения на предыдущем этапе, обеспечивающее совместно со значением α_i^* минимальное время $T^i(\alpha_i^*)$, и просматривая полученные для всех этапов таблицы в обратном направлении, можно определить для каждого значения α_n^* цепочку значений относительных загрязнений $\alpha_n^*, \alpha_{n-1}^*, \dots, \alpha_1^*$, по этапам, обеспечивающих минимальное время выполнения проекта $T^{(n)}(\alpha_n^*)$. Далее, принимая во внимание результаты решения вспомогательных задач, где помимо аргументов α_{i-1}^* , α_i^* и значений функций $\tau_i^{opt}(\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*)$ хранятся оптимальные управления

$$\beta_i^{opt}(t_i), \sum^{opt}(t_i) \quad (0 \leq t_i \leq \tau_i)$$

легко отыскать оптимальные управления $\beta^{opt}(t), \sum^{opt}(t) \quad (0 \leq t \leq T^{(n)}(\alpha_n^*))$ для всего процесса реализации проекта в целом.

Если функции $\tau_i^{opt}(\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*)$ табулированы в L точках по каждой переменной (всего L^2 точек), то на выполнение алгоритма требуется

не более nL^2 операций. Если на ход работы на i -ом этапе влияют относительные загрязнения нескольких, например, ν предыдущих этапов, то алгоритм несколько изменяется: на каждом шаге вычисляется величина

$$T^S(\alpha_S^*) = \min_{\alpha_{S-1}^*, \dots, \alpha_{S-\nu}^*} [T^{(S-1)}(\alpha_{S-1}^*) + \tau_S^{opt}(\alpha_{S-\nu}^*, \dots, \alpha_S^*)]$$

и табулируется по α_S^* .

Таким образом, если функции $\tau_i^{opt}(\alpha_{i-S}^*, \dots, \alpha_i^*)$ заданы таблицей в L точках по каждой переменной, то на выполнение алгоритма потребуется не более nL^{S+1} операций.

В целом, задача, решаемая алгоритмом, такова: при заданном количестве проектной продукции K_i^* ($i = 1, 2, \dots, n$) для каждого этапа и заданном загрязнении α_n^* в конце последнего этапа выбирается такой набор конечных загрязнений $(\alpha_1^*, \dots, \alpha_{n-1}^*)$ и управлений по этапам, которые в целом обеспечивают выполнение проекта за минимальное время.

Процесс накопления проектной продукции и загрязнения на i -ом этапе в общем случае может быть описан дифференциальными уравнениями вида:

$$\begin{aligned} \dot{K}_i &= f_{1i}(K_i, P_i, \beta_i, \sum_i, \alpha_{i-1}^*), \\ \dot{P}_i &= f_{2i}(K_i, P_i, \beta_i, \sum_i, \alpha_{i-1}^*). \end{aligned}$$

Уравнения учитывают, что скорости роста продукции и загрязнения на i -ом этапе в каждый момент времени t зависят от произведенных на этом этапе продукции $K_i(t)$ и загрязнения $P_i(t)$, доли $\beta_i(t)$ труда, затрачиваемого в момент t на борьбу с загрязнением, интенсивности труда $\sum_i(t)$ и относительного загрязнения в конце предыдущего этапа α_{i-1}^* .

Принимая во внимание, что качественная картина накопления продукции и загрязнения от этапа к этапу не меняется, опустим везде индекс i . Тогда вспомогательная задача может быть сформулирована как задача максимального быстродействия ($\tau \rightarrow \min$) для траектории, описываемой уравнениями

$$\begin{aligned} \dot{K} &= f_1(K, p, \beta, \sum, \alpha_{-1}^*), \\ \dot{P} &= f_2(K, p, \beta, \sum, \alpha_{-1}^*) \end{aligned}$$

с закрепленными концами

$$k(0) = 0, \quad k(\tau) = k^* \\ p(0) = p, \quad p(\tau) = \alpha^* k^*$$

Ограничения на фазовые переменные:

$$k(t) \geq 0, \quad p(t) \geq 0, \quad \dot{k}(t) \geq 0,$$

то есть количество продукции и загрязнение неотрицательны и количество продукции не убывает.

Ограничения на управления: $0 \leq \beta(t) \leq 1, \quad \Sigma(t) \geq 1$, то есть доля труда, идущая на борьбу с загрязнением, неотрицательна и не превышает весь труд в данный момент, а интенсивность труда может изменяться от нормальной и выше.

Будем предполагать в дальнейшем, что на текущем этапе мы можем бороться не только с загрязнением, возникшим на данном этапе, но и с загрязнением, доставшимся от предыдущего этапа и выраженным в его единицах.

Рассмотрим модель этапа, описываемую системой дифференциальных уравнений вида:

$$\begin{cases} \dot{k} = (1 - \beta - \beta') \Sigma \mathcal{E} & (1) \end{cases}$$

$$\begin{cases} \dot{p} = (1 - \beta - \beta') \Sigma [j + \alpha \alpha + \alpha' \alpha_{-1} + h(\Sigma)] - \beta \Sigma d & (2) \end{cases}$$

$$\begin{cases} \dot{p}_{-1} = -\beta' \Sigma d' & (3) \end{cases}$$

$$k(0) = p(0) = 0, \quad p_{-1}(0) = p_{-1}^*$$

$$k(\tau) = k^*, \quad p(\tau) = \alpha^* k^*, \quad p_{-1}(\tau) = 0.$$

Здесь, как и прежде,

$$\alpha(t) = p(t)/k(t), \\ \alpha_{-1}(t) = p_{-1}(t)/k_{-1}^*.$$

Уравнение (1) показывает, что прирост продукции пропорционален интенсивности труда $\Sigma(t)$ и доле труда $(1 - \beta - \beta')$, идущей на продуктивную работу (а не на борьбу с загрязнением) в данный момент времени. Здесь β - доля труда, затрачиваемого на борьбу с загрязнением, возникшим на данном этапе, β' - доля труда, идущего на борьбу с загрязнением с предыдущего этапа, \mathcal{E} - коэффициент пропорциональности, учитывающий прирост продукции в единицу времени при $\Sigma(t) = 1$ и $\beta + \beta' = 0$.

Уравнение (2) показывает, что прирост загрязнения складывается из следующих факторов:

I. В процессе продуктивного труда возникают ошибки пропорционально приросту продукции вследствие:

- а) того, что люди, а также средства автоматизации проектирования работают не безошибочно;
- б) ошибок, уже допущенных на текущем этапе;
- в) ошибок, допущенных на предыдущем этапе;
- г) повышения интенсивности труда.

Эти факторы учитываются соответственно коэффициентами

$$j, a, a', h(\Sigma).$$

2. Уменьшение загрязнения происходит пропорционально доле труда, идущего на борьбу с ним, и интенсивности этого труда.

Член $a'd_{-1}(t)$ показывает, что загрязнение с предыдущего этапа P_{-1} "переходит" в текущее загрязнение $P(t)$. Уравнение (3) описывает закон уменьшения, доставшегося с предыдущего этапа.

Следует отметить, что вследствие быстрого роста $h(\Sigma)$ верхнее ограничение на Σ не требуется, так как интенсивность труда из условия оптимальности не будет высокой.

Если положить

$$x = (k, P, P_{-1}), \quad u = (\beta, \beta', \Sigma),$$

где $x \in X = \{(k, P, P_{-1}) : k \geq 0, P \geq 0, P_{-1} \geq 0\}$,

$$u \in U = \{(\beta, \beta', \Sigma) : \Sigma \geq 1, \beta \geq 0, \beta' \geq 0, \beta + \beta' \leq 1\},$$

то алгоритм, решающий задачу быстродействия, может быть проиллюстрирован на системе вида

$$\dot{x} = f(x, u), \quad x \in X, \quad u \in U$$

где векторы x и u имеют одинаковую размерность ($x, u \in R^3$).

Заменим связи $\dot{x} = f(x, u)$ разностными уравнениями

$$x_j = x_{j-1} + \Delta t \cdot f(x_{j-1}, u_{j-1}), \quad j=1, 2, \dots$$

где начальное состояние $x_0 = (0, 0, P_0^*)$ задано.

Ограничения $x(t) \in X$ и $u(t) \in U$ заменяем ограничениями $x_j \in X, u_j \in U$.

Введем в R^3 сетку. Каждая компонента вектора x может принимать дискретный ряд значений. Таким образом вектор x принадлежит

конечному подмножеству $\tilde{X} \subset X$.

Рассмотрим алгоритм формирования множеств достижимостей на каждом шаге процесса.

1) Определим все возможные состояния X_1 , в которые можно попасть из состояния X_0 за один шаг, то есть за время Δt :

$$x_1 = x_0 + \Delta t f(x_0, u_0).$$

Так как x_1 и u_0 векторы одинаковой размерности, то $u_0 = \varphi(x_0, x_1)$.

Положим

$$X^{(1)} = \{x_1 \mid x_1 \in \tilde{X}, u_0 = \varphi(x_0, x_1) \in U\}.$$

2) Определим все возможные состояния X_2 , в которые можно попасть из состояний $X_1 \in X^{(1)}$ за время Δt :

$$X^{(2)} = \{x_2 \mid x_2 \in \tilde{X}, \exists x_1 \in X^{(1)} : u_1 = \varphi(x_1, x_2) \in U\}$$

$$X^{(j)} = \{x_j \mid x_j \in \tilde{X}, \exists x_{j-1} \in X^{(j-1)} : u_{j-1} = \varphi(x_{j-1}, x_j) \in U\}.$$

Искомое время

$$\tau = \Delta t \cdot \min\{j \mid x^* \in X^{(j)}\},$$

где

$$x^* \in X^* = \{(k, p, p_{-1}) : k \geq k^*, p \leq p^*, p_{-1} = 0\}.$$

Пусть $x_k = X^*$ - конец оптимальной траектории. Определяя последовательно величины $x_i = X^{(i)}$ ($i = k-1, k-2, \dots, 0$), такие, что $u_i = \varphi(x_i, x_{i+1}) \in U$, находим оптимальную траекторию x_0, x_1, \dots, x_k и соответствующее оптимальное управление u_0, u_1, \dots, u_{k-1} .

В случае, если решение задачи неоднозначно, в качестве оптимального выбирается любое из полученных решений.

Рассмотрим применение алгоритма к решению вспомогательной задачи. Нам необходимо протабулировать функцию $\tau(\alpha_{-1}^*, \alpha^*)$ по обоим аргументам. Задаем сетку по α_{-1}^* и α^* . Этим самым задается сетка по $P_{-1}^*, \alpha_{-1}^*, K_{-1}^*$ и по $P^* = \alpha^* K^*$. Эта же сетка принимается для P_{-1} и P . Кроме того, выберем ветку по k . В результате получена сетка во множестве X . Алгоритм формирования допустимых множеств выполняется до тех пор, пока не будет определено минимальное время попадания фазовой точки в область, задаваемую множеством X^* . Это гарантирует выпуск продукции $k \geq k^*$, наличие в конце этапа

загрязнения $\rho \leq \rho^*$ и устранение загрязнения, доставшегося с предыдущего этапа. Здесь κ^* заданное фиксированное для рассматриваемого этапа число, а (ρ^*, ρ_{-i}^*) изменяется и принимает значения в узлах сетки. Применяя алгоритм для каждого α_{-i}^* и α^* , решим задачу табулирования функции $\tau(\alpha_{-i}^*, \alpha^*)$.

Если на каком-либо шаге работы алгоритма количество единиц произведенной продукции не достигло κ^* , а загрязнение ρ_{-i}^* устранено, то доля труда, затрачиваемая на борьбу с этим загрязнением, используется в дальнейшем на выпуск основной продукции этапа.

На j -ом шаге алгоритма ($j = 1, 2, \dots$) рассматривается каждый элемент $x_j = (\kappa, \rho, \rho_{-i})$ дискретного множества \tilde{X} , которое задано в R^3 в виде:

$$\tilde{X} = \{x = (\kappa, \rho, \rho_{-i}) \in R^3 : x \in [0, \kappa^*] \times [0, \rho_{max}] \times [0, \rho_{-i, max}]\},$$

где x - узел прямоугольной сетки с числом узлов $N_\kappa, N_\rho, N_{\rho_{-i}}$ по осям κ, ρ, ρ_{-i} соответственно. ρ_{max} выбирается из эмпирических соображений и соответствует такой величине, что ни в одной точке оптимального процесса уровень загрязнения ее не превосходит. $\rho_{-i, max}$ - это наибольшее из загрязнений в конце предыдущего этапа.

Для каждого элемента $x_j \in \tilde{X}$ определяется, войдет ли он в класс $X_j^{(j)}$, формируемый на j -ом шаге алгоритма. Для этого проверяется, существует ли элемент $x_{j-1} \in X^{(j-1)}$ и управление $u_{j-1} = (\beta_{j-1}, \beta'_{j-1}, \sum_{j-1}) \in U$, переводящее x_{j-1} в x_j :

$$x_j = x_{j-1} + \Delta t \cdot f(x_{j-1}, u_{j-1}),$$

где f - вектор правых частей системы дифференциальных связей. Иначе говоря, проверяется, принадлежит ли множеству U вектор $u_{j-1} = (\beta_{j-1}, \beta'_{j-1}, \sum_{j-1})$, определяемый из соотношений:

\sum_{j-1} - корень уравнения

$$\begin{aligned} & \frac{\kappa_j - \kappa_{j-1}}{\delta \Delta t} h(\sum) - \sum d + \frac{\kappa_j - \kappa_{j-1}}{\delta \Delta t} \left[j + \frac{\sigma^1 \rho_{-i, j-1}}{\kappa_{-i}^*} + \frac{\sigma \rho_{j-1}}{\kappa_{j-1}} \right] - \\ & - \frac{1}{\Delta t \delta d'} \left[(\rho_{-i, j} - \rho_{-i, j-1}) d \cdot \delta - (\kappa_j - \kappa_{j-1}) d d' + (\rho_{j-1} - \rho_{j-1}') d' \cdot \delta \right]; \\ & \beta = - \frac{\rho_{-i, j} - \rho_{-i, j-1}}{\Delta t \sum d'}; \end{aligned}$$

$$\beta = 1 + \frac{P_{1,i} - P_{1,i-1}}{\Delta t \sum d'} - \frac{\kappa_j - \kappa_{j-1}}{\sum \beta \Delta t}$$

Если ни один $X_{j-1} \in X^{(j-1)}$ не переводится допустимым управлением в состояние X_j , то элемент X_j не включается в $X^{(j)}$, а если найдется хоть один, то включается.

Трудоёмкость метода в целом равна трудоёмкости вычисления таблиц функций $\tau_i = \tau_i(\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*)$, $i = \overline{1, n}$. Для некоторого конкретного этапа, опуская индекс i , имеем

$$\alpha_{-1} \in [0, \alpha_{-1}^{\max}] = A_{-1}, \alpha \in [0, \alpha^{\max}] = A.$$

Для каждого $\alpha_{-1}^* \in A_{-1}^{(N)}$ применяется алгоритм построения областей достижимости, и для каждого $\alpha^* \in A^{(N)}$ фиксируется время $\tau(\alpha_{-1}^*, \alpha^*)$ достижения точки $(\kappa^*, p^*, \alpha^*, \alpha_{-1}^*)$, где $\alpha_{-1}^0 = 0$.

В результате однократного применения алгоритма функция $\tau(\alpha_{-1}^*, \alpha^*)$ вычисляется при фиксированном α_{-1}^* и для всех $\alpha^* \in A^{(N)}$. В результате N - кратного применения алгоритма вычисляется таблица значений функции $\tau(\alpha_{-1}^*, \alpha^*)$ при всех $\alpha_{-1}^* \in A_{-1}^{(N)}$, $\alpha^* \in A^{(N)}$.

Если число этапов проектирования равно n , то трудоёмкость метода составляет nN применений алгоритма, построения области достижимости.

В процессе работы алгоритма решения основной задачи можно либо пользоваться найденными таблицами, либо вычислять функции $\tau_i(\alpha_{i-1}^*, \alpha_i^*)$, $i = \overline{1, n}$ линейной интерполяцией по их табличным значениям.

Рассматриваемая модель многоэтапного процесса проектирования позволяет оценить влияние отдельных этапов и факторов на процессе проектирования в целом, оценить эффективность разрабатываемых средств автоматизации проектирования и экспериментальных исследований, выявить первоочередные задачи и этапы, автоматизация которых приводит к получению наибольшего эффекта.

Уместно заметить, что некоторые задачи борьбы с различными видами загрязнений уже ставились и решались зарубежными учеными, например в [1]. Алгоритм, предлагаемый для построения множеств достижимости, во многом похож на известный алгоритм В.С. Михалевича "Киевский веник", описанный в [2].

Новизна работы состоит в том, что задача синтеза многоэтапного процесса проектирования сложных технических комплексов описывается

в рамках простой и вместе с тем достаточно адекватной модели — задачи оптимального быстрогодействия, которая для многоэтапного процесса в целом решается методом динамического программирования [3].

Л и т е р а т у р а

1. Э. Килер, М. Спенс, Р. Зекхаудер. Оптимальный контроль над загрязнением окружающей среды. Математическая экономика. М.: Мир, 1974.
2. Михалевич В.С. Последовательные алгоритмы оптимизации и их применение. Кибернетика, №1, 2, 1965.
3. Р. Беллман. Динамическое программирование. ИЛ, 1960.

УДК 629.7.539.3

А.И. Данилин, В.А. Комаров

ПРИМЕНЕНИЕ АЛГОРИТМА ПРОЕКТИРОВАНИЯ С УЧЕТОМ ТРЕБОВАНИЙ ЖЕСТКОСТИ

В данной работе рассматривается одна конкретная задача отыскания рационального распределения материала по элементам конструкции, обеспечивающего одновременное выполнение требований прочности и жесткости. При этом используется автоматизированный метод проектирования, несущий в себе следующие основные идеи.

Требования жесткости рассматриваются в виде ограничений на упругие обобщенные перемещения конструкции под нагрузкой.

Выявлено, что если перемещение определять по формуле Максвелла—Мора, прикладывая единичную обобщенную силу в направлении нежелательных деформаций, то отрицательные значения интегралов Мора для каких-либо элементов конструкции свидетельствуют о том, что для достижения заданных деформаций необходимо увеличить податливость этих элементов. Другими словами, в зонах с отрицательными интегралами Мора нужно назначать толщины, минимально допустимые по прочности, технологичности или другим условиям.

В [1,2] решена задача оптимального распределения материала только по условиям жесткости и без учета зависимости усилий, действующих в элементах конструкции от распределения материала. При этом