

## ДИФРОВЫЕ ПРИБОРЫ И УСТРОЙСТВА

УДК 621.317.20

И. Я. КОРЧАГИН, Б. Г. МАТИЕНКО

(Новосибирск)

### ОСОБЕННОСТИ АЛГОРИТМИЧЕСКОГО ОПИСАНИЯ И СТРУКТУРНОГО СИНТЕЗА ЦИФРОВЫХ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫХ УСТРОЙСТВ С УПРАВЛЯЕМОЙ СТРУКТУРОЙ

Под устройством с управляемой структурой (УУС) понимаются различные по своему назначению и характеристикам цифровые приборы, аналого-цифровые преобразователи и другие дискретные измерительные устройства и системы, способные автоматически изменить алгоритмы своей работы. В настоящее время сделаны лишь первые шаги в теории и практике подобных средств измерения [1, 2]. Интерес к ним вызван прежде всего тем, что с помощью устройств такого класса можно построить более эффективные средства измерения и контроля, чем существующие сейчас. Так, за счет возможности автоматического выбора в каждом случае наиболее рационального для данной измеряемой величины алгоритма уравновешивания, шага квантования по уровню, времени, пространству можно ожидать увеличения быстродействия, помехоустойчивости и точности.

Обобщенная блок-схема УУС представлена на рис. 1. Она включает в себя операционный блок ( $S_v$ ), или собственно управляемую структуру, и устройство управления структурой (блок  $T$ ). Управляемой структурой последовательно реализуется конечное множество известных функций (операторов, алгоритмов)  $\Phi = \{F_1, \dots, F_j, \dots, F_m\}$  ( $m \geq 2$ ) [3]. Порядок реализации функций из множества  $\Phi$  может быть жестким или адаптивным. Задается он алгоритмом блока  $T(\varphi_T)$ , с помощью которого вырабатывается последовательность двоичных управляющих воздействий  $U_i(\tau)$ , где выполнению каждой функции  $F_j \in \Phi$  в  $S_v$  сопоставлен свой сигнал управления. Конкретный вид функции  $\varphi_T$  зависит от типа УУС, характера решаемой задачи и поэтому здесь не уточняется. Однако всегда в

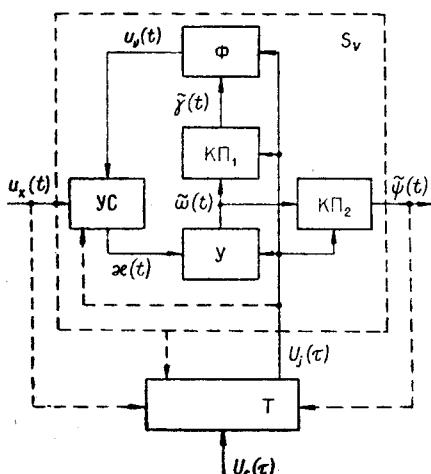


Рис. 1.

управляемой структуре в дискретном времени  $\tau = 1, 2, 3, \dots$ , моменты которого называют тактами перестройки, реализуется какая-либо одна функция  $F_j \in \Phi$  и в силу этого на сигналы  $U_j(\tau)$  накладываются два ограничения:

$$\begin{aligned} \bigvee_{j=1}^m U_j(\tau) &= 1 \quad (1a); \\ \bigvee_{j \neq \lambda} U_j(\tau) \wedge U_\lambda(\tau) &= 0 \quad (1b), \end{aligned}$$

где  $j, \lambda \in \{1, 2, \dots, m\}$ .

Управляемая структура цифровых измерительных устройств (ЦИУ) состоит из устройства сравнения (УС) (группы УС), блока формирования образцовых величин ( $\Phi$ ) (преобразователя «код — аналог»), местного многотактного устройства управления (У) и связанных с ним однотактных кодовых преобразователей (блоки КП<sub>1</sub> и КП<sub>2</sub>). Под воздействием сигналов управления, вырабатываемых в блоке  $T$ , может изменяться функционирование любого из упомянутых устройств. В [4] было показано, что совокупность многотактных блоков в ЦИУ можно описать конечными автоматами. Для описания этих же блоков в управляемой структуре естественно привлечь более общие модели — автоматы с перестройкой.

Ниже приводятся функции переходов (2) и выходов (3) блока У при описании его автоматом Мура с перестройкой, дополненные уравнениями для выходных преобразователей КП<sub>1</sub> (4) и КП<sub>2</sub> (5) и функцией, реализуемой блоком  $\Phi$  (6):

$$\tilde{a}(t+1) = f_1[\tilde{a}(t), \tilde{x}(t), U_j(\tau)]; \quad (2)$$

$$\tilde{\omega}(t) = f_2[\tilde{a}(t)]; \quad (3)$$

$$\tilde{\gamma}(t) = f_3[\tilde{\omega}(t), U_j(\tau)]; \quad (4)$$

$$\tilde{\psi}(t) = f_4[\tilde{\omega}(t), U_j(\tau)]; \quad (5)$$

$$\tilde{V}_v(t) = f_5[\tilde{\gamma}(t), U_j(\tau)]. \quad (6)$$

В функциях (2)–(6)  $\tilde{a} \in \tilde{A}$ , где  $\tilde{A}$  — алфавит внутренних состояний блока У;  $\tilde{x} \in \tilde{K}$ , где  $\tilde{K}$  — выходной алфавит блока УС;  $U_j \in R$ , где  $R$  — выходной алфавит блока Т;  $\tilde{\omega} \in \tilde{\Omega}$ , где  $\tilde{\Omega}$  — выходной алфавит блока У;  $\tilde{\gamma} \in \tilde{\Gamma}$  — множество кодированных значений шкалы [5], вырабатываемое цифровой частью УУС;  $\tilde{\psi} \in \tilde{\Psi}$ , где  $\tilde{\Psi}$  — множество значений результатов измерений;  $\tilde{V}_v \in \tilde{B}$ , где  $\tilde{B}$  — множество вещественных значений шкалы [5] (множество значений образцовых величин), вырабатываемое управляемой структурой;  $t$  — моменты дискретного времени, не совпадающие в общем случае с такими  $\tau$ . Множества  $\tilde{A}, \tilde{K}, R, \tilde{\Omega}, \tilde{\Gamma}, \tilde{\Psi}, \tilde{B}$  конечны.

Общий смысл функций (2)–(6) в том, что для каждого  $U_j(\tau)$  они имеют, вообще говоря, свой вид\*. Это обстоятельство существенно от-

\* В частных случаях эта зависимость может иметь место лишь для некоторых значений индекса  $j$ .

личает их от аналогичных функций, используемых для блочного описания ЦИУ обычного типа [4]. Поэтому для решения задач синтеза управляемой структуры необходимо рассмотреть методы описания и на их основе разработать методику проектирования блоков с управляемой структурой. Данная работа посвящена рассмотрению особенностей описания и структурного синтеза многотактных блоков цифровых измерительных устройств с управляемой структурой.

Для многотактных устройств задача синтеза формулируется следующим образом: заданы автоматно полный набор элементов и конечное множество известных алгоритмов измерения  $\Phi = \{F_1, \dots, F_m\}$ ; требуется найти минимальную по числу используемых элементов структуру многотактного устройства (блок У на рис. 1), которая под воздействием внешних сигналов  $U_j \in R$  позволяет последовательно реализовать любой алгоритм  $F_j \in \Phi$ .

Для проведения структурного синтеза необходимо располагать описанием алгоритма работы соответствующего многотактного устройства, выполненным в какой-либо стандартной форме (графической, аналитической, в операторном виде и т. д.).

Рассмотрим на конкретном примере построение диаграммы переходов автомата Мура с перестройкой. Пусть  $\Phi = \{F_1, F_2\}$  ( $m=2$ ), причем  $K_1 \equiv K_2 \equiv \{\omega_1, \omega_2, \omega_3\}$ , где  $\omega_1=1$  при  $u_x(t) > u_s(t)$ ,  $\omega_2=1$  при  $u_x(t) < u_s(t)$ , а  $\omega_3=1$  при  $u_x(t) = U_s(t)$ . На рис. 2, а, б представлены соответственно диаграммы переходов  $\zeta$ -й декады устройства управления цифрового прибора следящего типа с обычным ( $F_1$ ) и удвоенным ( $F_2$ ) шагом квантования по уровню. Каждому состоянию диаграммы  $a_{ij}^{\zeta}$  соответствует значение образцовой величины, равное  $10^{\zeta-1} \cdot i\Delta$  [4], где  $\Delta$  — шаг квантования по уровню;  $\zeta=1, 2, \dots, M$ ;  $M$  — число декад, а  $i=0, 1, 2, \dots, 9$ . Пусть при  $U_1(\tau)=1$  рассматриваемая декада работает по алгоритму  $F_1$  (см. рис. 2, а), а при  $U_2(\tau)=1$  — по алгоритму  $F_2$  (см. рис. 2, б).

Диаграмма переходов соответствующего автомата с перестройкой представлена на рис. 2, в. Входным алфавитом является  $x = \{\omega_1 \Lambda U_1, \omega_2 \Lambda U_1, \omega_3 \Lambda U_1, \omega_1 \Lambda U_2, \omega_2 \Lambda U_2, \omega_3 \Lambda U_2\} = \{x_{11}, x_{21}, \dots, x_{32}\}$ ,  $\tilde{\Omega} = \{\tilde{\omega}_0, \tilde{\omega}_1, \dots, \tilde{\omega}_9\}$ , где по вырабатываемым значениям образцовых величин эквивалентны выходные сигналы:  $\tilde{\omega}_0 \sim \omega_{0,1} \sim \omega_{0,2}, \tilde{\omega}_1 \sim \omega_{1,1}, \tilde{\omega}_2 \sim \omega_{2,1} \sim \omega_{2,2}, \dots, \tilde{\omega}_9 \sim \omega_{9,1}$ . Аналогично алфавитом внутренних состояний рассматриваемого автомата является  $\tilde{A} = \{\tilde{a}_0, \tilde{a}_1, \dots, \tilde{a}_9\}$ , где эквивалентными (по отметкам  $\omega_{ij}^{\zeta}$ ) являются внутренние состояния  $\tilde{a}_0^{\zeta} \sim a_{0,1}^{\zeta} \sim a_{0,2}^{\zeta}, \tilde{a}_1^{\zeta} \sim a_{1,1}^{\zeta}, \dots, \tilde{a}_9^{\zeta} \sim a_{9,1}^{\zeta}$ .

По отношению к автоматам, реализующим отображения (алгоритмы измерения)  $F_1, \dots, F_m$  автомат, заданный на конечных множествах  $\tilde{X}, \tilde{A}, \tilde{\Omega}$ , является эквивалентно продолжающим [6]. Таблица переходов (и выходов) такого автомата содержит в себе как составные части таблицы автоматов, реализующих алгоритмы  $F_1, \dots, F_m$ . Таким образом, используя ограничения (1а), (1б), задание автоматов с перестройкой удаётся свести к автоматам Мура (Мура—Мили) с обычными (не варьируемыми по  $j$ ) функциями переходов и выходов. Так, вместо автомата Мура с функцией переходов (2), рассматривается обычный автомат Мура с функцией переходов  $\tilde{a}(t+1) = f[\tilde{a}(t), \tilde{x}(t)]$ , где  $\tilde{a} \in \tilde{A}$ ;  $\tilde{x} \in \tilde{X} = \bigcup_{j=1}^m k_j \wedge u_j$ .

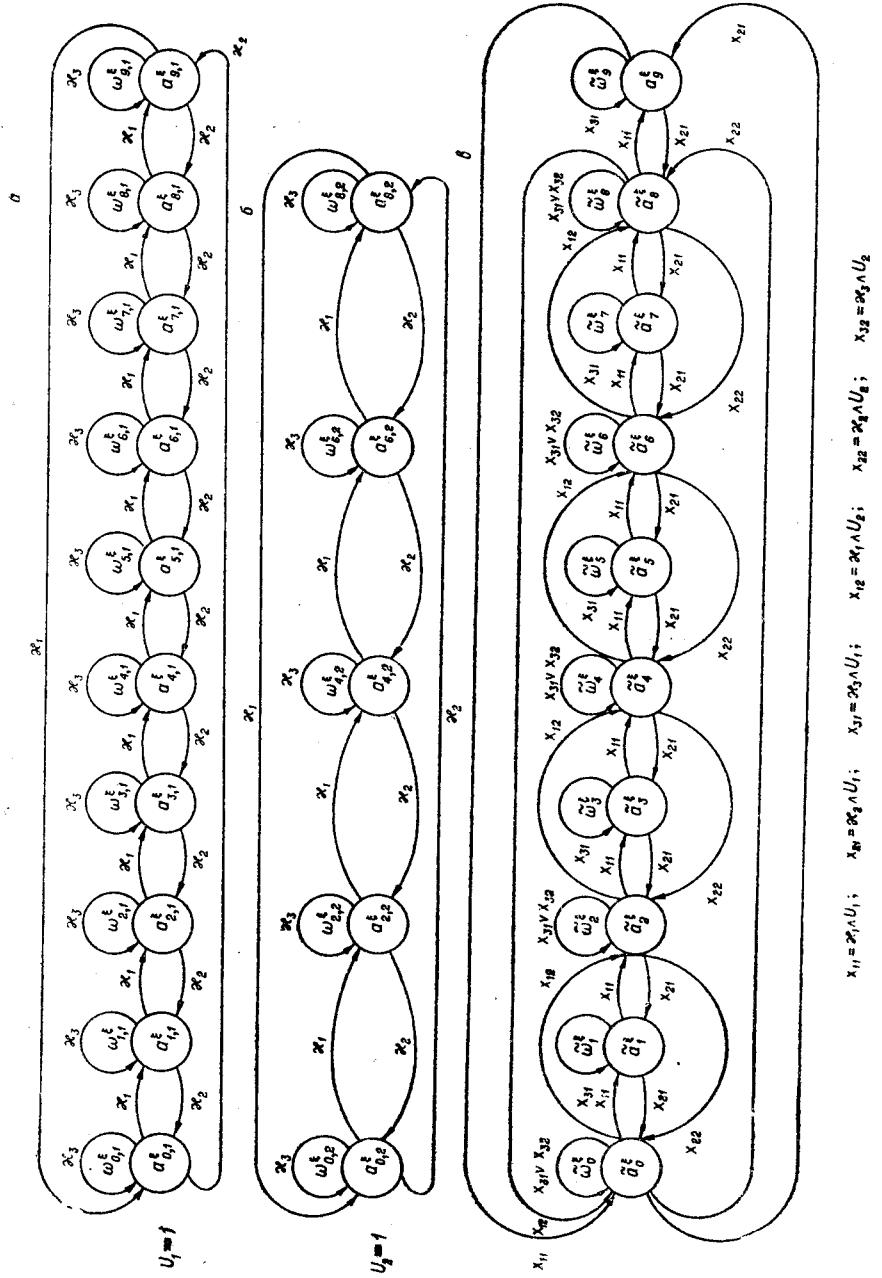


Рис. 2.

$$x_{11} = x_1 \wedge U_1; \quad x_{30} = x_3 \wedge U_1; \quad x_{31} = x_3 \wedge U_2; \quad x_{12} = x_1 \wedge U_2; \quad x_{22} = x_2 \wedge U_2; \quad x_{32} = x_3 \wedge U_2$$

Структурный синтез последнего осуществляется технически с помощью тех же приемов [6, 7], которые используются при структурном синтезе многотактных блоков ЦИУ обычного типа [4].

Главная особенность задачи структурного синтеза устройств управления с изменяемым алгоритмом работы заключается в характере функций возбуждения элементов памяти (ЭП), зависящих, в частности, от целочисленного аргумента  $j$ . Например, при синтезе УУС, описываемых автоматами Мура, функции возбуждения принимают соответственно следующий вид:

$$q_{\mu}(t) = f_{\mu}^I[x_1(t), \dots, x_l(t), \tilde{\psi}_0(t), \dots, \tilde{\psi}_{N-1}(t), j], \quad (7a)$$

или

$$q_{\mu}(t) = f_{\mu}^{II}[x_1(t), \dots, x_l(t), Q_1, \bar{Q}_1(t), \dots, \bar{Q}_k(t), j], \quad (7b)$$

где  $\tilde{\psi}_0, \dots, \tilde{\psi}_{N-1}$  — выходные сигналы дешифратора триггерного регистра, имеющего  $N$  возможных внутренних состояний;  $Q_1, \bar{Q}_1, \dots, \bar{Q}_k$  — потенциальные выходные сигналы ЭП регистра;  $k = \log_2 N$ ;  $\mu \in \{1, 2, \dots, \rho_0\}$ ;  $\rho_0 = ck$  — суммарное число входов  $k$  элементов памяти.

В функциях (7a), (7b) переменные  $x_1, \dots, x_l, \tilde{\psi}_0, \dots, \tilde{\psi}_{N-1}$  подчинены ограничениям вида (2a), (2b) и являются двоичными. Так как в этом случае аргументы  $x_1, \dots, x_l, \tilde{\psi}_0, \dots, \tilde{\psi}_{N-1}, Q_1, \dots, Q_k$  и сами функции (7a), (7b) принимают в качестве своих значений только 0 или 1, а  $j$  — любые целочисленные значения от 1 до  $m$  включительно, то функции  $f_{\mu}^I[\dots]$ ,  $f_{\mu}^{II}[\dots]$ , по определению [8], являются временными булевыми функциями (ВБФ)\*.

Если придать  $j$  некоторое фиксированное значение из  $\{1, 2, \dots, m\}$ , то функции (7a), (7b) примут обычный вид [8]. Заставляя  $j$  пробегать всю область допустимых значений  $1, 2, \dots, m$ , получим соответственно последовательность обычных функций возбуждения ЭП. Учитывая определение сигналов управления  $U_j(\tau)$  и наложенные на эти сигналы ограничения (1a), (1b), функции возбуждения ЭП вида (7a), (7b) можно записать в так называемой совершенной дизъюнктивной форме ВБФ [8], имеющей в рассматриваемом случае следующий вид:

$$\begin{aligned} q_{\mu}(t) = & f_{\mu,1}^a[\dots] \wedge U_1(\tau) \vee f_{\mu,2}^a[\dots] \wedge U_2(\tau) \vee \dots \\ & \dots \vee f_{\mu,m}^a[\dots] \wedge U_m(\tau) \vee \dots \end{aligned} \quad (8)$$

где  $f_{\mu,j}^a[\dots]$  — функция возбуждения ЭП для  $j$ -го алгоритма измерения;  $a \in \{I, II\}$ .

Таким образом, задача структурного синтеза устройств управления измерительных УУС, описываемых автоматами Мура, сводится к получению по кодированным таблицам системы ВБФ вида (8) и к минимизации полученной системы функций.

К аналогичной задаче сводится проблема синтеза однотактных кодовых преобразователей: функции  $f_{\mu,j}^I[\dots]$  в (8) при этом имеют более частный вид.

При синтезе на ЭП, описываемых автоматами Мура — Мили для  $k$ -разрядных асинхронных регистров на первом этапе требуется по-

\* В отличие от обычных булевых функций  $n$  переменных  $f(x_1, \dots, x_n)$  ВБФ  $f(x_1, \dots, x_n, j)$  определены на  $m \cdot 2^n$  наборах.

лучить  $\rho_0$  функций возбуждения вида (8), где в качестве  $f_{\mu_j}[\dots]$  выступают формулы типа (7а) или (7б), зависящие также и от выходных импульсных сигналов  $p_{\rho^*}, r_{\rho^*}$ , т. е. и в этом случае мы приходим к необходимости минимизации системы ВБФ.

Задача оптимальной минимизации системы ВБФ в математическом плане не решена, потому что не известен эффективный алгоритм для минимизации системы булевых функций обычного, не временного типа. Отсутствие эффективного алгоритма минимизации систем ВБФ приводит к необходимости осуществлять структурный синтез многоактных и одноактных блоков, как правило, в два этапа.

На первом этапе каждая ВБФ вида (8) минимизируется отдельно. На втором этапе отыскиваем вариант бесповторной схемы логического многополюсника. Эта схема касается ВБФ в классе функций (7б) (и аналогичных функций с  $p_{\rho^*}, r_{\rho^*}$  при синтезе на ЭП, описываемых как элементарные автоматы (ЭА) Мура—Мили). В классе функций (7а) второй этап является единственным средством упрощения полученной системы.

В классе функций (7б) можно указать на два подхода к минимизации ВБФ. При первом подходе каждая функция  $f_{\mu_j}^{II}[\dots]$  минимизируется отдельно, и поэтому не приводит к получению абсолютно минимальных схем [8], хотя позволяет проводить синтез автоматов с довольно большим числом внутренних состояний. При втором подходе функции возбуждения ЭП вида (8) записываются по кодированной таблице эквивалентно продолжающего автомата в совершенной дизъюнктивной форме ВБФ, которые затем и подвергаются минимизации. При этом можно получить абсолютно минимальное выражение для каждой функции. Однако сам процесс синтеза более трудоемкий за счет того, что одновременно рассматривается большая по размерам кодированная таблица и большее число двоичных переменных.

Таблица 1

Выходной сигнал	$\tilde{a}_0^\xi$	$\tilde{a}_1^\xi$	$\tilde{a}_2^\xi$	$\tilde{a}_3^\xi$	$\tilde{a}_4^\xi$	$\tilde{a}_5^\xi$	$\tilde{a}_6^\xi$	$\tilde{a}_7^\xi$	$\tilde{a}_8^\xi$	$\tilde{a}_9^\xi$
Состояние	$\tilde{a}_0^\xi$	$\tilde{a}_1^\xi$	$\tilde{a}_2^\xi$	$\tilde{a}_3^\xi$	$\tilde{a}_4^\xi$	$\tilde{a}_5^\xi$	$\tilde{a}_6^\xi$	$\tilde{a}_7^\xi$	$\tilde{a}_8^\xi$	$\tilde{a}_9^\xi$
$x_{11} = x_1 \wedge U_1$	$\tilde{a}_1^\xi$	$\tilde{a}_2^\xi$	$\tilde{a}_3^\xi$	$\tilde{a}_4^\xi$	$\tilde{a}_5^\xi$	$\tilde{a}_6^\xi$	$\tilde{a}_7^\xi$	$\tilde{a}_8^\xi$	$\tilde{a}_9^\xi$	$\tilde{a}_0^\xi$
$x_{21} = x_2 \wedge U_1$	$\tilde{a}_9^\xi$	$\tilde{a}_0^\xi$	$\tilde{a}_1^\xi$	$\tilde{a}_2^\xi$	$\tilde{a}_3^\xi$	$\tilde{a}_4^\xi$	$\tilde{a}_5^\xi$	$\tilde{a}_6^\xi$	$\tilde{a}_7^\xi$	$\tilde{a}_8^\xi$
$x_{31} = x_3 \wedge U_1$	$\tilde{a}_0^\xi$	$\tilde{a}_1^\xi$	$\tilde{a}_2^\xi$	$\tilde{a}_3^\xi$	$\tilde{a}_4^\xi$	$\tilde{a}_5^\xi$	$\tilde{a}_6^\xi$	$\tilde{a}_7^\xi$	$\tilde{a}_8^\xi$	$\tilde{a}_9^\xi$
$x_{12} = x_1 \wedge U_2$	$\tilde{a}_2^\xi$	—	$\tilde{a}_4^\xi$	—	$\tilde{a}_6^\xi$	—	$\tilde{a}_8^\xi$	—	$\tilde{a}_0^\xi$	—
$x_{22} = x_2 \wedge U_2$	$\tilde{a}_8^\xi$	—	$\tilde{a}_0^\xi$	—	$\tilde{a}_2^\xi$	—	$\tilde{a}_4^\xi$	—	$\tilde{a}_6^\xi$	—
$x_{32} = x_3 \wedge U_2$	$\tilde{a}_0^\xi$	—	$\tilde{a}_2^\xi$	—	$\tilde{a}_4^\xi$	—	$\tilde{a}_6^\xi$	—	$\tilde{a}_8^\xi$	—

Примечание. “—” запрещенные переходы.

Таблица 2

	4	2	2	1
$\tilde{a}_0^\xi$	0	0	0	0
$\tilde{a}_1^\xi$	0	0	0	1
$\tilde{a}_2^\xi$	0	0	1	0
$\tilde{a}_3^\xi$	0	0	1	1
$\tilde{a}_4^\xi$	0	1	1	0
$\tilde{a}_5^\xi$	0	1	1	1
$\tilde{a}_6^\xi$	1	0	1	0
$\tilde{a}_7^\xi$	1	0	1	1
$\tilde{a}_8^\xi$	1	1	1	0
$\tilde{a}_9^\xi$	1	1	1	1

Применение каждого из упомянутых выше подходов к синтезу цифровой части измерительных УУС определяется объемом и условиями задачи. При синтезе цифровых измерительных приборов (при небольших значениях  $m$ ) оказывается возможным выполнить минимизацию ВБФ по второму методу.

Рассмотрим на примере особенности минимизации функций возбуждения при структурном синтезе измерительных УУС. Будем решать задачу структурного синтеза декады следящего прибора с изменяемым законом функционирования (см. рис. 2, в).

Табл. 1 является отмеченной таблицей переходов рассматриваемого автомата. Будем считать, что коды блока формирования образцовой величины  $\Phi$  и регистра совпадают (используется взвешенный двоично-десятичный код 4221). В таком случае табл. 2 задает необходимые варианты кодирования  $\tilde{a}_i^5$ , а табл. 3 является кодированной таблицей переходов рассматриваемого автомата. В качестве ЭП используются триггеры со счетным импульсным входом  $q_{sp}$  (здесь  $p=1, 2, 3, 4$ ), имеющие два потенциальных ( $Q_p, \bar{Q}_p$ ) и два импульсных ( $p_p, r_p$ ) выхода. Триггеры такого типа являются элементарными (два внутренних состояния) автоматами Мура — Мили.

Запись функций возбуждения ЭП осуществляется по кодированной таблице. При этом требуется [7], чтобы на всех наборах  $x(t) Q_1(t) \dots Q_k(t)$  множество значений функций возбуждения  $q_{sp}$  совпадало бы с множеством значений, принимаемых каким-либо набором импульсных сигналов  $p_{p^*}(r_{p^*})$ , каждый из которых снимается с выхода соответствующего ЭП регистра ( $p^* \in \{p+1, p+2, \dots, p^*\}; p=1, 2, \dots, p; p_0 = ck$ ; здесь  $c=1, k=4$ ).

В рассматриваемом случае функции возбуждения записываются следующим образом\*:

$$\begin{aligned}
q_{s1} &= [x_{11} (\tilde{\psi}_5 \vee \tilde{\psi}_9)] \wedge p_2 \vee [x_{21} \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_6)] r_2 \vee \\
&\vee [x_{12} (\tilde{\psi}_4 \vee \tilde{\psi}_8)] \wedge p_2 \vee [x_{22} \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_6)] \wedge r_2; \\
q_{s2} &= [x_{11} \wedge (\tilde{\psi}_3 \vee \tilde{\psi}_5 \vee \tilde{\psi}_7 \vee \tilde{\psi}_9)] \wedge p_4 \vee [x_{21} \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_4 \vee \tilde{\psi}_6 \vee \tilde{\psi}_8)] \wedge r_4 \vee \\
&\vee [x_{12} \wedge (\tilde{\psi}_2 \vee \tilde{\psi}_4 \vee \tilde{\psi}_6 \vee \tilde{\psi}_8)] \wedge \text{СИ} \vee [x_{22} \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_4 \vee \tilde{\psi}_6 \vee \tilde{\psi}_8)] \wedge \text{СИ}; \\
q_{s3} &= [x_{11} \wedge (\tilde{\psi}_1 \vee \tilde{\psi}_9)] \wedge p_4 \vee [x_{21} \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_2)] \wedge r_4 \vee
\end{aligned}$$

\* Для компактности записи наборы  $Q_1, \dots, Q_k$  (9) заменены соответствующими сигналами дешифраторов  $\tilde{\Psi}_0, \tilde{\Psi}_1, \dots, \tilde{\Psi}_9$ ; СИ — синхроимпульсы.

Номер строки	Выходной сигнал																
		$Q_1(t)$	$Q_2(t)$	$Q_3(t)$	$Q_4(t)$	Выход демодулятора				$Q_1(t+1)$	$Q_2(t+1)$	$Q_3(t+1)$	$Q_4(t+1)$	$\mathcal{A}_1$	$\mathcal{A}_2$	$\mathcal{A}_3$	$\mathcal{A}_4$
1	$x_{11}$	0	0	0	0	$\tilde{\psi}_0$	$\tilde{\psi}_1$	$\tilde{\psi}_2$	$\tilde{\psi}_3$	0	0	1	0	0	0	0	0
2	$x_{11}$	0	0	0	1					0	0	0	0	0	0	1	0
3	$x_{11}$	0	0	1	0					0	0	1	0	0	0	0	1
4	$x_{11}$	0	0	1	1					0	1	1	0	0	0	0	0
5	$x_{11}$	0	1	1	0	$\tilde{\psi}_4$				0	1	1	0	0	0	0	1
6	$x_{11}$	0	1	1	1		$\tilde{\psi}_5$			1	0	1	0	1	1	0	0
7	$x_{11}$	1	0	1	0		$\tilde{\psi}_6$			1	0	1	0	0	0	0	1
8	$x_{11}$	1	0	1	1		$\tilde{\psi}_7$			1	1	0	0	0	0	0	0
9	$x_{11}$	1	1	1	0	$\tilde{\psi}_8$				1	1	1	0	0	0	0	1
10	$x_{11}$	1	1	1	1	$\tilde{\psi}_9$				0	0	0	1	1	0	1	0
11	$x_{21}$	0	0	0	0	$\tilde{\psi}_0$				1	1	1	1	0	1	1	0
12	$x_{21}$	0	0	0	1		$\tilde{\psi}_1$			0	0	0	0	0	0	0	1
13	$x_{21}$	0	0	1	0		$\tilde{\psi}_2$			0	0	0	1	0	0	1	0
14	$x_{21}$	0	0	1	1		$\tilde{\psi}_3$			0	0	1	0	0	0	0	1
15	$x_{21}$	0	1	1	0		$\tilde{\psi}_4$			0	0	1	1	0	0	0	1
16	$x_{21}$	0	1	1	1		$\tilde{\psi}_5$			0	1	1	0	0	0	0	1
17	$x_{21}$	1	0	1	0		$\tilde{\psi}_6$			0	1	1	1	0	1	0	1
18	$x_{21}$	1	0	1	1		$\tilde{\psi}_7$			1	0	1	0	0	0	0	1
19	$x_{21}$	1	1	1	0		$\tilde{\psi}_8$			1	0	1	1	0	0	0	1
20	$x_{21}$	1	1	1	1	$\tilde{\psi}_9$				1	1	1	0	0	0	0	1
21	$x_{31}$	0	0	0	0	$\tilde{\psi}_0$				0	0	0	0	0	0	0	0
22	$x_{31}$	0	0	0	1		$\tilde{\psi}_1$			0	0	0	1	0	0	0	0
23	$x_{31}$	0	0	1	0		$\tilde{\psi}_2$			0	0	1	0	0	0	0	0
24	$x_{31}$	0	0	1	1		$\tilde{\psi}_3$			0	0	1	1	0	0	0	0
25	$x_{31}$	0	1	1	0		$\tilde{\psi}_4$			0	1	1	0	0	0	0	0
26	$x_{31}$	0	1	1	1		$\tilde{\psi}_5$			0	1	1	1	0	0	0	0
27	$x_{31}$	1	0	1	0		$\tilde{\psi}_6$			1	0	1	0	0	0	0	0
28	$x_{31}$	1	0	1	1		$\tilde{\psi}_7$			1	0	1	0	0	0	0	0
29	$x_{31}$	1	1	1	0		$\tilde{\psi}_8$			1	1	1	0	0	0	0	0
30	$x_{31}$	1	1	1	1	$\tilde{\psi}_9$				1	1	1	1	0	0	0	0
		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16
																17	18
																19	20
																21	22

П р и м е ч а н и е. Коеффициенты  $b$  в строках 34—45 являются неопределенными.

Таблица 3

$$\vee [x_{12} \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_8)] \wedge \text{СИ} \vee [x_{22} \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_2)] \wedge \text{СИ};$$

$$q_{s4} = [(x_{11} \vee x_{21}) \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_1 \vee \tilde{\psi}_2 \vee \tilde{\psi}_3 \vee \dots \vee \tilde{\psi}_8 \vee \tilde{\psi}_9)] \wedge \text{СИ}. \quad (9)$$

Полученную выше систему ВБФ необходимо подвергнуть минимизации. Удобным при ручной минимизации является, например, метод карт [8]. Однако его возможности ограничены ввиду того, что размер карт равен  $2^n \cdot (2^n - 1)$ , где  $n$  — число переменных в ВБФ. Более эффективными являются диаграммы Вейча, имеющие  $2^n$  клеток рабочего поля. Здесь предлагается пользоваться при минимизации ВБФ диаграммами Вейча. Для заполнения диаграмм переменные из алфавита  $\bar{X}$  необходимо представить следующим образом:

$$x_{11} = x_1 \wedge \bar{x}_2 \wedge \bar{x}_3 \wedge U_1 \wedge \bar{U}_2; \quad x_{21} = \bar{x}_1 \wedge x_2 \wedge \bar{x}_3 \wedge U_1 \wedge \bar{U}_2;$$

$$x_{31} = \bar{x}_1 \wedge \bar{x}_2 \wedge x_3 \wedge U_1 \wedge \bar{U}_2; \quad x_{12} = x_1 \wedge \bar{x}_2 \wedge \bar{x}_3 \wedge \bar{U}_1 \wedge U_2;$$

$$x_{22} = \bar{x}_1 \wedge x_2 \wedge \bar{x}_3 \wedge \bar{U}_1 \wedge U_2; \quad x_{32} = \bar{x}_1 \wedge \bar{x}_2 \wedge x_3 \wedge \bar{U}_1 \wedge U_2,$$

т. е. каждая переменная умножается логически на произведение переменных, которое тождественно равно единице. С помощью такого приема мы переходим к необходимой для заполнения таблицы Вейча совершенной дизъюнктивной нормальной форме булевых функций.

На рис. 3, а представлен формат диаграммы Вейча для рассматриваемой задачи. В диаграмме учтено лишь девять переменных:  $U_1$ ,  $U_2$ ,  $Q_1, \dots, Q_4$ ,  $x_1, x_2, x_3$ , хотя, вообще говоря, помимо указанных переменных, нужно было бы учесть выходные импульсные сигналы  $p_\rho$  и  $r_\rho$ . На практике при составлении диаграмм можно обойтись без сигналов  $p_\rho, r_\rho$ , проводя минимизацию лишь внутристокобочных функций в (10), а эти сигналы учесть в окончательном результате.

Ограничения, наложенные на сигналы  $U_j(\tau)$  ( $j = 1, 2, \dots, m$ ) и  $x_l(t)$  ( $l = 1, 2, 3$ ), задают в диаграмме рабочие поля (РП), в пределах которых только и могут быть определены рассматриваемые функции возбуждения (на рис. 3, а РП выделены; их общее число равно  $ml$ ; для примера  $ml=6$ ). Вне рабочих полей клетки диаграммы заполнены неопределенными коэффициентами  $b$ . Кроме того, в каждом рабочем поле функции также определены не на всех наборах. Происходит это в силу частичной определенности функций переходов (выходов) рассматриваемого автомата: при  $U_1(t)=1$  используется десять состояний регистра из шестнадцати возможных, при  $U_2(t)=1$  — пять состояний. Таким образом, получается, что в худшем случае функции возбуждения определены лишь на  $Wml$  наборах из  $2^{wm}$  возможных, где  $w$  — число выходных сигналов ЭП автомата. Частичная определенность ВБФ характерна для измерительных УУС с двоично-десятичным кодированием, что позволяет при структурном синтезе выполнить минимизацию функций от довольно большого количества аргументов с помощью диаграмм Вейча вручную.

При минимизации функций возбуждения  $q_\mu(t)$  возможен такой вариант покрытия диаграмм Вейча, который позволяет проводить склеивание по нескольким РП одновременно. Первоначально диаграммы заполняются нулями, единицами и неопределенными коэффициентами в полном соответствии с кодированной таблицей. В ряде случаев полученное после этого распределение нулей и единиц не позволяет осуществить склеивание по нескольким РП.

Для расширения возможностей по склеиванию можно считать, что на ряде наборов  $x(t)$   $Q_1(t), \dots, Q_k(t)$  функции  $q_\mu(t)$  фиктивно равны

единице (при условии, что для этих же наборов соответствующие выходные импульсные сигналы  $p_\rho, r_\rho$  по всем  $U_j(\tau)$  равны нулю).

Пользуясь этим приемом, систему (9) можно переписать, например, следующим образом [здесь  $q_{s1}, \dots, q_{s4}$  введены для отличия от функций  $q'_s1, \dots, q'_s4$  системы ВБФ (9)]:

$$\begin{aligned} q'_{s1} &= q_{s1} \vee x_{21} \wedge r_2 \wedge (\tilde{\psi}_1 \vee \tilde{\psi}_2 \vee \tilde{\psi}_3 \vee \tilde{\psi}_4 \vee \tilde{\psi}_5 \vee \tilde{\psi}_7 \vee \tilde{\psi}_8 \vee \tilde{\psi}_9) \vee \\ &\quad \vee x_{21} \wedge r_2 \wedge (\tilde{\psi}_2 \vee \tilde{\psi}_4 \vee \tilde{\psi}_8); \\ q'_{s2} &= q_{s2} \vee x_{21} \wedge r_4 \wedge (\tilde{\psi}_1 \vee \tilde{\psi}_5 \vee \tilde{\psi}_7 \vee \tilde{\psi}_9) \vee x_{11} \wedge p_4 \vee (\tilde{\psi}_2 \vee \tilde{\psi}_4 \vee \tilde{\psi}_6 \vee \tilde{\psi}_8); \\ q'_{s3} &= q_{s3} \vee x_{11} \wedge p_4 \wedge (\tilde{\psi}_0 \vee \tilde{\psi}_8) \vee x_{21} \wedge r_4 \wedge (\tilde{\psi}_1 \vee \tilde{\psi}_3); q'_{s4} = q_{s4}. \end{aligned} \quad (10)$$

На рис. 3, б приведена диаграмма Вейча функции  $q'_{s2}$ . Фиктивные единицы в рабочих полях отмечены особо. Из диаграммы следует, что функция  $q'_{s2}$  после склеивания может быть записана следующим образом:

$$\begin{aligned} \mathbf{x}_1 \wedge Q_3 \wedge (p_4 \wedge U_1 \vee U_2 \wedge \text{СИ}) \vee \mathbf{x}_2 \wedge (Q_2 \vee \bar{Q}_3 \vee Q_1) \wedge \\ \wedge (U_1 \wedge r_4 \vee U_2 \wedge \text{СИ}). \end{aligned}$$

Аналогичным образом минимизируются и остальные функции системы ВБФ (10). Окончательно, после декомпозиции минимизированной системы функций возбуждения, получим:

$$\begin{aligned} q'_{s1} &= \mathbf{x}_1 \wedge p_2 \wedge Q_2 \wedge (U_2 \vee Q_4 \wedge U_1) \vee \mathbf{x}_2 \vee r_2; \quad q'_{s2} = \mathbf{x}_1 \wedge Q_3 \wedge T_4 \vee \\ &\quad \vee \mathbf{x}_2 \wedge (Q_1 \vee Q_1 \vee Q_3) \wedge T_5; \quad q'_{s3} = \mathbf{x}_1 \wedge (\bar{Q}_3 \vee Q_1 \wedge Q_2) \wedge T_4 \vee \\ &\quad \vee \mathbf{x}_2 \wedge \bar{Q}_1 \wedge \bar{Q}_2 \wedge T_5; \quad q'_{s4} = (\mathbf{x}_1 \vee \mathbf{x}_2) \wedge U_1 \wedge \text{СИ}, \end{aligned}$$

где  $T_4 = T_1 \vee T_2$ ;  $T_5 = T_2 \vee T_3$ ;  $T_1 = U_1 \wedge p_4$ ;  $T_2 = U_2 \wedge \text{СИ}$ ;

$$T_3 = U_1 \wedge r_4.$$

Функциональная схема декады устройства управления для системы ВБФ [см. (10)] представлена на рис. 4, где 1 — элемент И; 2 — элемент ИЛИ; 3 — импульсный сигнал; 4 — потенциальный сигнал; 5 — дифференцирующая цепь.

Рассмотренная выше методика может быть применена при синтезе многотактных и однотактных блоков измерительных УУС с автоматически изменяемым методом уравновешивания, кодом набора образцовых величин (и их представлений) и числом устройств сравнения, участвующих в измерении. В качестве базисных наборов могут выступать потенциально-импульсные и потенциальные цифровые элементы, выполненные на дискретных компонентах или в интегральном виде. В случае использования потенциальной системы элементов область применения методов ограничена структурами с двухтактной синхронизацией.

Это позволило, в частности, проанализировать некоторые реализации многотактных (однотактных) блоков измерительных УУС на перспективной микроэлектронной технике. Было выяснено, что при малом числе последовательно реализуемых алгоритмов измерения ( $m$ ) возможно применение простейших однородных решеток [9, 10] и неоднородных структур [11] с жесткой организацией. При этом требуемые изменения в функционировании могут быть достигнуты путем подачи с периферии в определенные точки интегральных решеток сигналов управления  $U_j(\tau)$ . При больших значениях  $m$  необходимо переходить к

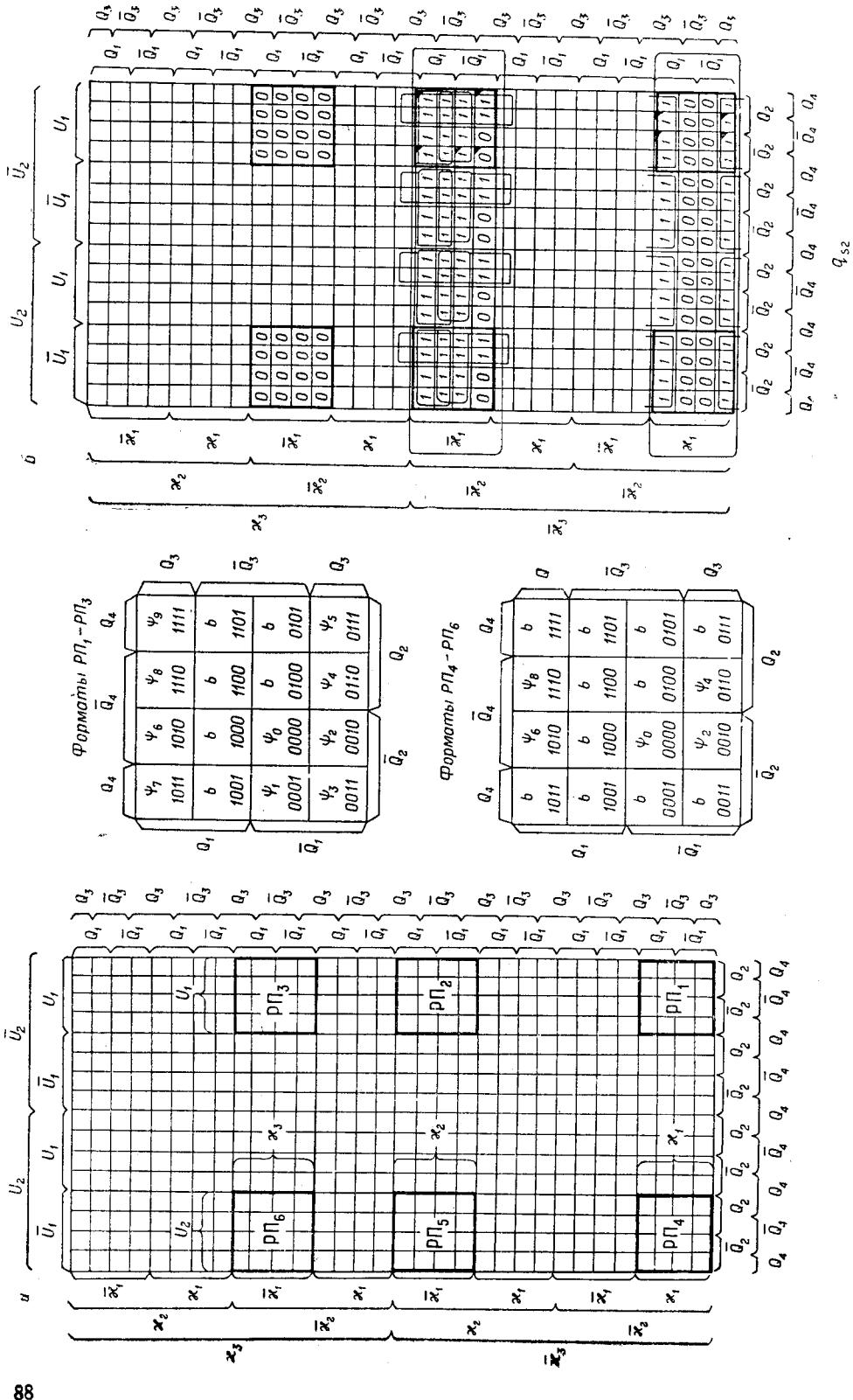


Рис. 3.

использованию автоматически программируемых микроэлектронных структур, в том числе однородных [12], обладающих высокой универсальностью. Возможность использования подобных структур, несмотря на их большую избыточность, вытекает из последовательного характера

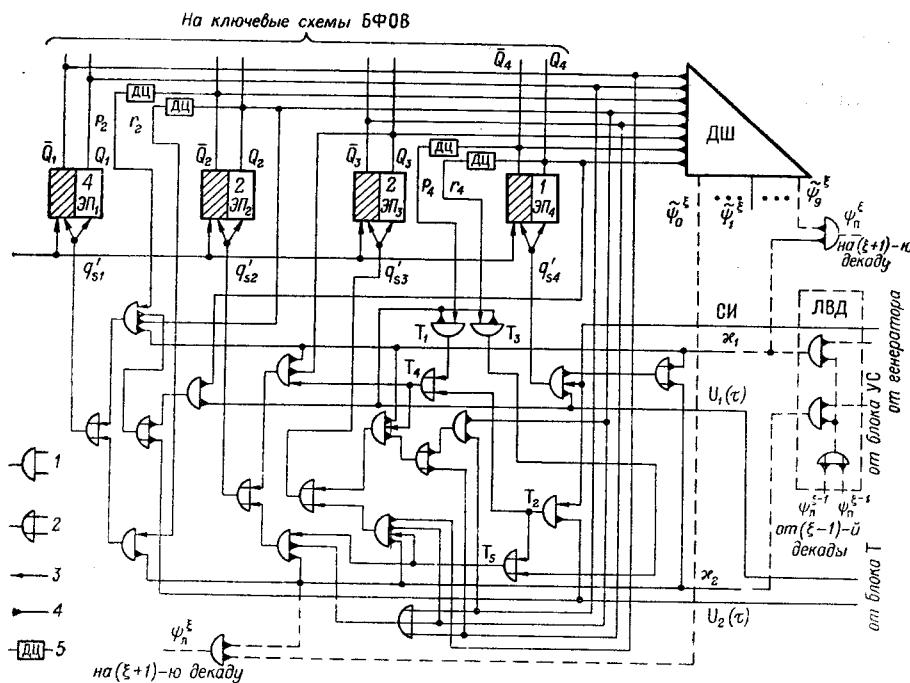


Рис. 4.

реализации ВБФ и частичной определенности этих функций в измерительных задачах.

Авторы выражают признательность д-ру техн. наук М. П. Цапенко за помощь в постановке задачи и консультации при ее решении.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Р. Д. Баглай. К вопросу автоматического измерения величин при минимальной априорной информации.— Автометрия, 1965, № 4.
2. Н. И. Гореликов, А. Н. Касперович, И. И. Коршевер, М. П. Цапенко. О построении цифровых приборов уравновешивания с переменной структурой.— Автометрия, 1965, № 4.
3. Б. Г. Матиенко. Некоторые результаты исследования измерительных устройств с управляемой структурой.— В сб. «Кибернетика в измерительной технике». М., ЦНИИТЭИ приборостроения, 1968.
4. И. Я. Корчагин, Б. Г. Матиенко. Описание и синтез структур цифровых измерительных устройств с использованием теории конечных автоматов.— Автометрия, 1968, № 2.
5. Твердохлеб. О наборе элементов для построения моделей цифраторов.— Автометрия, 1965, № 2.
6. В. М. Глушков. Синтез цифровых автоматов. М., Физматгиз, 1962.
7. Е. Н. Вавилов, Г. П. Портной. Синтез схем электронных цифровых машин. М., «Советское радио», 1963.

8. Д. А. Пospelов. Логические методы анализа и синтеза схем.— М.—Л., «Энергия», 1964.
9. И. В. Прангишвили, Н. А. Абрамова, Е. В. Бабичева, В. В. Игнатушенко. Микроэлектроника и однородные структуры для построения логических и вычислительных устройств. М., «Наука», 1967.
10. R. C. Minnick. Cutpoint Cellular Logic.— IEEE Trans., 1964, EC-13, № 6.
11. C. E. Marvin, R. M. Walker. Нестандартные схемы из интегральных матриц.— Электроника (перевод с англ.), 1967, т. 40, № 4.
12. Э. В. Евреинов. Теоретические основы построения универсальных вычислительных сред.— Сб. «Вычислительные системы», вып. 15. Новосибирск, ИМ СО АН СССР, 1965.

*Поступила в редакцию  
7 апреля 1969 г.*