УЛК 681.142.181.4

## ОБ ОГРАНИЧЕНИЯХ ПРИ ОПТИМИЗАЦИИ ЛОГИЧЕСКИХ ЭЛЕМЕНТОВ ПО КРИТЕРИЮ ФУНКЦИОНАЛЬНОГО ПРОЦЕНТА ВЫХОДА

## Е.И. Беляев

I. Общие соотношения. Рассмотрим множество двоичных логических инверторов, описываемых характеристиками передачи (XII) вида

$$y = f(x, \bar{a}) , \qquad (1)$$

где  $\bar{a}$   $[a_1, a_2, ..., a_n]$  - вектор параметров элемента. При разбросах значений  $\bar{a}$  характеристики (I) образуют некоторое семейство

Рис. І

(рис. I). Сколь угодно длинная цепь таких элементов должна обеспечивать незатухающую передачу двоично-квантованного потенциального сигнала. Для этого достаточно, чтобы каждый элемент удовлетворял условиям [I]:

$$f(M_0,\bar{a}) \ge M_f$$

$$f(M_1,\bar{a}) \le M_f$$
(2)

Неравенства (2) задают в пространстве параметров  $\bar{\alpha}$  область работоспособности  $\mathcal{D}\left(\bar{\alpha},\mathcal{M}_{\mathcal{O}},\Lambda_{\mathcal{O}}'\right) \in \mathcal{O}$ . Функциональный процент выхода равен вероятности выполнения условий (2):

$$Q(\gamma, M_o, M_t) = \int \rho(\bar{\alpha}|\gamma) \alpha \alpha, \quad \alpha \alpha_{t}, \quad (3)$$

$$D(\bar{\alpha}, M_o, M_t) = 0$$

где  $\rho(\ddot{a}|y)$  - совместная плотность распределения координат век-

тора  $\bar{\alpha}$  , определяемая некоторыми технологическими условиями у ; интеграл  $\alpha$  -кратный.

В данной работе сформулировани необходимие условия опти — мального выбора тестовых параметров  $M_O$ ,  $M_I$  по критерию максимума Q в области  $O \in M_O \in M_I$ . Отметим, что на границах этой области Q = O; внутри области функция Q практически всегда непрерывно дифференцируема. Рассматривается случай  $Q(M_O, M_I) < I$  при всех  $M_O$ ,  $M_I$ .

Пусть граничная XII  $y=f(x,\bar{\alpha}_0)$ , проходящая черев точку  $(M_0,M_1)$  вправо, характеризуется значением параметра  $\bar{\alpha}_0 \left[\alpha_{i0},\dots,\alpha_{n0}\right]$  и производной  $\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_{i0}$ ; а граничная XII  $y=f(x,\bar{\alpha}_i)$ , проходящая через точку  $(M_1,M_0)$  влево, имеет значение пара — метра  $\bar{\alpha}_1 \left[\alpha_{H1},\dots,\alpha_{n1}\right]$  и производную  $\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_{i0}$ .

Кроме того, производную граничной XII слева от точки ( $M_o$ ,  $M_f$ ) обозначим  $\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_{\ell O}$ , а производную граничной XII справа от точки ( $M_f$ ,  $M_o$ ) назовем  $\left(\frac{\partial y}{\partial x}\right)_{\ell I}$ .

В точках ( $M_O$ ,  $M_I$ ) и ( $M_I$ ,  $M_O$ ) должно выполняться общее условие устойчивости точек равновесия спусковых систем [2]

$$\left| \frac{\partial y}{\partial x} \right|_{\ell 0} \left| \frac{\partial y}{\partial x} \right|_{\ell \ell} < \ell. \tag{4}$$

Покажем, что экстремум величины (3) достигается при допожнительном условии

$$\left| \frac{\partial y}{\partial x} \right|_{i,0} \left| \frac{\partial y}{\partial x} \right|_{i,j} \ge 1. \tag{5}$$

Произвольно выбранную координату  $a_i$  вектора  $\bar{a}$  назовем  $\delta$  соответственно  $a_{i,0}=\delta_0$ ,  $a_{i,1}=\delta_i$ ; (n-i) — мерный вектор остальных координат обозначим  $\tilde{a}$ , а область его допустимых значений, соответствующую условиям (2), обозначим  $\tilde{D}$  ( $\tilde{a}$ ,  $M_0$ ,  $M_i$ )  $\leq 0$ .

При этом интеграл (3) можно представить в виде [3]:

$$Q(M_0, M_1) = \int \int_{\widetilde{D}(\widetilde{\alpha}, M_0, M_1)} \beta_1(\widetilde{\alpha}, M_0, M_1) \int_{\mathcal{B}_0(\widetilde{\alpha}, M_0, M_1)} \beta_1(\widetilde{\alpha}, M_0, M_1) d\beta \alpha \widetilde{D}$$
 (6)

**I47** 

Здесь кратность внешнего интеграла n-1. Продифференцируем выражение (6) по  $M_O$  согласно [4]:

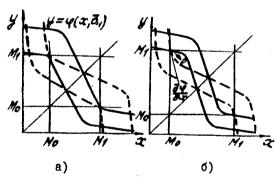
$$\frac{\partial Q}{\partial M_0} = \int_{\widetilde{\mathcal{D}}(\widetilde{\alpha}_1, M_0, M_0)} \left[ \frac{\partial \mathcal{B}_1}{\partial M_0} \rho(\widetilde{\alpha}_1, \mathcal{B}_1) - \frac{\partial \mathcal{B}_0}{\partial M_0} \rho(\widetilde{\alpha}_1, \mathcal{B}_0) \right] \alpha \widetilde{\mathcal{D}}. \tag{7}$$

Аналогично выглядит производная  $\frac{\partial Q}{\partial M}$ .

Производная интеграла (3) по некоторому направлению  $\ell$  в плоокости [ M  $M_{\star}$  ] выражается формулой [3]:

$$\frac{\partial Q}{\partial \ell} = \frac{\partial Q}{\partial M_0} \frac{\alpha M_0}{\alpha \ell} + \frac{\partial Q}{\partial M_1} \frac{\alpha M_1}{\alpha \ell} . \tag{8}$$

Построим характеристику  $x = f(y, \bar{\alpha}_t)$ , обратную вывеописанной XII  $y = f(x, \bar{\alpha}_t)$ ; обозначим ее  $y = \varphi(x, \bar{\alpha}_t)$ . При этом выполнение



Puc. 2

условия (5) пред — ставлено на рис.  $2\rho$ , а его нарушение на рис.  $2\rho$ . Подчерк — нем, что практиче— ски ситуация рис.  $2\rho$  возможна лишь за счет физических ограничений на параметры  $\alpha_{\ell}$ , ябо функция (I) абсолютных экстремумов по этим параметрам обычно не имеет.

Предположим, что условие (5) не выполняется. Тогда в точке  $x = M_0$ ,  $y = M_1$  оуществует множество направлений  $\ell$  таких, что
производиме  $\left(\frac{\alpha y}{\alpha x}\right)_{\ell}$  удовлетворяют условиям (рис. 2,6):

$$\left|\frac{\partial y}{\partial x}\right|_{i,0} < \left|\frac{\partial y}{\partial x}\right|_{\ell} < \left|\frac{\partial \varphi}{\partial x}\right|_{M_0M_{\ell}}. \tag{9}$$

Рассмотрим производные  $\frac{\partial \mathcal{S}_{\mathcal{O}}}{\partial \ell}$  и  $\frac{\partial \mathcal{S}_{\mathcal{I}}}{\partial \ell}$  по одному из таких направлений в той же точке.

I48

 $\frac{\partial b_o}{\partial \ell} = \frac{\partial b_o}{\partial x} \cdot \frac{\partial x}{\partial \ell} + \frac{\partial b_o}{\partial y} \cdot \frac{\partial y}{\partial \ell} = \frac{\partial b_o}{\partial x} \cdot \frac{\partial x}{\partial \ell} \left( 1 - \frac{\frac{\partial y}{\partial x_{\ell}}}{\frac{\partial y}{\partial x_{\ell o}}} \right), \quad (10)$ 

 $\frac{\partial b_{I}}{\partial \ell} = \frac{\partial b_{I}}{\partial x} \cdot \frac{\partial x}{\partial \ell} \left( I - \frac{\frac{\partial y}{\partial x}}{\frac{\partial x}{\partial x}} \right) . \tag{II}$ Подставим (7) и производную  $\frac{\partial Q}{\partial M_{I}}$  в (8); затем учтем (IO) и

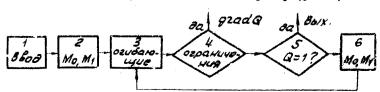
Подставим (7) и производную  $\frac{\partial Q}{\partial M_i}$  в (8); затем учтем (10) и (11). Из (9) следует, что знаки сомножителей в окобиах в (10) и (11) различны.

Напоминаем, что функция  $\rho(\bar{a})$  в принятых условиях  $Q(\gamma, M_o, M_o) \times 1$  всерду строго положительна. При этом в случае, когда знаки  $\frac{\partial \delta_o}{\partial x}$  и  $\frac{\partial \delta_f}{\partial x}$  одинамевы, нетрудно убедиться, что в точке  $M_o, M_f$  , удовлетворяющей условиям (5), производная (8) при условиях (9) строго положительна.

В случае, если знаки  $\frac{\partial \mathcal{E}_O}{\partial x}$  и  $\frac{\partial \mathcal{E}_f}{\partial x}$  в рассматриваемой точке различны (при этом изменение параметра  $\mathcal{E}$  при фиксированном  $\tilde{\alpha}$  вызывает как бы вращение соответствующей XII ; практически та — кой случай малореален) нетрудно показать, что точка  $\mathcal{M}_O$ ,  $\mathcal{M}_f$  обязана удовлетворять условир  $\mathcal{E}_O - \mathcal{E}_f$ ; иначе на митервале [  $\mathcal{E}_O$ ,  $\mathcal{E}_f$  ] нарумалось бы какое-либо из условий (2). Не при  $\mathcal{E}_O = \mathcal{E}_f$  условия (2) задают лишь одну границу области  $\mathcal{D}$  по параметру  $\mathcal{E}_O$  и при движении по направлению  $\mathcal{E}$  (при условиях (9) и при  $\mathcal{E}_O = \mathcal{E}_f$ ) перемещается только эта граница; другая же определяется физическими ограничениями и остаетоя неподвижной. Производная (8) в этом случае также строго положительна.

Приходим к выводу, что точка  $M_O$ ,  $M_I$ , удовлетворяющая условиям (2), не может быть точкой экстремума процента выхода (3), если нарушены условия (5).

2. Алгоритм проверки ограничений. В общей программе статистической оптимизации схемы может быть применен следующий составной оператор (рис.3).



Puc. 3

I. Ввод исходных данных: модель (I) и граничные значения  $a_i^{-}$ ,  $a_i^{-}$  всех параметров  $a_i^{-}$ .

**2.** Выбор нужевого приближения значений  $M_{D}$ ,  $M_{c}$ .

3. Построение огибающих, проходящих через выбранную точку  $M_o$  ,  $M_f$  .

В общем виде такое построение является задачей на услов -

$$f_{min}(M_o + \hat{\sigma}, \bar{\alpha}_{\alpha}) \quad \text{npm} \quad f(M_o, \bar{\alpha}_{\alpha}) = M_f,$$

$$\varphi_{max}(M_o + \hat{\sigma}, \bar{\alpha}_{\beta}) \quad \text{npm} \quad \varphi(M_o, \bar{\alpha}_{\beta}) = M_f,$$
(12)

где  $\bar{a}_{\infty}$  и  $\bar{a}_{\beta}$  — реализации вектора  $\bar{a}$  "удовлетворяющие условиям (I2) и различные для f и для  $\varphi$ ; выбор  $\delta$  определяется опытом.

Но практически с учетом вышензложенного (см. (5) и далее) вадача решается гораздо проще; для всех составляющих  $\alpha_{\ell}$ , кроме одной  $\alpha_{k}$ , фиксируются (поочередно) граничные значения, а для свободной составляющей  $\alpha_{k}$  значение выбирается из уравнения

$$f(M_0, \bar{a}) = M_f, \tag{13}$$

4

ремение которого производится методом Нъютона; затем проверяется величина

$$f(M_0 + \delta, \bar{a}) , \qquad (14)$$

и для огибающей выбирается та составляющая  $a_k$  ,при которой величина (I4) минимальна; остальные  $a_\ell$  остаются граничными. Анамогичные вычисления производятся для функции  $\varphi$  .

4. Проверка условий (5) в форме

$$f_{min}(M_0 + \delta, \bar{\alpha}_{\alpha}) - \varphi_{max}(M_0 + \delta, \bar{\alpha}_{\beta}) \in .$$

Если условия выполнены — переход к прямому вычислению градвента процента выхода (3); мначе — блок 5.

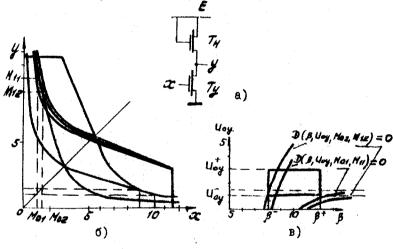
- 5. Проверге, все им параметры  $\alpha_i$  для  $\varphi$  и для  $\varphi$  приняли граничные значения; эсли все, то возможен стопроцентный выход, и вадача статистической оптимизации отпадает (при этом возможны другие задачи, но это выходит за рамки данной работы). Иначе блок 6.
- 6. Выбор новой точки  $M_o:=M_o+\delta$ ,  $M_f:=f_{min}(M_o+\delta,\bar{a}_{\infty})$ . Возврат в блок 3.

Пример. Рассмотрим цепь догических инверторов на МДПтранзисторах (рис. 4,2). Статические XII описываются выраже ниями [4]:

$$y = f(x, \bar{a}) = E - u_{ov} - V_{\bar{s}}(x - u_{ov})$$
, (15)

$$y = \varphi(x, \bar{a}) = \frac{(E - u_{OH} - x)^2}{2 Bx} + \frac{x}{2} + u_{OV}$$
 (16)

и представлены на рис. 46. В этих выражениях  $\bar{\alpha} = [\beta, \mathcal{U}_{oy}, \mathcal{U}_{on}, E]$ ;  $\beta$  — отношение крутизи управияющего и нагрузочного транзисто — ров;  $\mathcal{U}_{oy}$ ,  $\mathcal{U}_{on}$  — пороговые напряжения соответственно управияющего и нагрузочного транзисторов; E — напряжение питания. Реакция подложки не учтена.



Puc. 4

Исходные данные: E = 12,6B,  $\beta^{+} = 12$ ,  $\beta^{-} = 9$ ,  $\mathcal{U}_{Oy}^{+} = \mathcal{U}_{OH}^{+} = 2,5B$ ,  $\mathcal{U}_{Oy}^{-} = \mathcal{U}_{OH}^{-} = 1$  В.

Пусть первоначально выбрана точка (рис. 46):  $M_o = U_{oy}^- = IB$ ,  $M_f = E - U_{oH}^+ = IO$ , I в. Соответствующая область работоспособности представлена на рис. 4в. Вправо от этой точки производные имеют значения:

$$\frac{\partial f}{\partial x} = -\sqrt{\beta^f} = -3.5 \quad , \tag{17}$$

I50

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} = -\frac{E - \mathcal{U}_{\partial H}^{\dagger}}{2 \beta x^2} + \frac{1}{2} + \frac{\beta + 1}{2 \beta} = -4,3 \tag{18}$$

При этом точка  $M_O$ ,  $M_f$  не оптимальна по критерию процента выхода (3). В самом деле, перемещая точку  $M_O$ ,  $M_f$  по огибающей (15), получаем уменьшение минимально допустимого по условию (18) значения  $\beta$  при всех  $\mathcal{U}_{OQ}$ , т.е. всестороннее расширение области работоспособности (в пределах физических ограничений). В итоге приходим к тсчке  $M_O = 1.3$  в,  $M_f = 9$  в, в которой  $\frac{\partial f}{\partial x} = \frac{\partial \varphi}{\partial x} = -3.5$ .

При этом получаем частный случай: условия (5) обращаются в равенство; нетрудно подазать, что при этом соответствующие составляющие градиента процента выхода (3) обращаются в нуль, т.е. выполняется одно из необходимых условий оптимизации.

Новая граница области также показана на рис. 4в.

В задаче статистической оптимизации логических элементов по критерию функционального выхода существуют необходимые до статочно простые ограничения в виде неравенств; проверка этих ограничений и их выполнение могут несколько сократить коли чество весьма трудоемких операций вычисления функционального процента выхода и его градиента и сэкономить машинное время.

## Литература

- I. МОРАЛЕВ С.А., ПАРАТОВ Г.М., МОЛЧАНОВ А.А., ХОДОШ Л.С. Математическое моделирование сжем на МДП-транзисторах с применением ЭВМ.-В об.: "Микроэлектроника", "Сов.радио", 1969, вып. 3.
- 2. ЛОУ. Физическая реализация цифровых логических схем.-В сб.: "Минромощная электроника", "Сов.радио", 1967.
- 3. СОБОЛЕВ С.Л. Уравнения математической физики. Физматтив, 1966.
- 4. ФИХТЕНГОЛЪЦ Г.М. Курс дифференциального и интегрального исчисания. Физматтив, 1963. т. 1.
- 5. **СР**ОУФОРД Р. Схемине пряменения МОП-траизисторов. "Мир", 1969.

Поступила в ред.-изд.отд. 3 апреля 1973 г.