

BRONISŁAW CERANKA (Poznań)

## Układy blokowe całkowicie zrównoważone o niejednakowej wielkości bloków

(Praca przyjęta do druku 14.11.1975)

Przez *układ blokowy* rozumiemy układ (plan) doświadczenia, którego jednostki przed przydzieleniem do obiektów są zgrupowane w bloki. W pewnych przypadkach grupowanie to dokonywane jest sztucznie, w innych wynika z natury materiału doświadczalnego. Układ blokowy można jednoznacznie przedstawić za pomocą macierzy incydencji  $N = [N_{ij}]$ , której element  $N_{ij}$  określa liczbę jednostek  $j$ -tego bloku przydzielonych do  $i$ -tego obiektu. Niech macierz ta ma  $t$  wierszy i  $b$  kolumn. Sumy elementów w wierszach macierzy  $N$  określają liczby jednostek przydzielonych do poszczególnych obiektów, a sumy elementów w kolumnach określają liczby jednostek w blokach. Zapisujemy to równościami  $NI = r$ ,  $N'I = k$ , gdzie  $t$ -wymiarowy wektor  $r$  nazywamy *wektorem replikacji obiektów*, a  $b$ -wymiarowy wektor  $k$  nazywamy *wektorem wielkości bloków*;  $I$  oznacza tu wektor o odpowiedniej liczbie składowych, każda równa jedności. Przez  $r^\delta$  oznaczamy macierz diagonalną o elementach diagonalnych równych składowym wektora  $r$ , a przez  $k^\delta$  — macierz diagonalną utworzoną w analogiczny sposób z wektora  $k$ . Odpowiednie macierze odwrotne oznaczamy będziemy przez  $r^{-\delta}$  i  $k^{-\delta}$ . Oznaczając przez  $n$  liczbę wszystkich jednostek możemy także zapisać  $I'k = n = I'r$ .

Dla obserwacji otrzymanych z układu blokowego przyjmuje się zwykle model liniowy

$$y = I\alpha + D'\beta + A'y + \varepsilon,$$

w którym  $y$  jest  $n$ -wymiarowym wektorem obserwacji z poszczególnych  $n$  jednostek,  $\alpha$  jest parametrem ogólnym,  $\beta$  jest  $b$ -wymiarowym wektorem parametrów blokowych,  $y$  jest  $t$ -wymiarowym wektorem parametrów obiektowych, a  $\varepsilon$  jest  $n$ -wymiarowym wektorem błędów losowych, którego rozkład łączny charakteryzuje się własnościami  $E(\varepsilon) = 0$ ,  $E(\varepsilon\varepsilon') = \sigma^2 I$ , gdzie  $I$  jest macierzą jednostkową odpowiedniego stopnia;  $D'$  i  $A'$  są macierzami układu dla bloków i obiektów. Zauważmy, że między wcześniej określonymi wielkościami zachodzą między innymi następujące związki:  $N = AD'$ ,  $r = AI$ ,  $k = DI$ .



Estymatorem metodą najmniejszych kwadratów wektora  $\gamma$  jest, przy warunkach ograniczających  $k'\beta = 0 = r'\gamma$ , wektor  $\hat{\gamma} = \Omega Q$ , gdzie  $Q = T - Nk^{-\delta}B$ ,  $T = \Delta y$  (wektor sum obiektowych),  $B = \tilde{D}y$  (wektor sum blokowych),

$$\Omega^{-1} = r^{\delta} - Nk^{-\delta}N' + rr'/n,$$

(macierz tę wprowadził Tocher, [6]). Natomiast estymatorem wektora średnich obiektowych, to znaczy wektora  $\alpha I + \gamma$ , jest wektor  $a = \hat{\alpha}I + \hat{\gamma}$ , gdzie  $\hat{\alpha} = G/n$ ,  $G = I'y$  ( $= I'B = I'T$ ). Macierzą kowariancji estymatora  $a$  jest  $\sigma^2\Omega$ , co wskazuje na szczególną rolę macierzy  $\Omega$  w analizie układu blokowego.

Mianowicie, ze struktury macierzy  $\Omega$  wynikają własności układu blokowego, które jednak wygodniej jest badać za pomocą spokrewnionej z  $\Omega$  macierzy  $M_0$  wprowadzonej przez Calińskiego [1]:

$$(1) \quad M_0 = r^{-\delta}N_0k^{-\delta}N'_0,$$

gdzie  $N_0 = N - rk'/n$ , przy czym  $N_0I = 0 = N'_0I$ . Macierz  $M_0$  jest spokrewniona z macierzą  $\Omega^{-1}$  równością  $\Omega^{-1} = r^{\delta}(I - M_0)$ . Ponieważ  $\|M_0\| < 1$  (Caliński [1]), więc

$$(2) \quad \Omega = \left( I + \sum_{h=1}^{\infty} M_0^h \right) r^{-\delta}.$$

Pożądaną własnością układu blokowego jest jego całkowite zrównoważenie. Własność tę można wyrażać w dwojaki sposób:

(I) Układ blokowy nazywamy *całkowicie zrównoważonym*, gdy dla dowolnego wektora  $c$  takiego, że  $c'I = 0$ , wyznaczającego kontrast średnich obiektowych  $c'a$ , wariancja jego estymatora jest równa  $\sigma^2 c'r^{-\delta}c/E$ , przy czym  $E$  nazywamy *współczynnikiem efektywności* danego układu blokowego.

(II) Układ blokowy nazywamy *całkowicie zrównoważonym*, gdy dla dowolnego wektora  $c$  takiego, że  $c'I = 0$ , wyznaczającego kontrast średnich obiektowych  $c'a$  zachodzi równość  $M'_0c = \nu c$ , to znaczy wtedy, gdy każdy wektor wyznaczający kontrast średnich obiektowych jest wektorem charakterystycznym macierzy  $M'_0$  ze stałym pierwiastkiem charakterystycznym  $\nu$ .

Między wielkościami  $E$  a  $\nu$  zachodzi związek  $E = 1 - \nu$ . Stąd  $\nu$  nazywamy *współczynnikiem straty* (Caliński [1]).

Definicję (II) można także wyrazić za pomocą wektora  $s$  wyznaczającego kontrast  $s'T$ , gdzie  $s'r = 0$  (kontrast ten nazywa się *kontrastem obiektowym*).

Układ blokowy nazywamy *całkowicie zrównoważonym*, gdy dla dowolnego wektora  $s$ , określonego jak wyżej, zachodzi równość  $M_0s = \nu s$ . Zauważmy, że między wektorami  $c$  a  $s$  zachodzi związek  $s = r^{-\delta}c$ .

Wiadomo (Jones [4], Caliński [1], Ceranka [2]), że na to, aby układ blokowy był całkowicie zrównoważony, potrzeba i wystarcza, by macierz  $M_0$  była postaci

$$(3) \quad M_0 = \nu(I - Ir'/n),$$

gdzie  $\nu$  jest niezerowym pierwiastkiem charakterystycznym (o krotności  $t-1$ ) macierzy  $M_0$ .

Z warunku (3) i wzoru (2) wynika, że macierz  $\Omega$  dla układu całkowicie zrównoważonego przyjmuje postać

$$(4) \quad \Omega = \left( I + \frac{1}{1-\nu} M_0 \right) r^{-\delta} = \frac{1}{1-\nu} (r^{-\delta} - \nu I I' / n).$$

Oczywiście postać (4) macierzy  $\Omega$  spełnia warunek definicji (I), tak jak równość (3) spełnia warunek definicji (II). Zatem (3) i (4) są warunkami równoważnymi całkowitego zrównoważenia układu blokowego.

Układami blokowymi całkowicie zrównoważonymi są klasyczne układy zrównoważone o blokach niekompletnych, znane w literaturze jako „BIB design”. Układ taki określa się parametrami  $t$ ,  $b$ ,  $r$ ,  $k$  i  $\lambda$ . Jest to rozmieszczenie  $t$  obiektów w  $b$  blokach o stałej wielkości  $k$  ( $< t$ ) w taki sposób, że każdy obiekt jest replikowany  $r$  razy, a każda para obiektów występuje wspólnie dokładnie w  $\lambda = r(k-1)/(t-1) = r(n-b)/b(t-1)$  blokach. Zachodzi przy tym związek  $tr = bk = n$ . Elementy  $N_{ij}$  macierzy incydencji tego układu blokowego są równe jedności, gdy  $i$ -ty obiekt występuje w  $j$ -tym bloku, i zeru w przeciwnym przypadku. Dla układów zrównoważonych o blokach niekompletnych wzór (4) przyjmuje szczególną postać

$$(5) \quad \Omega = \frac{t-1}{n-b} \left[ I - \frac{b-r}{n(t-1)} I I' \right]$$

(zobacz np. Kendall i Stuart [5]; Caliński [1]; Ceranka [2]), natomiast macierz  $M_0$  ze wzoru (3) jest wtedy równa

$$(6) \quad M_0 = \nu [I - t^{-1} I I'],$$

przy czym

$$(7) \quad \nu = \frac{b-r}{r(t-1)}$$

jest niezerowym pierwiastkiem charakterystycznym macierzy  $M_0$  o krotności  $t-1$ .

Wzór (6) jest prawdziwy dla każdego układu blokowego całkowicie zrównoważonego o jednakowej liczbie replikacji wszystkich obiektów. Macierz  $\Omega$  dana wzorem (5) może być zapisana za pomocą pierwiastka charakterystycznego  $\nu$  macierzy  $M_0$  w postaci

$$(8) \quad \Omega = \frac{1}{(1-\nu)r} [I - \nu I I' / t].$$

Chociaż warunki całkowitego zrównoważenia układu blokowego dopuszczają niejednakowe replikacje poszczególnych obiektów i bloki niejednakowej wielkości, to jednak ogólna konstrukcja takich układów nie jest znana.

W niniejszej pracy przedstawimy konstrukcję układów całkowicie zrównoważonych z jednakowymi replikacjami i niejednakowymi wielkościami bloków. Konstrukcja ta opiera się na łączeniu macierzy incydencji różnych układów zrównoważo-

nych o blokach niekompletnych. Konstrukcję opierającą się na powtarzaniu macierzy incydencji tego samego układu blokowego przedstawił Gnot [3].

Niech  $N_1, N_2, \dots, N_u$  będą macierzami incydencji różnych co do wielkości bloków układów zrównoważonych o blokach niekompletnych dla tej samej liczby obiektów  $t$ . Wówczas układ o macierzy incydencji

$$(9) \quad N = [N_1 N_2 \dots N_u]$$

jest układem blokowym całkowicie zrównoważonym o niejednakowej wielkości bloków.

Aby udowodnić powyższe twierdzenie, należy wykazać, że macierz  $M_0$  tak zbudowanego układu blokowego może być zapisana w postaci (6). Dla  $h$ -tego ( $h = 1, 2, \dots, u$ ) układu zrównoważonego o blokach niekompletnych macierz  $M_{0h}$  może być zapisana następująco:

$$(10) \quad M_{0h} = \frac{1}{r_h k_h} N_h N_h' - \frac{1}{t} II',$$

gdzie  $r_h$  i  $k_h$  są odpowiednio liczbą replikacji i wielkości bloków w  $h$ -tym układzie.

Niech ponadto  $r$  oznacza liczbę replikacji dla całego układu o macierzy incydencji  $N$  postaci (9); wtedy

$$(11) \quad M_0 = \frac{1}{r} N k^{-\delta} N' - \frac{1}{t} II' = \frac{1}{r} \sum_{h=1}^u \frac{1}{k_h} N_h N_h' - \frac{1}{t} II'.$$

Podstawiając (10) do (11) otrzymujemy

$$M_0 = \frac{1}{r} \sum_{h=1}^u r_h \left( M_{0h} + \frac{1}{t} II' \right) - \frac{1}{t} II'$$

i dal j po przekształceniach

$$M_0 = \frac{1}{r} \sum_{h=1}^u r_h \nu_h \left[ I - \frac{1}{t} II' \right],$$

gdzie  $\nu_h$  jest niezerowym pierwiastkiem charakterystycznym macierzy  $M_{0h}$  dla  $h$ -tego układu, postaci analogicznej do (7). Ostatecznie

$$M_0 = \nu \left[ I - \frac{1}{t} II' \right],$$

gdzie

$$(12) \quad \nu = \frac{1}{r} \sum_{h=1}^u r_h \nu_h,$$

co kończy dowód twierdzenia.

Pokazaliśmy zatem, że układ blokowy o macierzy incydencji (9) jest układem zrównoważonym. Co więcej: pierwiastek charakterystyczny (12) macierzy  $M_0$  całego układu wyraża się za pomocą pierwiastków charakterystycznych  $\nu_h$  macierzy  $M_{0h}$ . Zatem jeżeli znamy współczynniki straty układów składowych, to w łatwy sposób znajdujemy współczynnik straty całego układu doświadczalnego. W łatwy

sposób znajdujemy również macierz  $\Omega$ . Wystarczy bowiem do (8) podstawić za  $v$  (12).

Na podstawie powyższych rozważań zauważmy, że jeżeli  $h$ -ty układ blokowy ma parametry  $t, b_h, r_h, k_h$  i  $\lambda_h$ , to łączny układ blokowy o macierzy incydencji (9) ma parametry  $t, b = \sum b_h, r = \sum r_h, \{k_1, k_2, \dots, k_u\}, \lambda = \sum \lambda_h$ .

Jako przykład powyższej konstrukcji rozważmy połączenie trzech układów zrównoważonych o blokach niekompletnych. Niech pierwszy układ blokowy ma parametry:  $t = 5, b_1 = 10, r_1 = 4, k_1 = 2, \lambda_1 = 1$ . Macierz incydencji  $N_1$  tego układu jest postaci:

$$N_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}.$$

Macierz  $M_{01}$  z pierwiastkami charakterystycznymi 0 oraz  $v_1 = 3/8$  o krotności 4 jest równa

$$M_{01} = \frac{3}{40} \begin{bmatrix} 4 & -1 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & 4 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & 4 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & 4 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & -1 & 4 \end{bmatrix}.$$

Niech drugi układ blokowy ma parametry:  $t = 5, b_2 = 10, r_2 = 6, k_2 = 3, \lambda_2 = 3$ . Macierz incydencji  $N_2$  tego układu jest postaci:

$$N_2 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 0 & 1 & 1 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & 1 & 1 & 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}.$$

Macierz  $M_{02}$  z pierwiastkami charakterystycznymi 0 oraz  $v_2 = 1/6$  o krotności 4 jest równa

$$M_{02} = \frac{1}{30} \begin{bmatrix} 4 & -1 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & 4 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & 4 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & 4 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & -1 & 4 \end{bmatrix}.$$

Niech trzeci układ blokowy ma parametry:  $t = 5$ ,  $b_3 = 5$ ,  $r_3 = 4$ ,  $k_3 = 4$ ,  $\lambda_3 = 3$ .  
Macierz incydencji  $N_3$  tego układu jest postaci:

$$N_3 = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 & 0 \\ 1 & 1 & 1 & 0 & 1 \\ 1 & 1 & 0 & 1 & 1 \\ 1 & 0 & 1 & 1 & 1 \\ 0 & 1 & 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}.$$

Macierz  $M_{03}$  z pierwiastkami charakterystycznymi 0 oraz  $\nu_3 = 1/16$  o krotności 4 jest równa

$$M_{03} = \frac{1}{80} \begin{bmatrix} 4 & -1 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & 4 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & 4 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & 4 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & -1 & 4 \end{bmatrix}.$$

Połączmy ze sobą te trzy układy zapisując macierze incydencji jedną obok drugiej. Otrzymujemy wówczas układ o macierzy incydencji  $N = [N_1 N_2 N_3]$  z parametrami:  $t = 5$ ,  $b = b_1 + b_2 + b_3 = 25$ ,  $r = r_1 + r_2 + r_3 = 14$ ,  $k_1 = 2$ ,  $k_2 = 3$ ,  $k_3 = 4$ ,  $\lambda = \lambda_1 + \lambda_2 + \lambda_3 = 7$ . Macierz  $M_0$  dla całego układu z pierwiastkami charakterystycznymi 0 i  $\nu = (r_1 \nu_1 + r_2 \nu_2 + r_3 \nu_3)/r = 11/56$  o krotności 4 jest równa:

$$M_0 = \frac{11}{280} \begin{bmatrix} 4 & -1 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & 4 & -1 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & 4 & -1 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & 4 & -1 \\ -1 & -1 & -1 & -1 & 4 \end{bmatrix}.$$

Macierz  $\Omega$  potrzebna do obliczenia sumy kwadratów dla obiektów i błędów oraz do estymacji wektora parametrów  $\gamma$  jest postaci:

$$\Omega = \frac{1}{3150} \begin{bmatrix} 269 & -11 & -11 & -11 & -11 \\ -11 & 269 & -11 & -11 & -11 \\ -11 & -11 & 269 & -11 & -11 \\ -11 & -11 & -11 & 269 & -11 \\ -11 & -11 & -11 & -11 & 269 \end{bmatrix}.$$

## Prace cytowane

- [1] T. C a l i ń s k i, *On some desirable patterns in block designs*, Biometrics 27 (1971), str. 275–292.
  - [2] B. C e r a n k a, *Układy doświadczalne o blokach niekompletnych. Teoria i zastosowanie*, Trzecie Colloquium Metodologiczne z Agro-Biometrii, Warszawa 1973, PAN, str. 143–212.
  - [3] S. G n o t, *Średnia efektywność układów blokowych*, Mat. Stos. 5 (1975), str. 89–102.
  - [4] R. M. J o n e s, *On a property of incomplete block*, J. Royal Stat. Soc. B 21 (1959), str. 172–179.
  - [5] M. G. K e n d a l l and A. S t u a r t, *The advanced theory of statistics*, vol. 3. Griffin, London 1966.
  - [6] K. D. T o c h e r, *The design and analysis of block experiments*, J. Royal Stat. Soc. B 14 (1952), str. 45–91.
-