

Bronisław C e r a n k a (Poznań)

DOŚWIADCZALNE UKŁADY BLOKOWE Z DWIEMA LICZBAMI REPLIKACJI 1)

Wstęp

W licznych typach układów standardowych o blokach niekompletnych wszystkie obiekty replikowane są jednakową liczbę razy. To wymaganie często nie jest wygodne w praktyce, a nieraz wręcz nie może być spełnione. W tej sytuacji powstaje zapotrzebowanie na układy o blokach niekompletnych, w których liczba replikacji nie jest jednakowa dla każdego obiektu. W pracy tej rozpatrzmy wewnątrz-i międzygrupowo zrównoważone doświadczalne układy blokowe, w których niektóre obiekty replikowane są r_1 razy, a pozostałe r_2 razy. Układy tego typu omawiane były przez Corstena [3] w oparciu o tak zwaną macierz incydencji \underline{n} . Dalsze metody konstrukcji układów wewnątrz-i międzygrupowo zrównoważonych podała Agrawal [1] w oparciu o macierz zredukowanego układu równań normalnych \underline{C} . W przedstawionej pracy rozważa się te układy w oparciu o pierwiastki charakterystyczne pewnej macierzy \underline{M}_0 charakteryzującej układ, wprowadzonej przez Calińskiego [2].

1. Wewnątrz-i międzygrupowo zrównoważone
doświadczalne układy blokowe z dwiema liczbami replikacji

Wewnątrz i międzygrupowo zrównoważone doświadczalne układy blokowe rozważane były przez Corstena [3] i Agrawala [1]. Układy te są układami z dwoma kierunkami klasyfikacji. Pierwszy kierunek

1) Praca wykonana pod kierunkiem prof. dr habil. Tadeusza Calińskiego w ramach problemu węzłowego 06.1.1 koordynowanego przez Instytut Matematyczny PAN.

klasyfikacji obejmuje b klas (nazywanych blokami) o stałej wielkości k . Druga klasyfikacja dotyczy obiektów. Obiekty w liczbie $t = t_1 + t_2$ dzielą się na dwie grupy składające się z t_1 i t_2 obiektów, rozmieszczonych w taki sposób na k jednostkach doświadczalnych w każdym z b bloków, że:

1. t_1 obiektów jest replikowanych r_1 razy w b blokach o wielkości k_1 ,
 2. t_2 obiektów jest replikowanych r_2 razy w b blokach o wielkości k_2 ,
 3. każda para obiektów pierwszej grupy występuje razem w λ_{11} blokach,
 4. każda para obiektów drugiej grupy występuje razem w λ_{22} blokach,
 5. każda para obiektów, z których jeden jest z pierwszej grupy, a drugi obiekt z drugiej grupy występuje razem w λ_{12} blokach.
- Między wymienionymi parametrami zachodzą następujące związki:

$$\lambda_{12} = \lambda_{21}$$

$$bk_1 + bk_2 = bk = r_1 t_1 + r_2 t_2 = N_1 + N_2 = N$$

$$r_1(k-1) = \lambda_{11}(t_1-1) + \lambda_{12}t_2$$

$$r_2(k-1) = \lambda_{12}t_1 + \lambda_{22}(t_2-1).$$

Dodatkowo założymy że $r_1 < r_2$. Ponieważ $\lambda_{12} = 0$ implikuje rozłączność układu, zatem zakładamy, że $\lambda_{12} \geq 1$. Oczywiście $\lambda_{11} \leq r_1$ i $\lambda_{22} \leq r_2$. Równość $\lambda_{11} = r_1$ oznacza, że każdy blok zawiera wszystkie obiekty pierwszej grupy i analogicznie równość $\lambda_{22} = r_2$ oznacza, że każdy blok zawiera wszystkie obiekty drugiej grupy. Oczywiście również $\lambda_{12} \leq r_1$. Równość oznacza, że w każdym bloku spotykają się wszystkie obiekty drugiej grupy z kilkoma obiektami pierwszej grupy, zatem $\lambda_{12} = r_1$ implikuje $\lambda_{22} = r_2$. Przy założeniu $\lambda_{12} \geq 1$ relacje $r_1 = \lambda_{11}$ i $r_2 = \lambda_{22}$ nie mogą zachodzić równocześnie bo $r_1 < r_2$. Jak wiadomo, układ blokowy możemy opisać jednoznacznie za pomocą macierzy \underline{n} , typu $t \times b$, której wiersze odpowiadają poszczególnym obiektom, a kolumny poszczególnym blokom; element z i -tego wiersza i j -tej kolumny tej macierzy jest równy liczbie jednostek należących równocześnie do i -tego obiektu oraz j -tego bloku. Tak określona macierz \underline{n} nazywa się macierzą incydencji. Dalej niech \underline{n}_1 , typu $t_1 \times b$ będzie macierzą incydencji dla pierwszej, a \underline{n}_2 , typu $t_2 \times b$ będzie macierzą incydencji dla drugiej grupy obiektów. Wówczas można napisać $\underline{n} = \begin{bmatrix} \underline{n}'_1 \\ \underline{n}'_2 \end{bmatrix}$.

W dalszych rozważaniach przydatny będzie następujący zapis niektórych wielkości charakteryzujących układ blokowy. Liczby replikacji poszczególnych obiektów zapiszemy w postaci wektora $\underline{r} = [r_1 \underline{1}', r_2 \underline{1}']$, a wielkości bloków przedstawimy wektorem $\underline{k} = k \underline{1}$, gdzie $\underline{1}$ oznacza wektor odpowiedniego wymiaru złożony z samych jedynek. Wprowadzimy także macierz diagonalną \underline{r}^δ o elementach diagonalnych będących składowymi wektora \underline{r} oraz macierz diagonalną \underline{k}^δ o elementach diagonalnych będących składowymi wektora \underline{k} . Przez $\underline{r}^{-\delta}$ rozumiemy macierz odwrotną do \underline{r}^δ , a przez $\underline{k}^{-\delta}$ macierz odwrotną do \underline{k}^δ . Niektóre właściwości układów doświadczalnych można określić za pomocą pierwiastków charakterystycznych macierzy \underline{M}_0 wprowadzonej przez Calińskiego [2]. Macierz ta jest zdefiniowana następująco:

$$\underline{M}_0 = \underline{r}^{-\delta} \underline{n} \underline{k}^{-\delta} \underline{n}' - 1 \underline{r}'/N.$$

O macierzy \underline{M}_0 dowodzi się, że żaden jej pierwiastek charakterystyczny nie jest większy od jedności. Macierz $\underline{n} \underline{k}^{-\delta} \underline{n}'$ występująca we wzorze macierzy \underline{M}_0 przyjmuje w naszym przypadku postać $k^{-1} \underline{n} \underline{n}'$, gdzie macierz $\underline{n} \underline{n}'$ nazywamy macierzą asocjacji. Macierz asocjacji dla wewnątrz- i międzygrupowo zrównoważonych układów blokowych przyjmuje postać

$$\underline{n} \underline{n}' = \begin{bmatrix} \underline{n}_1 \underline{n}_1' & \underline{n}_1 \underline{n}_2' \\ \underline{n}_2 \underline{n}_1' & \underline{n}_2 \underline{n}_2' \end{bmatrix}.$$

Ponieważ rozważany układ przy ograniczeniu do każdej z obu grup obiektów jest układem zrównoważonym o blokach niekompletnych, zatem można napisać, że

$$\begin{aligned} \underline{n}_1 \underline{n}_1' &= (r_1 - \lambda_{11}) \underline{I} + \lambda_{11} \underline{1} \underline{1}', \\ \underline{n}_2 \underline{n}_2' &= (r_2 - \lambda_{22}) \underline{I} + \lambda_{22} \underline{1} \underline{1}' \end{aligned}$$

oraz, że

$$\begin{aligned} \underline{n}_1 \underline{n}_2' &= \lambda_{12} \underline{1} \underline{1}', \\ \underline{n}_2 \underline{n}_1' &= \lambda_{12} \underline{1} \underline{1}'. \end{aligned}$$

Wykorzystując ostatnie równości można macierz \underline{M}_0 dla rozważanych układów zapisać w postaci:

$$\underline{M}_0 = \frac{1}{N} \begin{bmatrix} \frac{b(r_1 - \lambda_{11})}{r_1} \underline{I} + \frac{b \lambda_{11} - r_1^2}{r_1} \underline{1} \underline{1}' & \frac{\lambda_{12} b - r_1 r_2}{r_1} \underline{1} \underline{1}' \\ \frac{\lambda_{12} b - r_1 r_2}{r_2} \underline{1} \underline{1}' & \frac{b(r_2 - \lambda_{22})}{r_2} \underline{I} + \frac{b \lambda_{22} - r_2^2}{r_2} \underline{1} \underline{1}' \end{bmatrix}$$

W zależności od liczby zerowych pierwiastków równania charakterystycznego $|\underline{M}_0 - \nu \underline{I}| = 0$ można rozróżnić kilka szczegółowych typów układów wewnątrz i międzygrupowo zrównoważonych. Ogólnie równanie to posiada zawsze jeden pierwiastek zerowy. Pozostałe pierwiastki tego równania są: $\nu_1 = (r_1 - \lambda_{11})/kr_1$ o krotności $t_1 - 1$, $\nu_2 = (r_2 - \lambda_{22})/kr_2$ o krotności $t_2 - 1$ i $\nu_3 = (r_1 r_2 - \lambda_{12} b)/r_1 r_2$ (o krotności 1). Jeżeli $r_1 = \lambda_{11}$ wtedy równanie charakterystyczne posiada t_1 pierwiastków zerowych i mamy wtedy układy typu C omawiane przez Corstena [3]. Układ ten powstaje przez połączenie układu o kompletnych blokach zrandomizowanych z układem zrównoważonym o blokach niekompletnych. Jeżeli $r_2 = \lambda_{22}$ wtedy równanie charakterystyczne posiada t_2 pierwiastków zerowych i mamy układy typu B. Układ ten również powstaje przez połączenie układu o kompletnych blokach zrandomizowanych z układem zrównoważonym o blokach niekompletnych. Układy typu B tym różnią się od układów typu C, że w układach typu C każdy obiekt układu o kompletnych blokach zrandomizowanych jest replikowany r_1 razy, a każdy obiekt w dołączonym układzie zrównoważonym o blokach niekompletnych jest replikowany r_2 razy, przy czym $r_1 < r_2$, natomiast w układach typu B każdy obiekt układu o kompletnych blokach zrandomizowanych jest replikowany r_2 razy, a każdy obiekt w dołączonym układzie zrównoważonym o blokach niekompletnych jest replikowany r_1 razy, przy czym także $r_1 < r_2$. Jeżeli $r_1 r_2 = \lambda_{12} b$ wtedy równanie charakterystyczne posiada 2 pierwiastki zerowe i mamy do czynienia z układem typu D. Układy te powstają przez odpowiednie połączenie dwóch układów zrównoważonych o blokach niekompletnych. Jeżeli $r_2 = \lambda_{22}$ i $r_1 r_2 = \lambda_{12} b$ wtedy równanie charakterystyczne posiada $t_2 + 1$ pierwiastków zerowych i mamy do czynienia z układami typu A. W tym typie układów każdy blok zawiera wszystkie obiekty drugiej grupy i $k - t_2$ obiektów pierwszej grupy. W przypadku tylko jednego pierwiastka zerowego omawiane układy są typu E. Układy tego typu powstają przez odpowiednie skreślenie kilku lub jednego bloku w układzie zrównoważonym o blokach niekompletnych.

Z ogólnej teorii układów doświadczalnych wiadomo (patrz [2]), że jeżeli \underline{g} jest kontrastem obiektowym będącym jednocześnie wektorem charakterystycznym macierzy \underline{M}_0 odpowiadającym pierwiastkowi charakterystycznemu ν , to wielkość $E = 1 - \nu$ nazywamy współczynnikiem efektywności danego układu blokowego względem kontrastu \underline{g} . Dla kontrastów obiektowych \underline{g} , które są wektorami charakterystycznymi macierzy \underline{M}_0 zachodzi ponadto równość $\underline{M}_0 \underline{g} = \nu \underline{g}$. Kontrastami

takimi są: wszystkie kontrasty wewnątrz pierwszej grupy obiektów, wszystkie kontrasty wewnątrz drugiej grupy obiektów oraz kontrast między pierwszą a drugą grupą obiektów tzn. kontrast $\underline{s} = [t_2 r_2 1' - t_1 r_1 1']$. Wszystkie kontrasty wewnątrz pierwszej grupy mają współczynnik efektywności $E_1 = 1 - v_1 = (\lambda_{11} t_1 + \lambda_{12} t_2) / k r_1$. Wszystkie kontrasty wewnątrz drugiej grupy mają współczynnik efektywności $E_2 = 1 - v_2 = (\lambda_{22} t_2 + \lambda_{12} t_1) / k r_2$. Współczynnik efektywności kontrastu między pierwszą a drugą grupą obiektów jest równy $E_3 = 1 - v_3 = b \lambda_{12} / r_1 r_2$. Zatem w poszczególnych typach układów mamy następujące sytuacje.

Typ A. Ponieważ $v_2 = v_3 = 0$ więc układ jest ortogonalny względem kontrastów wewnątrz drugiej grupy obiektów i kontrastu między pierwszą a drugą grupą, stąd współczynnik efektywności tych kontrastów jest równy 1. Natomiast współczynnik efektywności kontrastów wewnątrz pierwszej grupy jest równy E_1 .

Typ B. Ponieważ $v_2 = 0$ więc układ jest ortogonalny względem kontrastów wewnątrz drugiej grupy obiektów i stąd współczynnik efektywności tych kontrastów jest równy 1. Współczynnik efektywności kontrastów wewnątrz pierwszej grupy obiektów jest równy E_1 , a współczynnik efektywności kontrastu między pierwszą a drugą grupą obiektów jest równy E_3 .

Typ C. Ponieważ $v_1 = 0$ więc układ jest ortogonalny względem kontrastów wewnątrz pierwszej grupy obiektów i stąd współczynnik efektywności tych kontrastów jest równy 1. Współczynnik efektywności kontrastów wewnątrz drugiej grupy jest równy E_2 , a współczynnik efektywności kontrastu między pierwszą a drugą grupą obiektów jest równy E_3 .

Typ D. Ponieważ $v_3 = 0$, więc układ jest ortogonalny względem kontrastu między pierwszą a drugą grupą obiektów i stąd współczynnik efektywności tego kontrastu jest równy 1. Współczynnik efektywności kontrastów wewnątrz pierwszej grupy obiektów jest równy E_1 , a współczynnik efektywności kontrastów wewnątrz drugiej grupy obiektów jest równy E_2 .

Typ E. Współczynnik efektywności kontrastów wewnątrz pierwszej grupy obiektów jest równy E_1 . Współczynnik efektywności kontrastów wewnątrz drugiej grupy obiektów jest równy E_2 . Natomiast współczynnik efektywności kontrastu między pierwszą a drugą grupą obiektów jest równy E_3 .

Dowodzi się także, że macierz \underline{M}_0 może być zapisana w nastę-

pującej postaci

$$\underline{M}_0 = \sum_h v_h \underline{L}_h,$$

gdzie v_h są różnymi pierwiastkami charakterystycznymi macierzy \underline{M}_0 , a \underline{L}_h odpowiednimi macierzami idempotentnymi (por. [5], [2]). Dla układów wewnątrz i międzygrupowo zrównoważonych powyższe rozwinięcie macierzy \underline{M}_0 przyjmuje następującą postać:

$$\begin{aligned} \underline{M}_0 = v_1 \begin{bmatrix} (\underline{I} - \frac{1}{t} \underline{1} \underline{1}') & \underline{0} \\ \underline{0} & \underline{0} \end{bmatrix} + v_2 \begin{bmatrix} \underline{0} & \underline{0} \\ \underline{0} & (\underline{I} - \frac{1}{t} \underline{1} \underline{1}') \end{bmatrix} + \\ + v_3 \begin{bmatrix} \frac{t_2 r_2}{t_1 b_k} \underline{1} \underline{1}' & -\frac{r_2}{b_k} \underline{1} \underline{1}' \\ -\frac{r_1}{b_k} \underline{1} \underline{1}' & \frac{t_1 r_1}{t_2 b_k} \underline{1} \underline{1}' \end{bmatrix} = v_1 \underline{L}_1 + v_2 \underline{L}_2 + v_3 \underline{L}_3. \end{aligned}$$

Można łatwo sprawdzić, że \underline{L}_1 , \underline{L}_2 i \underline{L}_3 są macierzami idempotentnymi.

Szczególnym przypadkiem rozważanych układów, są układy rozszerzone omawiane przez Pearce'a [4]. W tych układach pierwszą grupę obiektów stanowi układ zrównoważony o blokach niekompletnych, a drugą grupę obiektów stanowi układ o kompletnych blokach zrandomizowanych. Dla tych układów $r_2 = \lambda_{22} = b$ oraz $r_1 = \lambda_{12}$ i stąd pierwiastki charakterystyczne v_2 i v_3 macierzy \underline{M}_0 są zerami.

Caliński [2] rozważa połączenie dwóch układów, z których pierwszy jest układem całkowicie zrównoważonym, a drugi jest układem ortogonalnym. Wtedy

$$\underline{M}_0 = v \begin{bmatrix} \underline{I} - \underline{1} \underline{r}'/N_1 & \underline{0} \\ \underline{0} & \underline{0} \end{bmatrix}$$

gdzie $v = (N_1/N) v_1$, przy czym v_1 jest pierwiastkiem charakterystycznym układu całkowicie zrównoważonego.

Jeżeli za układ całkowicie zrównoważony weźmiemy układ zrównoważony o blokach niekompletnych, który rozszerzymy tylko o jeden obiekt, wtedy uzyskujemy układy typu S omówione przez Pearce'a [4].

Metody konstrukcji każdego z powyżej rozważanych typów układów zostały szczegółowo omówione przez Corstena [3]. Dalsze uzupełnienia w konstrukcji zostały wprowadzone przez Agrawala [1].

2. Analiza wariancji

Rozpatrzmy znany model analizy wariancji, zapisany w postaci macierzowej

$$\underline{y} = \underline{A} \underline{\theta} + \underline{e} = \begin{bmatrix} \underline{1} & \underline{D}' & \underline{\Delta}' \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mu & \underline{\alpha}' & \underline{\tau}' \end{bmatrix}' + \underline{e},$$

gdzie \underline{y} jest wektorem obserwacji, typu $N \times 1$, a macierz układu $\underline{A} = \begin{bmatrix} \underline{1} & \underline{D}' & \underline{\Delta}' \end{bmatrix}$, typu $N \times (1 + b + t)$, składa się z trzech podmacierzy odpowiadających trzem rodzajom parametrów występujących w wektorze $\underline{\theta} = \begin{bmatrix} \mu & \underline{\alpha}' & \underline{\tau}' \end{bmatrix}'$, typu $(1+b+t) \times 1$. Wektor jedynek $\underline{1}$ typu $N \times 1$ odpowiada parametrowi ogólnemu μ (skalarowi) wspólnemu wszystkim N obserwacjom. Macierz układu \underline{D}' dla bloków, typu $N \times b$, odpowiada wektorowi parametrów blokowych $\underline{\alpha}$, typu $b \times 1$, a macierz układu $\underline{\Delta}'$ dla obiektów, typu $N \times t$, odpowiada wektorowi parametrów obiektowych $\underline{\tau}$, typu $t \times 1$. Wektor \underline{e} , typu $N \times 1$, jest wektorem błędów losowych takich, że $E(\underline{e}) = 0$ oraz $E(\underline{e}\underline{e}') = \sigma^2 \underline{I}$, przy czym \underline{I} jest macierzą jednostkową typu $N \times N$. Przy omawianiu testów i przedziałów ufności będziemy nadto zakładać, że każda składowa wektora \underline{e} ma jednakowy rozkład normalny jednowymiarowy $N(0, \sigma^2)$. Wówczas składowe wektora \underline{e} będą statystycznie niezależne.

Zakładając, że macierz \underline{A} jest rzędu $b+t-1$ i przyjmując warunki uboczne $\underline{k}'\underline{\alpha} = 0 = \underline{r}'\underline{\tau}$ uzyskuje się metodą najmniejszych kwadratów układ estymatorów postaci

$$\begin{bmatrix} \hat{\mu} \\ \hat{\underline{\alpha}} \\ \hat{\underline{\tau}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} G/N \\ \underline{k}^{-\delta} (\underline{R} - \underline{n}_0 \hat{\underline{\tau}}) \\ \underline{\Omega} \underline{Q} \end{bmatrix}.$$

Macierz kowariancji tego estymatora jest równa

$$\sigma^2 \begin{bmatrix} 1/N & \underline{0}' & \underline{0}' \\ \underline{0} & \underline{k}^{-\delta} (\underline{k}^{\delta} + \underline{n}_0' \underline{\Omega} \underline{n}_0) \underline{k}^{-\delta} - \underline{1} \underline{1}'/N & -\underline{k}^{-\delta} \underline{n}_0' \underline{\Omega} \\ \underline{0} & -\underline{\Omega} \underline{n}_0 \underline{k}^{-\delta} & \underline{\Omega} - \underline{1} \underline{1}'/N \end{bmatrix}.$$

Wprowadzone tutaj wektory i macierze są zdefiniowane następująco:

$$\begin{aligned} \underline{Q} &= \underline{T} - \underline{n} \underline{k}^{-\delta} \underline{B}, \\ \underline{R} &= \underline{B} - (G/N) \underline{k}, \\ \underline{n}_0 &= \underline{n} - \underline{r} \underline{k}'/N, \\ \underline{\Omega}^{-1} &= \underline{r}^{\delta} - \underline{n} \underline{k}^{-\delta} \underline{n}' + \underline{r} \underline{r}'/N, \end{aligned}$$

gdzie \underline{T} jest wektorem sum obiektowych, \underline{B} jest wektorem sum blokowych, a \underline{G} jest sumą wszystkich obserwacji (macierz $\underline{\Omega}^{-1}$ została wprowadzona przez Tochera [6]). Z macierzy kowariancji uzyskamy łatwo wariancję dla dowolnego estymatora oraz kowariancję dla dowolnej pary takich estymatorów. W praktycznych zastosowaniach interesują nas zwykle estymatory funkcji parametrów μ i τ , w szczególności estymator wektora $\mu \underline{1} + \tau$. Ten ostatni estymator ma oczywiście postać wektora $\underline{a} = \hat{\mu} \underline{1} + \hat{\tau}$, którego składowe nazywamy poprawionymi średnimi dla obiektów. Z układu estymatorów o najmniejszych kwadratach uzyskujemy $\underline{a} = (\underline{G}/N) \underline{1} + \underline{\Omega} \underline{Q}$, o macierzy kowariancji $\sigma^2 \underline{\Omega}$.

Dla dowolnej funkcji liniowej poprawionych średnich obiektowych $\psi = \underline{c}' \underline{a}$, otrzymujemy jako wariancję $\sigma^2 \underline{c}' \underline{\Omega} \underline{c}$ i stąd jako standardowy błąd tej funkcji otrzymujemy

$$s_d = \sqrt{\hat{\sigma}^2 \underline{c}' \underline{\Omega} \underline{c}}.$$

Jeśli dla danej funkcji zachodzi równość $\underline{c}' \underline{1} = 0$ tzn. funkcja ta jest porównaniem (kontrastem), wówczas $\psi = \underline{c}' \hat{\tau} = \underline{c}' \underline{\Omega} \underline{Q}$. Decydującą rolę w analizie statystycznej wyników doświadczenia odgrywa macierz $\underline{\Omega}^{-1}$ i odwrotna do niej macierz $\underline{\Omega}$. Stopień trudności analizy zależy od możliwości numerycznych znalezienia macierzy $\underline{\Omega}$. Jak wiadomo macierz $\underline{\Omega}^{-1}$ można przedstawić w postaci $\underline{\Omega}^{-1} = \underline{r}' (\underline{I} - \underline{M}_0)$, a stąd (patrz [2])

$$\underline{\Omega} = \left(\underline{I} + \sum_h \frac{v_h}{1-v_h} \underline{I}_h \right) \underline{r}^{-\sigma}.$$

Dla rozważanych układów otrzymujemy

$$\underline{\Omega} = \begin{bmatrix} \underline{\Omega}_{11} & \underline{\Omega}_{12} \\ \underline{\Omega}_{21} & \underline{\Omega}_{22} \end{bmatrix}$$

gdzie

$$\underline{\Omega}_{11} = \frac{k}{\lambda_{11} t_1 + \lambda_{12} t_2} \underline{I} + \left(\frac{1}{bk} + \frac{r_2}{\lambda_{12} b t_1} - \frac{r_1 r_2}{b^2 k \lambda_{12}} - \frac{k}{t_1 (\lambda_{11} t_1 + \lambda_{12} t_2)} \right) \underline{1} \underline{1}',$$

$$\underline{\Omega}_{22} = \frac{k}{\lambda_{22} t_2 + \lambda_{12} t_1} \underline{I} + \left(\frac{1}{bk} + \frac{r_1}{\lambda_{12} b t_2} - \frac{r_1 r_2}{b^2 k \lambda_{12}} - \frac{k}{t_2 (\lambda_{22} t_2 + \lambda_{12} t_1)} \right) \underline{1} \underline{1}',$$

$$\underline{\Omega}_{12} = \left(\frac{1}{bk} - \frac{r_1 r_2}{\lambda_{12} b^2 k} \right) \underline{1} \underline{1}',$$

$$\underline{\Omega}_{21} = \left(\frac{1}{bk} - \frac{r_1 r_2}{\lambda_{12} b^2 k} \right) \underline{1} \underline{1}'.$$

Estymatorem wariancji σ^2 jest średni kwadrat dla błędu $s^2 = \text{SSE}/(N-t-b+1)$, gdzie SSE uzyskujemy z minimalizacji następującej formy kwadratowej

$$\text{SSE} = \min (\underline{y} - \underline{A} \underline{\theta})' (\underline{y} - \underline{A} \underline{\theta}) = (\underline{y}' \underline{y} - G^2/N) - \underline{R}' \underline{k}^{-\sigma} \underline{R} - \underline{Q}' \underline{\Omega} \underline{Q}.$$

W celu przeprowadzenia testowania hipotezy o równości prawdziwych średnich obiektowych tzn. hipotezy $H: \underline{\tau} = \underline{Q}$, znajduje się minimum warunkowe następującej formy kwadratowej:

$$\min_{\underline{\tau} = \underline{Q}} (\underline{y} - \underline{A} \underline{\theta})' (\underline{y} - \underline{A} \underline{\theta}) = \underline{y}' \underline{y} - G^2/N - \underline{R}' \underline{k}^{-\sigma} \underline{R} = \text{SSE} + \underline{Q}' \underline{\Omega} \underline{Q}.$$

Stąd funkcja testowa przyjmuje postać

$$F = \frac{\underline{Q}' \underline{\Omega} \underline{Q} / (t-1)}{\text{SSE} / (N-t-b+1)}.$$

Jeśli hipoteza zerowa jest prawdziwa, to iloraz ten ma rozkład F z $t-1$ i $N-t-b+1$ stopniami swobody. Tym samym hipotezę H odrzucimy na poziomie α wtedy i tylko wtedy, gdy $F > F_{\alpha; t-1, N-t-b+1}$, gdzie $F_{\alpha; t-1, N-t-b+1}$ jest odpowiednią wartością krytyczną z tablicy rozkładu F Fishera-Snedecora.

Dokonując rozbicia wektora \underline{Q} na dwa podwektory: \underline{Q}_1 odpowiadający pierwszej grupie obiektów i \underline{Q}_2 odpowiadający drugiej grupie obiektów, możemy sumę kwadratów występującą w liczniku funkcji testowej przedstawić w następującej postaci:

$$\begin{aligned} \underline{Q}' \underline{\Omega} \underline{Q} &= \underline{Q}_1' \underline{\Omega}_{11} \underline{Q}_1 + \underline{Q}_2' \underline{\Omega}_{22} \underline{Q}_2 + \underline{Q}_1' \underline{\Omega}_{12} \underline{Q}_2 + \underline{Q}_2' \underline{\Omega}_{21} \underline{Q}_1 = \\ &= \frac{k}{\lambda_{11} t_1 + \lambda_{12} t_2} \left(\underline{Q}_1' \underline{Q}_1 - \frac{1}{t_1} \underline{Q}_1' \underline{1} \underline{1}' \underline{Q}_1 \right) + \\ &+ \frac{k}{\lambda_{22} t_2 + \lambda_{12} t_1} \left(\underline{Q}_2' \underline{Q}_2 - \frac{1}{t_2} \underline{Q}_2' \underline{1} \underline{1}' \underline{Q}_2 \right) + \\ &+ \left\{ \frac{r_2}{\lambda_{12} b t_1} \underline{Q}_1' \underline{1} \underline{1}' \underline{Q}_1 + \frac{r_1}{\lambda_{12} b t_2} \underline{Q}_2' \underline{1} \underline{1}' \underline{Q}_2 \right\} = \text{SST}_1 + \text{SST}_2 + \text{SST}_{12}. \end{aligned}$$

Forma kwadratowa SST_1 jest poprawioną sumą kwadratów dla obiektów wewnątrz pierwszej grupy. SST_2 jest poprawioną sumą kwadratów dla obiektów wewnątrz drugiej grupy, natomiast SST_{12} jest poprawioną sumą kwadratów dla obiektów między pierwszą a drugą grupą. Widzimy zatem, że poprawiona suma kwadratów dla obiektów została rozbита na trzy niezależne składniki, pierwszy o t_1-1 stopniach swobody, drugi o t_2-1 stopniach swobody i trzeci o 1 stopniu swobody. Zatem możemy tutaj testować również interesujące nas hipotezy

szczególne:

1. O równości prawdziwych średnich obiektowych wewnątrz pierwszej grupy obiektów przy pomocy funkcji testowej

$$F = \frac{SST_1 / (t_1 - 1)}{SSE / (N - t - b + 1)}$$

2. O równości prawdziwych średnich obiektowych wewnątrz drugiej grupy obiektów przy pomocy funkcji testowej

$$F = \frac{SST_2 / (t_2 - 1)}{SSE / (N - t - b + 1)}$$

3. O równości prawdziwej średniej pierwszej i drugiej grupy przy pomocy funkcji testowej

$$F = \frac{SST_{12}}{SSE / (N - t - b + 1)}$$

Wyniki tej analizy wariancji przedstawiono w tabeli 2.1.

Tabela 2.1

Źródło zmienności	Suma kwadratów	Stopnie swobody	Średni kwadrat
Bloki	$\underline{R}' \underline{k}^{-\sigma} \underline{R}$	b-1	
Obiekty:			
wewnątrz 1-szej grupy	SST ₁	t ₁ -1	SST ₁ /(t ₁ -1)
wewnątrz 2-giej grupy	SST ₂	t ₂ -1	SST ₂ /(t ₂ -1)
między grupami	SST ₁₂	1	SST ₁₂
Błąd	SSE	N-t-b+1	SSE/(N-t-b+1)
Razem	$\underline{y}' \underline{y} - G^2/N$	N-1	

3. Przykłady

Rozważmy za Corstenem [3] następujący przykład (dane fikcyjne).

Tabela 3.1

Bloki Objekty	1	2	3	4	5	6	\bar{T}	\bar{Q}	$\bar{\Omega} \bar{Q} = \hat{T}$	\bar{a}
1	22,5	21,0					43,5	0,400	-0,061	21,167
2			24,2	23,8			48,0	4,433	2,964	24,192
3					20,7	19,5	40,2	-0,500	-0,736	20,492
4	21,7		21,2		19,9		62,8	-1,267	-0,440	20,788
5	22,8			22,4		22,0	67,2	2,333	1,103	22,331
6		18,4	17,1			17,9	53,4	-8,000	-3,326	17,902
7		22,9		22,0	22,1		67,0	2,600	1,217	22,445
\underline{B}	67,0	62,3	62,5	68,2	62,7	59,4	382,1			
\underline{R}	3,316		-1,184		-0,984					
		-1,384		4,516		-4,284				
										$\bar{y} = 21,228$

Parametry tego układu są następujące: $t_1 = 3$, $r_1 = 2$, $\lambda_{11} = 0$, $b = 6$, $k = 3$, $\lambda_{12} = 1$, $t_2 = 4$, $r_2 = 3$, $\lambda_{22} = 1$.

Rozważany układ jest typu D, zatem $v_3 = (r_1 r_2 - \lambda_{12} b) / r_1 r_2 = 0$ i stąd kontrast między pierwszą a drugą grupą obiektów ma współczynnik efektywności $E_3 = 1$. Kontrast ten nie jest uwikłany z blokami. Współczynnik efektywności wszystkich kontrastów wewnątrz pierwszej grupy obiektów jest równy $E_1 = (\lambda_{11} t_1 + \lambda_{12} t_2) / k r_1 = 2/3$. Współczynnik efektywności wszystkich kontrastów wewnątrz drugiej grupy obiektów jest równy $E_2 = (\lambda_{22} t_2 + \lambda_{12} t_1) / k r_2 = 7/9$.

Potrzebne wektory do obliczania poszczególnych sum kwadratów wyliczamy praktycznie następująco. Składowe wektora $\underline{R} = \underline{B} - (G/N) \underline{k}$ są równe sumie bloku minus iloczyn średniej ogólnej i wielkości bloku. Przykładowo, pierwsza składowa jest równa

$R_1 = 67,0 - 21,228 \cdot 3 = 3,316$. Składowe wektora \underline{R} są przedstawione w tabeli 3.1.

Składowe wektora $\underline{Q} = \underline{T} - \underline{n} \underline{k}^{-\sigma} \underline{B}$, są wyliczane następująco. Spośród sum blokowych wybieramy te, w których występuje i -ty obiekt, dodajemy je, a następnie dzielimy przez wielkość bloku. Tak obliczoną wartość odejmujemy od odpowiedniej sumy obiektowej. Przykładowo $T_1 = 43,5 - (67,0+62,3)/3 = 0,400$. Składowe wektora \underline{Q} są podane w tabeli 3.1.

Macierz kowariancji średnich poprawionych jest równa

$$\underline{\Omega} = \frac{1}{84} \begin{bmatrix} 63 & -7 & -7 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -7 & 63 & -7 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -7 & -7 & 63 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 36 & -2 & -2 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & -2 & 36 & -2 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & -2 & -2 & 36 & -2 \\ 0 & 0 & 0 & -2 & -2 & -2 & 36 \end{bmatrix}.$$

Na podstawie tej macierzy możemy obliczyć wariancję dowolnego kontrastu. W szczególnym przypadku standardowy błąd różnicy dla średnich z pierwszej grupy obiektów jest równy

$$s_d = \sqrt{\hat{\sigma}^2 \left(\frac{63}{84} - 2 \cdot \left(-\frac{7}{84} \right) + \frac{63}{84} \right)} = \sqrt{\frac{5}{3} \hat{\sigma}^2}.$$

Standardowy błąd różnicy dla średnich z drugiej grupy obiektów jest równy

$$s_d = \sqrt{\hat{\sigma}^2 \left(\frac{36}{84} - 2 \cdot \left(-\frac{2}{84} \right) + \frac{36}{84} \right)} = \sqrt{\frac{19}{21} \hat{\sigma}^2}.$$

Standardowy błąd różnicy dla średnich, z których jedna jest z pierwszej grupy, a druga z drugiej grupy jest równy

$$s_d = \sqrt{\hat{\sigma}^2 \left(\frac{63}{84} - 2 \cdot 0 + \frac{36}{84} \right)} = \sqrt{\frac{33}{28} \hat{\sigma}^2}.$$

Suma kwadratów do testowania hipotezy o równości prawdziwych średnich obiektowych wewnątrz pierwszej grupy jest równa

$$SST_1 = \frac{3}{0 \cdot 3 + 1 \cdot 4} \left[0,400^2 + 4,433^2 + (-0,500)^2 - \frac{1}{3} (0,400 + 4,433 - 0,500)^2 \right] = 10,352.$$

Suma kwadratów do testowania hipotezy o równości prawdziwych średnich obiektowych wewnątrz drugiej grupy jest równa

$$SST_2 = \frac{3}{1 \cdot 4 + 1 \cdot 3} \left[(-1,267)^2 + 2,333^2 + (-8,000)^2 + 2,600^2 - \frac{1}{4} (-1,267 + 2,333 - 8,000 + 2,600)^2 \right] = 31,334.$$

Suma kwadratów do testowania hipotezy o równości prawdziwej średniej pierwszej i drugiej grupy jest równa

$$\begin{aligned} \text{SST}_{12} &= \frac{3}{1.6.3} (0,400 + 4,433 - 0,500)^2 + \\ &+ \frac{2}{1.6.4} (-1,267 + 2,333 - 8,000 + 2,600)^2 = 4,694. \end{aligned}$$

Suma kwadratów dla bloków jest równa

$$\underline{R}' \underline{k}^{-d} \underline{R} = \frac{1}{3} [3,316^2 + \dots + (-4,284)^2] = 18,009.$$

Całkowita suma kwadratów jest równa

$$\underline{y}' \underline{y} - G^2/N = 22,5^2 + \dots + 22,1^2 - 382,1^2/18 = 67,076.$$

Sumę kwadratów dla błędu SSE uzyskujemy przez odejmowanie. Wyniki tej analizy zostały zestawione w tabeli 3.2.

Tabela 3.2

Analiza wariancji dla danych z tabeli 3.1

Źródło zmienności	Suma kwadratów	Stopnie swobody	Średni kwadrat	F _{obl}
Bloki	18,009	5		
Obiekty				
wewnątrz 1-szej grupy	10,352	2	5,176	11,55 **
wewnątrz 2-giej grupy	31,334	3	10,444	23,31 ***
między grupami	4,694	1	4,694	10,47 *
Błąd	2,687	6	0,448	
Razem	67,076	17		

Rozważmy jeszcze jeden przykład. W stacji hodowlanej IHAR w Borowie przeprowadzono doświadczenie ze słonecznikiem oleistym. Doświadczenie zostało założone w wewnątrz i międzygrupowo zrównoważonym układzie blokowym typu B. Układ ten powstał przez połączenie układu zrównoważonego o blokach niekompletnych dla $t_1 = 25$ obiektów z układem o kompletnych blokach zrandomizowanych. Połączenie polegało na rozszerzeniu każdego bloku o dwa obiekty wzorcowe (obiekty nr 26 i 27). Badaną cechą w tym doświadczeniu jest średnica koszyczka. Wyniki doświadczenia są przedstawione w tabeli 3.3.

Tabela 3.3

Wyniki doświadczenia ze słonecznikiem

Nr bloku	Nr obiektu	Średnica koszyczka w cm	Suma bloku $\frac{B}{B}$	$\frac{R}{R}$
1	14 11 26 13 27 15 12 16,1 17,1 15,9 16,9 18,9 17,1 17,6		119,6	11,184
2	18 20 16 27 26 17 19 19,0 19,6 17,8 16,1 16,5 17,1 18,5		124,6	16,184
3	27 1 4 5 2 26 3 17,4 17,9 17,3 17,7 16,5 15,7 16,6		119,1	10,684
4	22 24 27 25 23 21 26 17,4 17,3 18,3 15,5 16,1 17,4 18,0		119,9	11,484
5	10 8 26 27 7 9 6 18,1 19,0 18,5 18,5 17,1 18,1 18,3		127,6	19,184
6	12 22 2 26 27 17 7 16,6 17,6 17,5 16,1 17,0 16,5 18,0		119,3	10,884
7	3 13 23 27 26 18 8 17,9 15,8 16,7 18,6 16,2 17,5 18,0		120,7	12,284
8	10 20 26 25 15 27 5 15,8 19,1 18,2 17,4 18,0 16,8 18,8		124,1	15,684
9	11 21 27 1 16 26 6 21,0 16,0 18,6 19,0 19,0 16,0 18,2		127,8	19,384
10	14 26 9 4 27 24 19 27,0 16,3 17,7 16,1 19,3 15,8 17,6		119,8	11,384
11	20 27 2 21 26 8 14 19,6 16,9 17,6 17,5 18,2 19,0 17,9		126,7	18,284
12	23 4 11 27 10 26 17 16,7 19,7 19,0 17,2 17,7 15,3 16,5		122,1	13,684
13	13 19 27 26 1 25 7 16,6 16,5 16,3 14,1 15,0 16,7 15,3		110,5	2,084
14	24 12 5 27 18 26 6 16,0 17,0 19,1 16,1 19,4 19,8 17,5		124,9	16,484
15	3 15 22 27 9 16 26 15,4 17,1 17,9 16,0 15,9 17,6 17,3		117,2	8,784

Tabela 3.3 (c. d.)

Nr bloku	Nr obiektu	Średnica koszyczka w cm							Suma bloku Σ	\bar{R}
16	10	16	26	2	13	24	27	111,9	3,484	
		15,0	15,1	14,6	18,0	16,8	15,6	16,8		
17	1	12	23	27	26	20	9	111,7	3,284	
		15,3	16,5	14,3	16,2	15,2	17,1	17,1		
18	4	18	27	7	15	26	21	110,3	1,884	
		15,8	16,1	16,4	15,9	15,9	14,0	16,2		
19	14	25	26	3	27	6	17	109,0	0,584	
		15,7	13,8	14,5	16,2	15,7	16,5	16,6		
20	8	11	22	27	26	5	19	109,8	1,384	
		15,4	15,5	14,8	16,4	16,0	17,2	14,5		
21	15	26	27	24	8	1	17	81,5	-26,916	
		11,4	11,2	13,0	10,4	10,7	13,0	11,8		
22	9	18	2	11	27	25	26	87,0	-21,416	
		14,2	13,9	13,1	12,4	13,0	10,5	9,9		
23	14	16	23	7	26	5	27	81,5	-26,916	
		12,6	12,7	10,8	11,2	10,5	12,2	11,5		
24	26	22	13	27	4	6	20	87,0	-21,416	
		11,8	11,9	12,0	11,4	12,6	12,8	14,5		
25	10	12	27	26	3	19	21	87,5	-20,916	
		12,8	12,5	12,6	12,2	12,5	12,7	12,2		
26	6	15	23	27	26	2	19	88,3	-20,116	
		12,1	13,3	13,0	14,1	11,3	12,2	12,3		
27	12	16	26	25	8	27	4	86,5	-21,916	
		12,5	12,5	11,3	11,5	12,5	14,4	11,8		
28	1	18	26	22	27	10	14	86,8	-21,616	
		12,1	13,4	10,7	11,0	12,3	13,2	14,1		
29	9	13	27	21	5	17	26	91,3	-17,116	
		13,3	13,8	14,1	11,6	12,8	13,2	12,5		
30	20	24	3	27	11	26	7	98,5	-9,916	
		16,8	13,8	12,3	13,5	14,3	12,9	14,9		

Macierz incydencji \underline{n} tego układu jest następująca:

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	
1																															
2																															
3																															
4																															
5																															
6																															
7																															
8																															
9																															
10																															
11																															
12																															
13																															
14																															
15																															
16																															
17																															
18																															
19																															
20																															
21																															
22																															
23																															
24																															
25																															
26																															
27																															

Jest to układ o parametrach $t_1 = 25$, $r_1 = 6$, $\lambda_{11} = 1$, $b = 30$, $k = 7$, $\lambda_{12} = r_1 = 6$, $t_2 = 2$, $r_2 = b = 30$, $\lambda_{22} = r_2 = b = 30$. Jak już powiedziano wcześniej, rozważany układ jest typu B. Stąd pierwiastki charakterystyczne v_2 i v_3 macierzy \underline{M}_0 są równe: $v_2 = (r_2 - \lambda_{22})/kr_2 = 0$, oraz $v_3 = (r_1 r_2 - \lambda_{12} b)/r_1 r_2 = 0$. Zatem współczynnik efektywności kontrastu wewnątrz drugiej grupy obiektów jest równy 1. Podobnie współczynnik efektywności kontrastu między pierwszą a drugą grupą obiektów jest równy 1. Natomiast współczynnik efektywności wszystkich kontrastów wewnątrz pierwszej grupy jest równy $E_1 = (\lambda_{11} t_1 + \lambda_{12} t_2)/kr_1 = 27/42$. W tabeli 3.4 zostały zestawione: wektor sum dla obiektów \underline{T} , wektor \underline{Q} , wektor efektów obiektowych $\hat{\underline{T}} = \underline{\Omega} \underline{Q}$, średnie niepoprawione oraz średnie poprawione.

Macierz kowariancji poprawionych średnich obiektowych $\underline{\Omega}$, typu 27×27 , jest równa

$$\underline{\Omega} = \begin{bmatrix} \underline{\Omega}_{11} & \underline{\Omega}_{12} \\ \underline{\Omega}_{21} & \underline{\Omega}_{22} \end{bmatrix}$$

gdzie:

$$\Omega_{11} = (1/1110)(210\mathbf{I} - \mathbf{1}\mathbf{1}') \text{ jest typu } 25 \times 25,$$

$$\Omega_{12} = \mathbf{0} \text{ jest typu } 25 \times 2,$$

$$\Omega_{21} = \mathbf{0} \text{ jest typu } 2 \times 25,$$

$$\Omega_{22} = (1/30)\mathbf{I} \text{ jest typu } 2 \times 2.$$

Sumy kwadratów, stopnie swobody, średnie kwadraty i wartości empiryczne funkcji testowej zestawiono w tabeli 3.5.

Tabela 3.4

Sumy i średnie dla danych z tabeli 3.3

Nr obiektu	Sumy obiektowe \underline{T}	\underline{Q}	$\hat{t} = \frac{\underline{Q}}{\underline{Q}}$	Średnie poprawione	Średnie niepoprawione
1	92,3	1,243	0,222	15,710	15,383
2	94,9	1,714	0,311	15,799	15,817
3	90,9	-2,243	-0,428	15,060	15,150
4	93,3	1,186	0,211	15,699	15,550
5	97,8	4,843	0,903	16,391	16,300
6	95,4	0,457	0,073	15,561	15,900
7	92,4	-0,129	-0,038	15,450	15,400
8	94,6	1,343	0,241	15,729	15,768
9	96,3	2,786	0,513	16,001	16,050
10	92,6	-1,686	-0,332	15,156	15,433
11	99,3	4,329	0,805	16,293	16,550
12	92,7	-0,086	-0,030	15,458	15,450
13	91,9	0,329	0,049	15,537	15,317
14	93,4	1,486	0,266	15,756	15,567
15	92,8	1,229	0,219	15,707	15,467
16	94,7	1,914	0,349	15,837	15,783
17	91,7	-0,843	-0,173	15,315	15,283
18	99,3	5,829	1,083	16,571	16,550
19	92,1	0,600	0,100	15,588	15,350
20	106,7	10,614	1,995	17,483	17,783
21	90,9	-3,886	-0,749	14,739	15,150
22	90,5	-0,929	-0,189	15,229	15,083
23	87,6	-4,429	-0,851	14,637	14,600
24	88,9	-4,886	-0,938	14,550	14,817
25	85,4	-5,600	-1,073	14,415	14,233
26	440,7	-23,943	-0,798	14,690	14,690
27	473,4	8,757	0,292	15,780	15,780

średnia ogólna $\bar{y} = 15,488$

Tabela 3.5

Analiza wariancji doświadczenia ze słonecznikiem

Źródło zmienności	Suma kwadratów	Stopnie swobody	Średni kwadrat	F _{obl}
Bloki	1067,495	29		
Obiekty:				
wewnątrz 1-szej grupy	57,238	24	2,385	2,60 ^{***}
wewnątrz 2-giej grupy	17,821	1	17,821	19,39 ^{***}
między grupami	5,481	1	5,481	5,96 ^{**}
Błąd	141,525	154	9,919	
Razem	1289,560	209		

Standardowe błędy różnic są równe:

wewnątrz pierwszej grupy

$$s_d = \sqrt{0,919 \left(\frac{209}{1110} - 2 \cdot \left(-\frac{1}{1110} \right) + \frac{209}{1110} \right)} = 0,589$$

wewnątrz drugiej grupy

$$s_d = \sqrt{0,919 \left(\frac{1}{30} - 2 \cdot 0 + \frac{1}{30} \right)} = 0,247$$

między grupami

$$s_d = \sqrt{0,919 \left(\frac{209}{1110} - 2 \cdot 0 + \frac{1}{30} \right)} = 0,451$$

Literatura cytowana

- [1] Agrawal, H., On balanced block designs with two different number of replications, J. Indian Statist. Assoc. 1 (1963), str. 145-151.
- [2] Caliński, T., On some desirable patterns in block designs, Biometrics 27 (1971), str. 275-292.
- [3] Corsten, L. C., Balanced block designs with two different number of replicates, Biometrics 18 (1962), str. 499-519.
- [4] Pearce, S. C., Supplemented balance, Biometrika 47 (1960), str. 263-271.
- [5] Pease, M. C., Methods of matrix algebra, New York 1965.
- [6] Tocher, K. D., The design and analysis of block experiments, J. R. Statist. Soc. B 14 (1952), str. 45-91.