

УДК 512.25/26

### ЗАДАЧА ОБ ОПТИМАЛЬНОМ СОСТАВЕ СМЕСЕЙ В ХЛОПКОПРЯДИЛЬНОМ ПРОИЗВОДСТВЕ

*Л.П.Черканова*

Рассмотрим двухуровневый технологический процесс сырья - типовая смесь - пряжа [1] и возникающую при этом производственную задачу [2-5] о выпуске пряжи заданного ассортимента  $F$  и количества  $B$  при дополнительных ограничениях на ресурсы, технологию составления смесей и качество выпускаемой пряжи.

Свойства пряжи, определяющие ее качество, выражаются достаточно сложно [6-10] через свойства смесей, поэтому на практике поступают следующим образом:

- решают вспомогательную производственную задачу, в которой вместо свойств окончательного продукта (пряжи) фигурируют свойства промежуточного продукта (смеси), выражающиеся линейно через свойства исходного сырья;

- определяют на основании полученного состава смесей количественные показатели свойств пряжи; если они нас удовлетворяют, то исходная задача считается решенной; в противном случае изменяются ограничения по технологии составления смесей и повторно решается вспомогательная производственная задача.

1. Запишем математическую постановку вспомогательной производственной задачи с помощью двухиндексных переменных.

Ограничения:

$$\sum_{j \in J_f} z_{jf} \left[ \sum_{i \in I_j} x_{ij} \cdot \frac{w_{if}}{100} + \frac{\beta_j}{100} \cdot \frac{w_{0j}}{100} \right] = b_f, \quad f \in F; \quad (1.1)$$

$$\varepsilon_{jn} - \delta_{jn} \leq \frac{\sum_{i \in I_j} x_{ij} \cdot \text{din}}{1 - \beta_j / 100} \leq \bar{\varepsilon}_{jn} + \bar{\delta}_{jn},$$

$$n \in N, \quad j \in J; \quad (1.2)$$

$$a_j^t - \lambda_j^t \leq \sum_{i \in I_j^t} x_{ij} \leq \bar{a}_j^t + \bar{\lambda}_j^t, \quad t \in T_t, \quad j \in J; \quad (1.3)$$

$$\sum_{i \in I_j} x_{ij} + \beta_j / 100 = 1, \quad j \in J; \quad (1.4)$$

$$\sum_{j \in J} \sum_{f \in F_j} z_{jf} \cdot x_{ij} - y_i \leq r_i, \quad i \in I. \quad (1.5)$$

Целевая функция:

$$\sum_{i \in I} c_i \sum_{j \in J_i} \sum_{f \in F_j} z_{jf} \cdot x_{ij} + \sum_{i \in I} c'_i \cdot y_i \longrightarrow \min. \quad (1.6)$$

В данной постановке участвуют 2 типа переменных:

$z_{jf}$  - количество (тонны)  $j$ -смеси, идущее на  $f$ -пряжу,  
 $f \in F_j$ ;

$F_j$  - множество  $f$ -пряж, изготавливаемых из  $j$ -смеси (по оп-

ределенным  $\xi$ -системе прядения и  $K$ -способу прядения);

$x_{ij}$  - доля вхождения  $i$ -сырья в  $j$ -смесь,  $i \in I_j$ ,  $I_j$  - набор компонентов, необходимый для получения  $j$ -смеси,  $x_{0j} = \text{const} = \beta_j / 100$  - отходы.

Поясним и другие величины:

$F$  - множество пряж;

$J_f$  - множество  $j$ -смесей, из которых получается  $f$ -пряжа;

$w_{if}$  - процент выхода  $f$ -пряжи из  $i$ -сырья, зависящий от системы и способа прядения, по которым получается  $f$ -пряжа. В нашей постановке принято, что каждая смесь подвергается только одной системе прядения, но несколькими способами прядения;

$w_{0j}$  - процент выхода пряжи из отходов  $j$ -смеси, не зависящий от системы и способа прядения;

$b_f$  - план выпуска  $f$ -пряжи (тонны);

$e_{jn}$  ( $\bar{e}_{jn}$ ) - нижняя (верхняя) граница значения  $n$ -свойства для  $j$ -смеси,  $n \in N$ ;

$N$  - множество физико-механических свойств сырья (смеси);

$\delta_{jn}$  ( $\bar{\delta}_{jn}$ ) - допустимое отклонение от нижней (верхней) границы значения  $n$ -свойства  $j$ -смеси;

$J$  - множество  $j$ -смесей, необходимых для производства всех пряж из заданного множества смесей  $F$ ;

$d_{in}$  - значение  $n$ -физико-механического свойства для  $i$ -сырья,  $n \in N$ , например, удлинение волокна выражается в процентах, модалная длина - в мм;

$\alpha_j^t$  ( $\bar{\alpha}_j^t$ ) - нижняя (верхняя) граница содержания в  $j$ -смеси сырья, обладающего  $t$ -признаком (например, определенного типа или сорта, или типосорта);

$T_j$  - множество признаков для состава  $j$ -смеси;

$I_j^t$  - множество компонентов  $j$ -смеси, обладающих  $t$ -признаком;

$\lambda_j^t$  ( $\bar{\lambda}_j^t$ ) - допустимое отклонение от нижней (верхней) границы содержания в  $j$ -смеси сырья, обладающего  $t$ -признаком;

$J_t$  - множество  $j$ -смесей, в которые входит  $t$ -сырье;

$y_i$  - дефицит  $i$ -сырья (тонны),  $y_i \geq 0$ ;

$r_i$  - запас  $i$ -сырья (тонны);

$I$  - перечень сырья, необходимого для составления  $j$ -смесей,  
 $j \in J$ ;

$c_i$  - цена 1 тонны  $i$ -сырья (руб.);

$c'_i$  - штраф за покупку 1 тонны  $i$ -сырья сверх лимита (руб.);

Ограничения (1.1) гарантируют выполнение плана выпуска пряжи в заданном ассортименте и количестве. Ограничения (1.2) устанавливают допустимый диапазон изменений выбранных физико-механических свойств волокна смеси, которые определяются через свойства исходного сырья с помощью формулы средневзвешенного. Кроме того, учитывается допущение: отходы  $j$ -смеси ( $\beta_j$ ) обладают такими же свойствами, как и сама  $j$ -смесь. Нестандартно осуществляется лишь подсчет свойства "штапельная длина" (мм) [2]. Ограничения (1.3) и (1.4) характеризуют технологию составления смесей, причем (1.3) регламентируют включение компонентов с определенными признаками в данную смесь. Ограничения (1.5) обусловлены количеством имеющегося сырья. Целевая функция (1.6) включает в себя стоимость сырья с учетом штрафа за сверхлимитное его приобретение.

Заметим, что верхние и нижние границы ограничений на свойства и состав типовых смесей (1.2) - (1.3) ослаблены путем введения допустимых отклонений, поскольку технологические требования являются жесткими и в реальных условиях могут затруднять получение допустимого решения задачи (1.1) - (1.6).

2. Опишем способ решения нелинейной задачи (1.1) - (1.6), который сводится к построению двухуровневой модели (модель каждого уровня представляет собой задачу линейного программирования) [3].

2.1. Модель первого уровня для получения оптимального состава смесей [2] включает в себя часть ограничений (видоизмененных) задачи (1.1) - (1.6), а именно:

$$\sum_{j \in J_t} L_j \cdot x_{tj} - y_t^1 \leq r_t, \quad t \in I; \quad (2.1)$$

$$e_{jn} - u_{jn}^7 \cdot \bar{\delta}_{jn} \leq \frac{\sum_{t \in I_j} d_{tn} \cdot x_{tj}}{1 - \beta_j / 100} \leq \bar{e}_{jn} + u_{jn}^6 \cdot \bar{\delta}_{jn},$$

$$n \in N, \quad 1 \leq u_{jn}^s \leq \rho, \quad s = \overline{6, 7}, \quad j \in J; \quad (2.2)$$

$$\underline{a}_j^t - u_{jt}^5 \cdot \underline{\lambda}_{jt} \leq \sum_{t \in I_j^t} x_{tj} \leq \bar{a}_j^t + u_{jt}^4 \cdot \bar{\lambda}_{jt},$$

$$t \in T_j, \quad 1 \leq u_{jt}^s \leq \rho, \quad s = \overline{4, 5}, \quad j \in J; \quad (2.3)$$

$$\sum_{t \in I_j} x_{tj} + \beta_j / 100 = 1, \quad j \in J. \quad (2.4)$$

Целевая функция, по сравнению с (1.6), содержит дополнительные слагаемые:

$$\sum_{t \in I} c_t \sum_{j \in J_t} L_j \cdot x_{tj} + \sum_{t \in I} c_t^1 \cdot y_t^1 +$$

$$+ \sum_{j \in J} \left( \sum_{t \in T_j} \sum_{s=4}^5 c_{jt}^s \cdot u_{jt}^s + \sum_{n \in N} \sum_{s=6}^7 c_{jn}^s \cdot u_{jn}^s \right) \rightarrow \min, \quad (2.5)$$

где  $L_j$  - прогнозируемая величина выпуска  $j$ -смеси (тонны),  $y_t^1$  - дефицит  $t$ -сырья (тонны),  $y_t^1 \geq 0$ .

С целью минимального нарушения ограничений по свойствам и составу смеси вводятся дополнительные переменные  $u_{jt}^s$ ,  $s = \overline{4, 5}$ ,  $t \in T_j$ ,  $u_{jn}^s$ ,  $s = \overline{6, 7}$ ,  $n \in N$ , и штрафы за нарушение границ соответствующих ограничений на  $\Delta = \pm 1$ :  $c_{jt}^s$ ,  $s = \overline{4, 5}$ ,  $c_{jn}^s$ ,  $s = \overline{6, 7}$ .

Проводимые расчеты показали, что нужно ограничить сверху дополнительные переменные  $u_{jt}^s$  и  $u_{jn}^s$ , что и сделано в ограничениях (2.2) - (2.3) с помощью величины  $\rho \leq 5$ .

Отметим, что первая модель может быть решена только при наличии величин  $L_j$ ,  $j \in J$ , т.е. предполагаемой прогнозируемой величины выпуска  $j$ -смеси.

2.2. Модель второго уровня для получения оптимального использования смесей [2] включает в себя ограничения на план выпуска пряжи и расходуемое сырье:

$$\sum_{j \in J_f} \sum_{i \in I_j} z_{jf} \left[ x_{ij}^* \cdot \frac{w_{if}}{100} + \frac{\beta_j}{100} \cdot \frac{w_{0j}}{100} \right] = b_f, \quad f \in F; \quad (2.6)$$

$$\sum_{j \in J_i} \sum_{f \in P_j} z_{jf} \cdot x_{ij}^* - y_i^2 \leq r_i, \quad i \in I. \quad (2.7)$$

Целевая функция по внешнему виду совпадает с целевой функцией (1.6):

$$\sum_{i \in I} c_i \sum_{j \in J_i} \sum_{f \in P_j} z_{jf} \cdot x_{ij}^* + \sum_{i \in I} c'_i \cdot y_i^2 \rightarrow \min. \quad (2.8)$$

Вторая модель может решаться только после просчета первой модели, дающей состав смесей  $x_{ij}^*$ ,  $i \in I_j$ ,  $j \in J$ .

Из-за наличия ограничений (2.1) и (2.7), способствующих появлению двух различных значений дефицита  $i$ -сырья  $y_i^1$  и  $y_i^2$ , окончательное решение о дефиците  $i$ -сырья принимается следующим образом:

$$y_i := y_i^2, \quad i \in I$$

(только вторая модель гарантирует точное выполнение плана выпуска пряжи).

Применение двухуровневой модели для решения задачи о выпуске пряжи с минимальными затратами не гарантирует также совпадения прогнозируемой и фактической величин выпуска  $j$ -смеси, т.е.

$$L_j \neq L_j^\Phi,$$

где  $L_j^\Phi = \sum_{f \in P_j} z_{jf}^*$ ,  $z_{jf}^*$  - результат решения второй модели.

Если это расхождение значительное, то нужно положить  $L_j := L_j^\Phi$  и заново прорешать задачу (первую и вторую модели) до получения приемлемого результата.

3. Сформируем вспомогательную производственную задачу иначе, чем в постановке (1.1) – (1.6), используя неразрывность технологического процесса. Для этой цели введем трехиндексную переменную  $z_{ijf}$  – количество  $i$ -сырья, которое идет на  $f$ -пряжу, изготавливаемую из  $j$ -смеси (тонны).

Связь между переменными обеих постановок следующая:

$$x_{ij} = \frac{\sum_{f \in F_j} z_{ijf}}{\sum_{i \in I_j} \sum_{f \in F_j} z_{ijf} \cdot p_j},$$

где  $p_j = \frac{100}{100 - \beta_j}$ ;  $z_{jf} = \sum_{i \in I_j} z_{ijf} \cdot p_j$ ;  $z_{ijf} = z_{jf} \cdot x_{ij}$ .

Вспомогательная производственная задача в новой постановке принимает вид:

$$\sum_{j \in J_f} \sum_{i \in I_j} z_{ijf} (w_{if}/100 + \alpha_j \cdot w_{0j}/100) = b_f, \quad f \in F, \quad (1.1')$$

где  $\alpha = \beta / (100 - \beta)$ ;

$$e_{jn} - \delta_{jn} \leq \sum_{i \in I_j} d_{in} \frac{\sum_{f \in F_j} z_{ijf}}{\sum_{f \in F_j} \sum_{i \in I_j} z_{ijf}} \leq \bar{e}_{jn} + \bar{\delta}_{jn},$$

$$n \in N, \quad j \in J; \quad (1.2')$$

$$a_j^t - \lambda_j^t \leq \sum_{i \in I_j^t} \frac{\sum_{f \in F_j} z_{ijf}}{\sum_{f \in F_j} \sum_{i \in I_j} z_{ijf} \cdot p_j} \leq \bar{a}_j^t + \bar{\lambda}_j^t,$$

$$t \in T_j, \quad j \in J; \quad (1.3')$$

$$\frac{\sum_{f \in P_j} z_{ijf}}{\sum_{i \in I_j} \sum_{f \in P_j} z_{ijf} \cdot p_j} = \frac{z_{ijf}}{\sum_{i \in I_j} z_{ijf} \cdot p_j} \quad \forall f \in P_j, \forall i \in I_j \quad (1.4')$$

при фиксированном  $j \in J$ ;

$$\sum_{j \in J} \sum_{f \in P_j} z_{ijf} - y_i \leq r_i, \quad i \in I. \quad (1.5')$$

При этом требуется минимизировать функцию

$$\sum_{i \in I} \sum_{j \in J} \sum_{f \in P_j} z_{ijf} \cdot c_i + \sum_{i \in I} y_i \cdot c'_i. \quad (1.6')$$

Сравнивая обе (эквивалентные) постановки, замечаем, что по своему содержанию отличаются лишь ограничения (1.4) и (1.4'). Если в первой постановке (1.4) связывает сырье и отходы (в долях) для всей смеси, то во второй постановке (1.4') означает сохранение свойства однородности для каждой  $f$ -части смеси.

Наличие тождества (1.4') снова приводит к задаче нелинейного программирования, как и в постановке (1.1) – (1.6).

3.1. Избавимся от нелинейности, потребовав, чтобы однородность смеси, выраженная в процентном составе частей смеси (смеси), проявлялась бы в других производных показателях частей смеси – в физико-механических свойствах и ограничениях по составу. Как и (1.4'), это требование приводит как бы к "размножению"  $j$ -смеси в количестве вариантов, равном  $|P_j|$  – числу элементов в множестве  $P_j$ , т.е. при рассмотрении каждого производного показателя для всей смеси будем включать столько ограничений, сколько праж изготавливается из этой смеси.

Итак, приходим к следующей приближенной задаче линейного программирования:



$$\sum_{j \in J_f} \sum_{i \in I_j} z_{ijf} (w_{if} | 100 + \alpha_j \cdot w_{0j} | 100 = b_f, f \in F; \quad (3.1)$$

$$\underline{e} - \underline{\delta}_{jn} \leq \sum_{i \in I_j} d_{in} \frac{z_{ijf}}{\sum_{i \in I_j} z_{ijf}} \leq \bar{e}_{jn} + \bar{\delta}_{jn},$$

$$n \in N, f \in F_j, j \in J; \quad (3.2)$$

$$\underline{a}_j^t - \underline{\lambda}_j^t \leq \sum_{i \in I_j^t} \frac{z_{ijf}}{\sum_{i \in I_j^t} z_{ijf} \cdot p_j} \leq \bar{a}_j^t + \bar{\lambda}_j^t;$$

$$t \in T_j, f \in F_j, j \in J; \quad (3.3)$$

$$\sum_{j \in J_t} \sum_{f \in F_j} z_{ijf} - y_t \leq r_t, t \in I; \quad (3.4)$$

$$\sum_{i \in I} \sum_{j \in J_i} \sum_{f \in F_j} z_{ijf} \cdot c_i + \sum_{i \in I} y_i \cdot c'_i \rightarrow \min. \quad (3.5)$$

В модифицированной постановке уже не присутствуют тождества типа (1.4'), но зато ограничения по свойствам и составу смеси (3.2) - (3.3) даны с учетом однородности смеси.

Для определения неизвестных  $x_{ij}$  используется формула

$$x_{ij} = \sum x'_{ij} / |F_j| = \sum_{f \in F_j} \frac{z_{ijf}}{\sum_{i \in I_j} z_{ijf} \cdot p_j} / |F_j|.$$

3.2. При таком подходе к замене (1.4') резко возрастает размерность задачи - количество ограничений. Попытаемся устранить этот недостаток.

Отметим, что конкретные пряжи могли отличаться друг от друга рядом показателей (цветом, сортом, видом, толщиной, системой и способом прядения) и принадлежностью к разным смесям.

Мы же пока во всех рассмотренных постановках использовали лишь 3 показателя: принадлежность к определенной смеси (состав смеси), систему и способ прядения, от которых зависит процент выхода пряжи из смеси:

$$\omega_{j,f} = \sum_{i \in I_j} x_{i,j} \cdot \frac{\omega_{i,f}}{100} + \frac{\beta_j}{100} \cdot \frac{\omega_{0,j}}{100}, \quad \omega_{i,f} = \omega_{i,k},$$

так как  $f = f(\xi, k)$ .

Поэтому введем понятие "обобщенной" пряжи для тех пряж, которые получаются только из одной смеси, т.е.  $f \in F_j^1 \subseteq F_j$ .

Рассмотрим  $f$ -смесь и множество пряж  $F_j$ , которые изготавливаются из этой смеси. Сразу отделим пряжи, которые могут быть получены и из других смесей,  $f \in F_j^2$ , т.е. те пряжи, у которых может измениться один из трех показателей - состав смеси.

Для пряж, которые получаются только из  $f$ -смеси,  $f \in F_j^1$ , этот показатель является постоянным, следовательно, могут меняться два других - система и способ прядения. Закрепляя за каждой смесью свою систему прядения (на практике состав типовой смеси зависит от системы прядения), можно теперь несколько пряж объединить в одну обобщенную пряжу, если у них совпадают способы прядения.

Из сказанного следует, что из  $f$ -смеси получается  $|F_j^1|$  обычных (индивидуальных) пряж и столько  $\bar{f}$ -обобщенных пряж, скольким способом прядения подвергается смесь для получения  $f$ -пряж,  $f \in F_j^1$ .

Значит, план выпуска обобщенной пряжи для  $f$ -смеси есть

$$b_{\bar{f}} = \sum_{f \in F_j^1} b_f; \quad z_{j,f} = z_{j,\bar{f}} \cdot b_f / b_{\bar{f}}, \\ k = \arg f = \text{const}$$

**Замечание 1.** Как (1.4'), так и последующие рассуждения производились в предположении, что множества  $I_j$ ,  $f \in J$ , содержат более одного элемента. Если же множество  $I_j$  для какого-то  $j$  содержит один элемент, то для данной  $f$ -смеси записывается только одно неравенство для каждого из рассматриваемых свойств

(3.2) и одно ограничение для каждого признака (3.3). Следовательно, мы будем рассматривать в данном случае всю смесь, а не отдельные ее части (количество частей равно числу пряж, изготавливаемых из смеси).

**Замечание 2.** Конкретная  $f$ -смесь подвергается технологическим способам обработки в количестве  $K_j$ , равном числу способов прядения, необходимых для производства пряж  $f$ ,  $f \in P_j$ , т.е. технологический способ обработки смеси складывается из  $\xi$ -системы прядения, закрепленной за  $f$ -смесью,  $\xi \in \Xi$ , и  $k$ -способа прядения,  $k \in K_j \subseteq K$ .  $K$  - множество способов прядения,  $\Xi$  - множество систем прядения.

**Замечание 3.** Если  $P_j^2 = \emptyset \quad \forall f \in J$ , т.е. каждая пряжа изготавливается только из одной смеси, то вторая модель (2.6) - (2.8), дающая оптимальное использование смесей для производства пряж, вырождается в линейную систему.

Неизвестные  $z_{jf}$  и  $y_i^2$  получаются по следующим формулам:

$$z_{jf} = b_f / \sum_{j \in J_i} \left[ x_{ij}^* \cdot \frac{w_{if}}{100} + \frac{\beta_j}{100} \cdot \frac{w_{0j}}{100} \right],$$

$$f \in P_j; \quad j \in J; \quad (2.6')$$

$$y_i^2 = \begin{cases} 0, & \text{если } \varphi_i \leq r_i, \\ \varphi_i - r_i, & \text{если } \varphi_i > r_i, \end{cases} \quad (2.7')$$

$$\text{где } \varphi_i = \sum_{j \in J_i} \sum_{f \in P_j} z_{jf} \cdot x_{ij}^*.$$

4. Сравним результаты обеих постановок на примере небольшой размерности: 2 смеси, 9 пряж, 3 вида сырья, одна система прядения (кардная),  $I_1 = \{1\}$ ,  $I_2 = \{1, 2, 3\}$ , 2 свойства (штапельная длина и коэффициент зрелости),  $P_j^2 = \emptyset \quad \forall j \in J$ , т.е. каждая пряжа получается только из одной смеси,  $|T_1| = 1$ ,  $|T_2| = 3$ ,  $P_1 = \{2, 6\}$ ,  $P_2 = \{1, 2, 3, 4, 5, 7, 8, 9\}$ .

Т а б л и ц а 1

## План выпуска пряжи (т)

№	Обычная пряжа $f$		Обобщенная пряжа $\bar{f}$	
	Код пряжи	План выпуска (т)	Код пряжи	План выпуска (т)
1	1121029031 (2)	2,6		
	1124050031 (6)	224,6	1121 (1) <sup>1</sup>	227,2
2	1111025051 (1)	1,4		
	3111025051 (9)	9,0	2111 (2)	10,4
	1121029051 (3)	1,4		
	1121072051 (4)	143,9		
	1121084051 (5)	21,2		
	1124050051 (7)	35,2	2121 (3)	201,7
	1131025051 (8)	41,6	2131 (4)	41,6

В скобках за кодом пряжи стоит порядковый номер пряжи; в коде пряжи (обычной и обобщенной) второй знак - система, третий - способ прядения, последний - номер фабрики.

4.1. Первая постановка (приближенная).

4.1.1. Первая модель - 23 переменных (16 дополнительных),  
21 ограничение.

Оптимальный состав смесей в задаче (2.1) - (2.5) рассчитан с использованием пакета [11]:

$$f = 1: x_{11} = 0,970, \quad \beta_1 = 3,0\%,$$

$$f = 2: x_{12} = 0,519, \quad \beta_2 = 4,3\%,$$

$$x_{22} = x_{23} = 0,219,$$

$$y_i^1 = 0 \quad \forall i \in I.$$

<sup>1</sup> Первый знак в коде обобщенной пряжи - номер смеси.

4.1.2. Вторая модель – 12 переменных, 12 ограничений.

В силу замечания 3 решение сразу получаем по формулам (2.6') – (2.7'). В частности,  $y_i^2 = 0 \quad \forall i \in I$ .

Ниже приводится использование смесей для производства пряж и процент выхода пряжи для смеси:

$$J = 1: z_{12} = 2,950, \quad z_{16} = 254,851,$$

$$\underline{w}_{12} = \underline{w}_{16} = 88,13\%$$

(система и способ прядения у пряж с номерами 2 и 6 одинаковые);

$$J = 2: z_{21} = 1,655, \quad z_{29} = 10,714,$$

$$\underline{w}_{21} = \underline{w}_{29} = 84,58\%$$

(система и способ прядения у пряж с номерами 1 и 9 совпадают);

$$z_{23} = 1,586, \quad z_{24} = 163,058, \quad z_{25} = 24,022, \quad z_{27} = 39,886,$$

$$\underline{w}_{23} = \underline{w}_{24} = \underline{w}_{25} = \underline{w}_{27} = 88,25\%,$$

(из-за одинаковых систем и способа прядения);

$$z_{28} = 47,247, \quad \underline{w}_{28} = 84,58\%.$$

Сравнительные данные по расходу сырья приведены в табл.2.

Т а б л и ц а 2

Расход сырья (т)

Наименование сырья	Требуемое количество		Имеющееся количество
	1-я модель	2-я модель	
5 тип 1 сорт	400,280	400,375	2467,5000
6 тип 1 сорт	63,560	63,517	800,000
6 тип 2 сорт	63,560	63,517	725,940

Фактический объем выпуска смесей:

$$L_1^{\Phi} = 257,801, \quad L_2^{\Phi} = 289,588.$$

Приведенный результат получен за 2 шага: на 1-м шаге было

значительное расхождение между  $L_j$  и  $L_j^\Phi$ , поэтому пришлось повторно решать задачу, положив  $L_j := L_j^\Phi$ ,  $j \in J$ .

Конкретно, на 1-м шаге:

$$L_1 = 270,799, \quad L_1^\Phi = 258,182,$$

$$L_2 = 306,771, \quad L_2^\Phi = 290,020,$$

на 2-м шаге:

$$L_1 := L_1^\Phi = 258,182, \quad L_1^\Phi = 257,801,$$

$$L_2 := L_2^\Phi = 290,020, \quad L_2^\Phi = 289,588.$$

#### 4.2. Вторая постановка (приближенная).

Одна модель - 13 переменных, 43 ограничения. Из-за наличия факта  $F_j^2 = \emptyset \quad \forall j \in J$  вместо 9 обычных пруж использовались только 4 обобщенные пруж.

Оптимальное решение для задачи (3.1) - (3.5):

$$j = 1: z_{111} = 249,67, \quad x_{11} = 0,970, \quad \beta_1 = 3\%, \quad p_1 = 1,030,$$

$$z_{11} = 249,67 \cdot p_1 = 257,16;$$

$$L_1^\Phi = \sum_i \sum_{\bar{j}} z_{i1\bar{j}} \cdot p_1 = 257 \cdot 16;$$

$$j = 2: z_{122} = 5,878, \quad z_{222} = 2,713, \quad z_{322} = 2,713, \quad p_2 = 1,045;$$

$$x_{12}^2 = x_{12}^3 = x_{12}^4 = 0,497, \text{ следовательно, } x_{12} = 0,497;$$

$$z_{123} = 114,004, \quad z_{223} = 52,617, \quad z_{323} = 52,617;$$

$$x_{22}^2 = x_{22}^3 = x_{22}^4 = 0,230, \text{ значит, } x_{22} = 0,230;$$

$$z_{124} = 24,582, \quad z_{224} = 11,345, \quad z_{324} = 11,345;$$

$$x_{32}^2 = x_{32}^3 = x_{32}^4 = 0,230, \text{ поэтому } x_{32} = 0,230;$$

$$z_{22} = 11,304 \cdot p_2 = 11,813,$$

$$z_{23} = 219,238 \cdot p_2 = 229,104,$$

$$z_{24} = 47,272 \cdot p_2 = 49,399;$$

$$L_2^{\Phi} = \sum_i \sum_{\bar{j}} z_{i2\bar{j}} \cdot p_2 = 290,32.$$

Переходя к обычным пряжам, имеем:

$$z_{11} = 2,94, \quad z_{16} = 254, 22,$$

$$z_{21} = 1,591, \quad z_{29} = 10,22, \quad z_{23} = 1,590;$$

$$z_{28} = 49,399, \quad z_{24} = 163,35, \quad z_{25} = 24,080; \quad z_{27} = 40,084.$$

Можно сказать, что получено оптимальное решение задачи (1.1') - (1.6'), а значит, и задачи (1.1) - (1.6), так как достигнута однородность смеси.

5. Сравнивая две постановки, можно предложить такой порядок работы на практике: вначале решить задачу (3.1) - (3.5); если система (3.1) - (3.4) совместна, то работу на этом закончить; если же система (3.1) - (3.4) несовместна, то перейти к решению задачи (2.1) - (2.5), которая в силу ослабления технологических требований с одновременным введением дополнительных переменных  $u_{jn}^s$  и  $u_{jt}^s$  может дать приемлемое допустимое решение по составу смесей.

**Замечание 4.** Если при одной системе прядения разные способы прядения дают одинаковый процент выхода пряжи из сырья (как это имеет место в нашем примере для способов 1 и 3 у системы прядения 1), то можно ввести новое понятие "условный способ прядения", сгруппировав разные способы прядения с одним и тем же процентом выхода из сырья.

В результате такого слияния для второй смеси остается только 2 условных способа прядения, а значит, и две "обобщенных" пряжи; при этом размеры оптимизационной задачи сокращаются с  $13 \times 43$  до  $10 \times 32$ .

**Замечание 5.** На практике прогнозируемую величину выпуска  $j$ -смеси  $L_j$  определяют исходя из плана выпуска пряж  $b_f$ ,  $f \in F_j$ , и планируемого процента выхода пряжи из смеси.

## Литература

1. Мухачева Э.А., Рубинштейн Г.Ш. Математическое программирование. - Новосибирск: Наука, 1977.
2. Комплекс задач по расчету оптимального состава сортировок для прядильного производства. - Новосибирск: изд. НИИсистем, 1981.
3. Симонов Л.С. Исследование производства хлопчатобумажной пряжи на базе проектирования качества смеси нормативным методом: Диссертация...канд. техн. наук. - Иваново, 1978.
4. Инструктивный материал по организации экспериментальных расчетов и внедрению задачи оптимизации состава смесей волокон (по прядильному производству хлопчатобумажных предприятий текстильной промышленности). - Воронеж, 1980.
5. Черканова Л.П. Комплекс задач по оптимальному расчету и использованию сырья, содержащего химические и искусственные волокна (комплекс "сортировки") / Информационный листок № 291-89. - Новосибирск: ЦНТИ, 1989.
6. Симонов Л.С. Нормативный метод проектирования качества пряжи. - М.: Легк. и швейц. пром., 1981.
7. Соловьев А.Н. Проектирование свойств пряжи в хлопчатобумажном производстве. - М.: Гизлегпром, 1951.
8. Гусев В.Е. Химические волокна в текстильной промышленности. - М.: Легкая индустрия, 1971.
9. Корицкий К.И. Основы проектирования свойств пряжи. - М.: Гизлегпром, 1963.
10. Балясов П.Д. и др. Лабораторный практикум по прядению хлопка и химических волокон. - М.: Легкая индустрия, 1967.
11. Пакет прикладных программ "Линейное программирование в АСУ" (ППП ЛП АСУ). - Калинин: изд. Центрпрограммсистем, 1978.

Поступила в редакцию  
30.01.1990 г.