

**УДК 631.3.072**

## АНАЛИЗ ФАКТОРОВ, ВЛИЯЮЩИХ НА ЭФФЕКТИВНОСТЬ ВЫПОЛНЕНИЯ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ОПЕРАЦИЙ

Непарко Т.А.<sup>1</sup>, канд. техн. наук, доцент

Подашевская Е.И.<sup>1</sup>, ст. преп.

Болтянская Н.И.<sup>2</sup>, канд. техн. наук, доцент

<sup>1</sup>*Белорусский государственный аграрный технический университет,  
г. Минск, Беларусь*

<sup>2</sup>*Таврический государственный агротехнологический университет  
имени Дмитрия Моторного*

**Постановка проблемы.** Удельный вес затрат на погрузочно-транспортные работы при выполнении сложных производственных операций при возделывании зерновых в условиях Республики Беларусь составляет 15-20%. Для оценки эффективности функционирования погрузочно-транспортных средств предложен комплексный критерий, учитывающий эксплуатационно-экономические и агротехнические показатели качества работы. Поточная линия уборки зерновых культур рассмотрена, как отдельные технологические операции (подсистемы  $i = 1, 2, \dots, m$ ), выполняемые последовательно комплексом машин. Такая линия обладает высокой стохастичностью свойств и режимов функционирования. Замкнутость комплекса машин представлена как многофазная система с ограниченным распределением ресурсов, критерием оптимизации которой служит минимизация общих потерь, как от простоя уборочного комплекса, так и ущерба от объема невыполненной работы из-за снижения производительности машин.

**Основные материалы исследования.** Пусть  $\Theta$  – ожидаемый валовой сбор биологического урожая и уборочно-транспортный комплекс разделен на  $i$  подсистемы. Потери, связанные с функционированием уборочной подсистемы ( $i = 1$ ), составят

$$\Pi_1 = \Theta - Q_1 D = \Theta - W_1 n_1 \tau_1 T_{cm} D,$$

где  $Q_1$  – ежедневный сбор зерна в  $i = 1$  подсистеме;  $D$  – агротехнические сроки уборки;  $W_1$  – фактическая часовая производительность;  $n_1$  – количество уборочных агрегатов;  $\tau_1$  – коэффициент использования времени смены подсистемы;  $T_{cm}$  – продолжительность смены.

Потери, связанные с функционированием погрузочно-разгрузочных ( $i = 2$ ) подсистем,

$$\Pi_2 = D(Q_1 - Q_2) = D \left[ Q_1 - \left( V_t \lambda_t \gamma \tau_2 T_{cm} n_2 / t_{u2} \right) \right], \quad (1)$$

потери, связанные с функционированием транспортной ( $i = 3$ ) подсистемы,

$$\Pi_3 = D(Q_2 - Q_3) = D \left[ Q_2 - (V_{\text{т}} \lambda_{\text{т}} \gamma \tau_3 T_{\text{см}} n_3 / t_{\text{п3}}) \right], \quad (2)$$

где  $Q_2, Q_3$  – ежедневный объем погрузки-разгрузки и транспортных работ;  $V_{\text{т}}, V_{\text{к}}$  – объем технологической емкости и кузова транспортного средства;  $\lambda_{\text{т}}, \lambda_{\text{к}}$  – коэффициент использования объема технологической емкости и кузова;  $\tau_2, \tau_3$  – коэффициент использования времени смены подсистемы;  $\gamma$  – объемная масса материала;  $n_2, n_3$  – количество погрузочно-разгрузочных и транспортных средств;  $t_{\text{п2}}, t_{\text{п3}}$  – продолжительность одного погрузочно-разгрузочного и транспортного цикла. Чтобы потери  $\Pi_2$  и  $\Pi_3$  были минимальными, в уравнениях (1) и (2) должен быть максимально большой второй член в скобках правой части, т.е.

$$\min \Pi_2 = \max(V_{\text{т}} \lambda_{\text{т}} \gamma \tau_2 T_{\text{см}} n_2 / t_{\text{п2}}), \quad (3)$$

$$\min \Pi_3 = \max(V_{\text{к}} \lambda_{\text{к}} \gamma \tau_3 T_{\text{см}} n_3 / t_{\text{п3}}). \quad (4)$$

Естественно, что чем меньше продолжительность цикла, тем меньше надо погрузочно-разгрузочных и транспортных средств в  $i=2$  и  $i=3$  подсистемах и тем легче при заданном составе машин выполнить запланированный объем работ. Для выбора оптимальной стратегии управления уборочно-транспортным процессом при заданной интенсивности грузопотока определим, какие задачи управления строятся при варьировании численных значений переменных в выражениях (3) и (4). Поскольку величины  $V_{\text{т}} \lambda_{\text{т}} \gamma$  и  $V_{\text{к}} \lambda_{\text{к}} \gamma$  для выбранных погрузочно-разгрузочных средств постоянны, то оптимизация продолжительности цикла сводится к оптимизации скорости движения и расстояния условного рейса.

Оптимизация средней скорости перевозок сводится в основном к сокращению времени простоев в ожидании обслуживания:

$$T_{\text{пп}} = N \sum_{i=1}^m t_{\text{ож } i \text{ сп}}, \quad (5)$$

где  $N = \Theta / (V_{\text{к}} \lambda_{\text{к}} \gamma)$  – плановое количество рейсов транспортных средств за  $T_a$ ;  $t_{\text{ож } i \text{ сп}}$  – среднее время ожидания обслуживания транспортных средств в  $i$ -й подсистеме.

Общее время перемещения собранного урожая в поточной линии в течение агротехнического срока или суммарная производительность должны быть одинаковы во всех подсистемах:

$$W_i = W_{i+1} = \dots = W_m. \quad (6)$$

Для стационарного режима эксплуатации в поточных линиях при жестком взаимодействии технологических звеньев максимальный коэффициент использования времени смены достигает 0,7 [1].

Фактическое суммарное время работы машин за  $T_a \sum_{i=1}^m T_{\phi i} - T_a = 0$

или  $T_{\phi i} = T_a / m$ . Оптимальное время работы каждой подсистемы —

необходимый, но недостаточный критерий оптимизации функционирования поточной линии. Следует найти оптимальный состав технических средств в каждой подсистеме. Для этого необходимо определить вероятность простоя машин в  $i$ -й подсистеме и с учетом этой вероятности рассчитать состав технических средств при минимуме потерь. Минимум потерь достигается применением гибких связей технологических звеньев в расчете на возможные отказы. Функционирование уборочного комплекса ( $i=1$  и  $i=2$  подсистем) в реальных условиях характеризуется жесткой связью. Тогда необходимое количество агрегатов  $n_2$  в  $i=2$  подсистеме:

$$n_2 \geq W_{\text{н}1} / (W_{\text{п}2} p_{\text{п}2}) + z' / (W_{\text{п}2} p_{\text{п}2}), \quad (7)$$

где  $W_{\text{н}1}$  – нормативная часовая производительность уборочного отряда;  $W_{\text{п}2}$  – средняя эксплуатационная производительность погрузочно-разгрузочного средства на уборке зерновой части урожая;  $p_{\text{п}2}$  – вероятность того, что все погрузочно-разгрузочные средства заняты в одном уборочном цикле;  $z'$  – количество рулонов (тюков) соломы в поле;  $W_{\text{п}2}$  – средняя эксплуатационная производительность погрузочно-разгрузочного средства на уборке незерновой части урожая;  $p_{\text{п}2}$  – вероятность того, что погрузочно-разгрузочные средства заняты на уборке незерновой части урожая.

Минимально допустимое количество погрузочно-разгрузочных средств в  $i=2$  подсистеме, обеспечивающее непрерывность уборочного процесса в  $i=1$  подсистеме, должно быть не менее  $2n_2 / 3$ .

Количество рулонов (тюков)  $n'_2$ , ожидающих погрузки и вывоза с поля, определим из предположения, что уборочный комплекс работает в стационарном режиме с цикловой производительностью  $W_{\text{н}1}$  [2]

$$n'_2 = \ln p_{\text{от}} / \ln (W_{\text{н}1} / W_2) - \ln ((W_{\text{н}1} / W_2) + 1),$$

где  $p_{\text{от}}$  – вероятность отказа или вероятность того, что вся незерновая часть урожая убрана.

Потребность в транспортных средствах  $n_3$  для поддержания стационарного режима уборочного комплекса [2]:

$$n_3 = \ln p_{\text{от}} / \ln (W'_2 / W_3) - \ln ((W'_2 / W_3) + 1), \quad (8)$$

где  $W'_2$  – масса зерна (незерновой части урожая), убранного в единицу времени;  $W_3$  – цикловая производительность транспортной единицы.

Применение гибкой технологии и предложенной методики определения  $n_2$ ,  $n'_2$  и  $n_3$  при проектировании поточной линии позволяют достичь максимального использования потенциальных возможностей подсистем. Принимая во внимание, что транспортные средства выступают в роли связующего звена функционирования всех последующих подсистем ( $i = 4, 5, \dots, m$ ), необходимо увязать их взаимодействие по производительности согласно уравнению (6) и

выбрать оптимальный состав технических средств, обеспечивающих минимальные простои транспортных средств в ожидании обслуживания. Решение задачи сводится к минимизации общих  $C$  потерь от простоев уборочного комплекса, содержания и обслуживания погрузочно-транспортного парка за агротехнический срок и ущерба от объема невыполненной работы из-за снижения производительности машин в  $i$ -й подсистеме за  $T_a$  из-за простоев.

Общие потери для  $i$ -й подсистемы поточной линии составят

$$C = C_t T_{\text{пр} \ t} + \sum C_i T_a - N \sum C_i T_{\phi i} + E_{\text{н} i} / C_3 \Delta Q_i. \quad (9)$$

где  $C_t, C_i$  – стоимость 1 ч простоев транспорта и технических средств уборочного отряда;  $T_{\text{пр} \ t}$  – общее время простоев транспорта в ожидании обслуживания за агротехнический срок, определяемое из уравнения (5);  $T_{\phi i} = \sum_{i=1}^m t_{\text{об} \ i \ \text{ср}}$  – фактическое время работы обслуживающих подсистем транспорта за агротехнический срок;  $t_{\text{об} \ i \ \text{ср}}$  – среднее время обслуживания транспортной единицы в  $i$ -й подсистеме;  $E_{\text{н} i}$  – нормативный коэффициент эффективности дополнительных капиталовложений;  $C_3$  – себестоимость зерна;  $\Delta Q_i = Q_i - Q_{\phi i}$  – объем невыполненной работы из-за снижения производительности машин в  $i$ -й подсистеме за  $T_a$ .

Из уравнения (9) видно, что свести к минимуму общие потери для уборочно-транспортной поточной линии можно как за счет исключения простоев техники, так и за счет уменьшения ущерба от снижения производительности машин из-за несогласованности работы уборочно-транспортного комплекса.

**Результаты и выводы.** Для повышения эффективности работы погрузочно-транспортных средств в поточной технологической линии на уборке зерновых культур необходимо свести до минимума простои техники во всех звеньях, так как эти простои приводят к увеличению ущерба от снижения производительности машин и сроков уборки. Определить рациональное количество техники в подсистемах поточной технологической линии на уборке зерновых культур можно по зависимостям (7) и (8).

### **Список использованной литературы**

1. Непарко Т.А. Моделирование взаимодействия технических средств при производстве механизированных работ // Агропанорама. 2004. № 3. С. 14-16.
2. Непарко Т.А., Терентьев В.В., Дорохов В.Е. Новые подходы в методике выбора рационального состава машинно-тракторных агрегатов // Сборник материалов Международной научно-практической конференции. Минск: БГАТУ, 2021. С. 232-236.