

УДК 677. 021

**ОБОСНОВАНИЕ КОНСТРУКТИВНО-ТЕХНОЛОГИЧЕСКОГО РЕШЕНИЯ  
СЛОЕУТОНЯЮЩЕЙ МАШИНЫ, АДАПТИВНОЙ  
К ИЗМЕНЕНИЮ ПАРАМЕТРОВ СЛОЯ ЛЬНОСЫРЬЯ**

**A GROUND IS STRUCTURAL - TECHNOLOGICAL DECISION  
OF IS THE MECHANISM OF THINNING MACHIN ADAPTIVE  
TO CHANGE OF PARAMETERS OF LAYER OF RAW FLAX**

B.A. РОМАНОВ, Э.В. НОВИКОВ  
V.A. ROMANOV, E.V. NOVIKOV

(Всероссийский научно-исследовательский институт механизации льноводства)  
(All-Russia Scientific Research Institute of Mechanization Flax Cultivation)  
E-mail: romanoff\_va@bk.ru, edik1@kmtn.ru

*Представлена конструктивно-технологическая схема слоеутоняющей машины, адаптивной к изменению параметров слоя льносырья, и результаты ее экспериментального обоснования.*

*Presented structurally is the mechanism of thinning machin adaptive to the change of parameters of layer of raw flax and results of her experimental ground.*

**Ключевые слова:** льносырье, утонение слоя, линейная плотность, конструктивно-технологическая схема, канал утонения.

**Keywords:** raw flax, thinning of layer, linear closeness, structurally-technological chart, channel of thinning.

Интенсивная механизированная технология уборки льна-долгунца с последующим прессованием полученной тресты в рулоны качественно изменила свойства слоя льносырья, поступающего на первичную обработку [1].

Это касается, в первую очередь, существенного повышения сил связи между стеблями, их взаимной дезориентации и разрушения конструкции стеблей.

При первичной обработке такого сырья на длинное волокно доля длинного во-

локна составляет только 20...25%, а 70...75% содержащихся в стеблях волокнистых веществ образуют отходы [2], [3].

Одна из основных причин сложившегося положения – недостаточная адаптивность существующей технологии обработки к изменившимся свойствам сырья. Технология первичной обработки льносырья до настоящего времени базируется на технологических процессах и оборудовании, разработанных для сырья сноповой уборки – соответственно для слоя стеблей с

высокими значениями "сыпучести" и жесткости на изгиб.

Неадекватность технологических процессов изменившимся свойствам сырья проявляется прежде всего при подготовке слоя к обработке, поэтому такие работы зачастую приходится проводить вручную.

Низким качеством подготовки слоя к механической обработке на мяльно-трепальном агрегате обусловлено до 60% потерь длинного волокна [4]. Поэтому совершенствование способов и технических средств подготовки слоя льносырья к обработке является актуальной задачей.

Важнейшей технологической операцией в технологии подготовки слоя к обработке является утонение слоя. Опыт работ в области утонения слоя показывает, что для льносырья из рулонов наиболее эффективным является метод утонения слоя, основанный на его "вытяжке" со свободной фиксацией стеблей в межзубных впадинах утоняющих дисков. Этот метод утонения широко распространен в странах Западной Европы. Его отличительной особенностью является высокая надежность процесса прохождения слоя через канал утонения, а такие дефекты процесса, как намотки, забивки и т.п., приводящие к необходимости остановки технологического потока, практически не происходят при любом диапазоне варьирования параметров слоя на входе в канал утонения.

На основе данного метода ФГБНУ ВНИИМЛ была разработана слоеутоняющая машина СПЛ-2, которая в производственных условиях подтвердила высокую эксплуатационную надежность процесса [5]. В то же время были выявлены следующие технологические ее недостатки: невозможность регулирования коэффициента

утонения, а также вероятность неконтролируемого изменения угла разворота стеблей при утонении.

Исходя из вышеизложенного целью исследований является разработка перспективной конструктивно-технологической схемы слоеутоняющей машины, обеспечивающей регулирование коэффициента утонения слоя, снижение вероятности неконтролируемого разворота стеблей и проведение экспериментальной проверки принятых технических решений.

При разработке технического решения схемы слоеутоняющей машины использовали системный подход, обеспечивающий рассмотрение процесса утонения слоя с учетом взаимосвязей качества утонения с конструктивными и технологическими параметрами. Льносыре для исследований изменения линейной плотности по ширине слоя отбирали на Вышневолоцком льнозаводе. Определение линейной плотности проводили традиционным весовым методом, с делением материала по длине на 10 равных частей. Исследования по оценке предложенных технических решений слоеутоняющей машины выполняли в лабораторных условиях с использованием экспериментальной установки, обеспечивающей моделирование процесса утонения в необходимом диапазоне регулирования параметров. При проведении исследований использовали известные в математической статистике методы планирования экспериментов и обработки данных.

На основании анализа процесса утонения слоя в каналах со свободной фиксацией стеблей в межзубных впадинах утоняющих дисков была разработана конструктивно-технологическая схема утоняющей машины (рис. 1: а – вид сверху; б – разрез А-А).

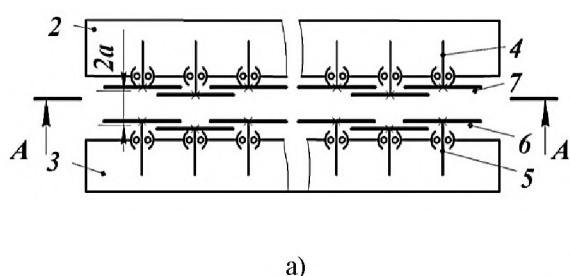
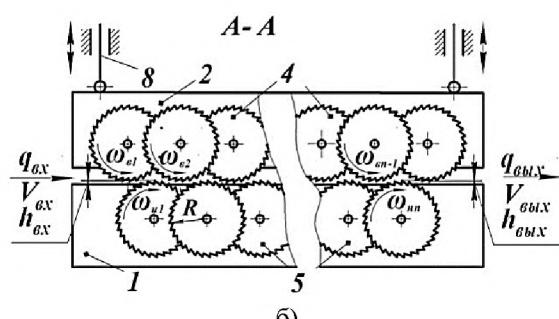


Рис. 1



Ее основными элементами являются четыре унифицированных редуктора: нижний редуктор 1 и верхние подвижные редукторы 2, 3, на консольных валах 4,5 которых установлены зубчатые слоеутоняющие диски, образующие канал утонения, состоящий из двух линий утонения 6,7 и  $N_{3y}$  числа зон утонения. Верхний и нижний ряды зубчатых дисков смешены на половину шага  $\alpha_o$  относительно друг друга. Утонение обеспечивается выполнением соотношения

$$R_1 \omega_1 < R_i \omega_i \dots < R_n \omega_n, \quad (1)$$

где  $R$  – радиус дисков;  $\omega$  – угловая скорость дисков.

Рационально иметь  $R_{1\dots n} = \text{const}$ , при этом увеличение линейной скорости зубьев  $V_1 < V_i < V_{an}$  будет обеспечиваться только за счет изменения угловых скоростей  $\omega$  дисков. Смежные зубчатые диски образуют зоны утонения. Число зон утонения  $N_{3y}$  и разница скоростей образующих их дисков  $\Delta V_{ij}$  во многом определяют коэффициент утонения слоя  $K_y$ , который находится с помощью выражения

$$K_y = q_{bx}/q_{vy} \neq \text{const}, \quad (2)$$

где  $q_{bx}$  – линейная плотность слоя на входе в канал утонения, кг/м;  $q_{vy}$  – линейная плотность слоя на выходе из канала утонения, кг/м.

Значения  $q_{bx} \neq \text{const}$  и  $q_{vy} \neq \text{const}$ , диапазон их изменения зависит от технологических свойств льносырья и параметров основного оборудования технологической линии. Так, диапазон изменения  $q_{vy}$  должен перекрывать изменение толщины слоя по числу стеблей от 1 до 2 стеблей [6], в отдельных случаях это значение может быть больше. На основе этого техническое решение слоеутоняющей машины должно обеспечивать плавное регулирование  $K_y$  в соответствующем диапазоне. Значение  $K_y$  в рассматриваемом способе утонения определяют не только конструктивные параметры машины  $\Delta V_{ij}$  и  $N_{3y}$ , но и свойства утоняемого слоя льносырья. Прежде всего это ка-

сается носящих вероятностный характер изменений сил связи между стеблями и уровня обжима материала утоняющими дисками по длине канала утонения. Регулируя обжим материала, можно вносить изменения в силы воздействия рабочей боковой поверхности зубьев на стебли в зоне контакта и таким образом управлять значением  $K_y$ . С этой целью в конструктивно-технологической схеме машины предусмотрено перемещение верхних редукторов в вертикальной плоскости.

Основным фактором неконтролируемого разворота стеблей в канале утонения служат различия в уровне обжима льносырья по линиям утонения. Это приводит к неравенству сил действия зубьев утоняющих дисков на стебли, может вызвать различия в скорости перемещения отдельных стеблей или групп стеблей по линиям утонения, то есть их разворот. Основная причина – изменение линейной плотности материала по ширине слоя  $q_{sh}$ .

Характер изменения  $q_{sh}$ , имеющий для слоеутоняющих механизмов, основанных на "вытяжке" слоя, существенное значение, был определен экспериментально. Установлено, что изменение  $q_{sh}$  обусловлено изменчивостью линейной плотности по длине стеблей  $q_{st}$ , неоднородностью параметров и взаимного расположения (растянутости) стеблей в слое. Изменение  $q_{st}$  носит линейный характер и зависит от диаметра стеблей. С увеличением диаметра стеблей интенсивность изменения линейной плотности падает. Определение изменения относительной линейной плотности по ширине слоя  $q_{sho}$  (нумерация зон 1→10 от комля к вершине,  $q_{sho}$  5-й зоны принято за единицу) проводили в двух вариантах:  $q_{sho1}$  – без выравнивания стеблей;  $q_{sho2}$  – с выравниванием стеблей в образцах по комлям остукиванием, что моделировало технологический процесс обработки сырья с комлеподбиванием. Общее число партий в опыте 13, при определении  $q_{sho2}$  – 6 партий с горстевой длиной стеблей от 71 до 85 см; при определении  $q_{sho1}$  – 7 партий с горстевой длиной стеблей от 60 до 74 см и растянутостью от 1,10 до 1,39.

Обработка данных показала, что изменения  $q_{шо2}$  носят линейный характер. Для исследованных партий сырья  $R^2 = 0,64 \dots 0,98$ , для обобщенных данных  $R^2 = 0,83$ , а уравнение зависимости имеет следующий вид:

$$q_{шо2} = -0,119 n_3 + 1,541, \quad (3)$$

где  $q_{шо2}$  – относительное изменение линейной плотности;  $n_3$  – номер зоны по ширине слоя.

Изменения  $q_{шо1}$  адекватно описываются полиномом второй степени, для отдельных партий сырья  $R^2 = 0,77 \dots 0,94$ . Для обобщенных данных уравнение зависимости с коэффициентом детерминации  $R^2 = 0,63$  имеет вид:

$$q_{шо1} = -0,031n_3^2 + 0,308n_3 + 0,24, \quad (4)$$

где  $q_{шо1}$  – относительное изменение линейной плотности;  $n_3$  – номер зоны по ширине слоя.

Из полученных данных, которые показаны графически на рис. 2, следует, что для сырья с растянутостью (кривая 2), обеспечить равенство линейной плотности слоя по линиям утонения и тем самым снизить вероятность неконтролируемого разворота стеблей возможно за счет регулирования расстояния  $b$  от кромок до центра между линиями утонения. В этом случае равенство величин относительной линейной плотности по линиям утонения – точки А и D, соответственно  $q_{лу1} = q_{лу2}$  обеспечивается при  $b = OC$ .

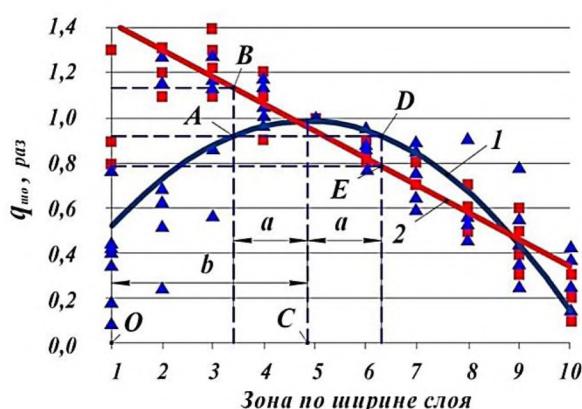


Рис. 2

Для льносырья с выравненными по кромке стеблями невозможно обеспечить выполнение условия  $q_{лу1} = q_{лу2}$  за счет рационального размещения слоя относительно линий утонения – точки В и Е. Исходя из этого, регулирование сечения канала утонения предложено выполнить независимым, по линиям утонения, что нашло отражение в конструктивно-технологической схеме (в механизме подъема и опускания верхних редукторов 8, рис. 1).

Для оценки целесообразности предложенных технических решений были проведены исследования влияния на  $K_y$  высоты подъема на входе в канал утонения  $h_{вх}$  и выходе из него  $h_{вых}$  верхних редукторов. Исследования проводили на образцах льнотресты с горстевой длиной стеблей 79 см, диаметром 1,5 мм, отделяемостью 5,6 ед. Линейная скорость вершин зубчатых дисков на выходе из канала утонения составляла 60 м/мин, а линейная плотность слоя на подаче 1,5 кг/м.

В результате эксперимента было установлено, что  $K_y = f(h_{вх}, h_{вых})$  аппроксимируется с  $R^2 = 88,52\%$  зависимостью, представленной на рис. 3.

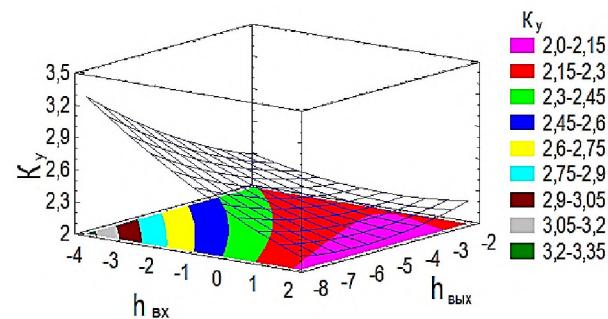


Рис. 3

В процессе проведения эксперимента не были выявлены случаи неконтролируемого разворота стеблей. Из рис. 3 следует, что, изменяя величину  $h_{вх}$  и  $h_{вых}$ , можно плавно регулировать коэффициент утонения  $K_y$  в широких пределах, а его регулирование в какой-то степени будет способствовать повышению равномерности слоя на выходе из утоняющего механизма [7]. Это подтверждает правильность заложенных в конструкцию изделия технических решений.

## В Й В О Д Ы

Разработана конструктивно-технологическая схема слоеутоняющей машины, основанной на утонении слоя стеблей льнотресты в каналах со свободной фиксацией стеблей в межзубных впадинах утоняющих дисков, адаптивная к изменению параметров слоя при подготовке его к первичной обработке в поточных технологических линиях перерабатывающих предприятий.

## Л И Т Е Р А Т У Р А

1. Романов В.А. О некоторых факторах потерь длинного волокна // В сб.: Инновационные разработки для производства льна / Мат. Междунар. научн.-практич. конф. ФГБНУ ВНИИМЛ, г. Тверь, 14-15 мая 2015 г. – Тверь: Твер. гос. ун-т, 2015. С. 240...243.

2. Новиков Э.В., Королева Е.Н., Безбабченко А.В., Ущаповский И.В. Качество льносырья, волокна и эффективность первичной переработки в льнокомплексе России / Сб. научн. тр. ВНИИМЛ: Машинно-технологическая модернизация льняного агропромышленного комплекса на инновационной основе. – Тверь: Твер. гос. ун-т, 2014. С. 196...200.

3. Новиков Э.В., Королева Е.Н., Безбабченко А.В., Ущаповский И.В. Анализ эффективности первичной переработки льносырья в Российской Федерации // Изв. вузов. Технология текстильной промышленности. – 2016, №2. С. 71...74.

4. Дьячков В.А. Проектирование машин для первичной обработки лубяных волокон. – Кострома: Изд-во Костромского гос. технол. ун-та, 2006.

5. Романов В.А., Пучков Е.М., Зубов Ф.М. Повышение эффективности переработки льнотресты // Механизация и электрификация сельского хозяйства. – 2010, №8. С.24...25.

6. Справочник по заводской первичной обработке льна / Под общ. ред. В.Н. Храмцова. – М.: Легкая и пищевая промышленность, 1984.

7. Дьячков В.А. О неравномерности слоя по плотности на выходе утоняющего механизма слоеформирующих машин // Изв. вузов. Технология текстильной промышленности. – 2003, №3. С. 31...35.

## R E F E R E N C E S

1. Romanov V.A. O nekotoryh faktorah poter' dlinnogo volokna // V sb.: Innovacionnye razrabotki dlja proizvodstva l'na / Mat. Mezhdunar. nauchn.-praktich. konf. FGBNU VNIIML, g. Tver', 14-15 maja 2015 g. – Tver': Tver. gos. un-t, 2015. S. 240...243.

2. Novikov Je.V., Koroleva E.N., Bezbabchenko A.V., Ushhapovskij I.V. Kachestvo l'nosyr'ja, volokna i jeffektivnost' pervichnoj pererabotki v l'nokomplekse Rossii / Sb. nauchn. tr. VNIIML: Mashinno-tehnologicheskaja modernizacija l'yanogo agropromyshlennogo kompleksa na innovacionnoj osnove. – Tver': Tver. gos. un-t, 2014. S. 196...200.

3. Novikov Je.V., Koroleva E.N., Bezbabchenko A.V., Ushhapovskij I.V. Analiz jeffektivnosti pervichnoj pererabotki l'nosyr'ja v Rossiskoj Federacii // Izv. vuzov. Tehnologija tekstil'noj promyshlennosti. – 2016, №2. S. 71...74.

4. D'yachkov V.A. Proektirovanie mashin dlja pervichnoj obrabotki lubjanyh volokon. – Kostroma: Izd-vo Kostromskogo gos. tehnol. un-ta, 2006.

5. Romanov V.A., Puchkov E.M., Zubov F.M. Po-vyshenie jeffektivnosti pererabotki l'notresty // Mechanizacija i jelektrifikacija sel'skogo hozjajstva. – 2010, №8. S.24...25.

6. Spravochnik po zavodskoj pervichnoj obrabotke l'na / Pod obshh. red. V.N. Hramcova. – M.: Legkaja i pishhevaja promyshlennost', 1984.

7. D'yachkov V.A. O neravnomernosti sloja po plotnosti na vyhode utonjajushhego mehanizma sloe-formirujushhih mashin // Izv. vuzov. Tehnologija tekstil'noj promyshlennosti. – 2003, №3. S. 31...35.

Рекомендована заседанием лаборатории "Переработка лубяных культур" ВНИИМЛ. Поступила 02.12.16.