## Технологии переработки продукции АПК

УДК 636.085.553

ПОСТУПИЛА В РЕДАКЦИЮ 4.06.2010

# ВЛИЯНИЕ ИЗНОСА ПОВЕРХНОСТИ МАТРИЦЫ ПРЕСС-ГРАНУЛЯТОРА НА УДЕЛЬНУЮ ЭНЕРГОЕМКОСТЬ ПРОЦЕССА

А.В. Иванов, докт. техн. наук, профессор, А.Э. Кошак, аспирант, Ж.В. Кошак, канд. техн. наук, доцент, Н.В. Иванова, канд. техн. наук, доцент (МГУП)

#### Аннотация

В статье рассматривается процесс гранулирования комбикормов. Определено влияние износа поверхности матрицы пресс-гранулятора на его производительность и удельную энергоемкость процесса. Предложен коэффициент для оценки степени износа поверхности матрицы пресс-гранулятора. Предложена формула для расчета удельной энергоемкости процесса гранулирования с учетом износа поверхности матрицы.

The process of mixed fodder granulation is described in the article.

The influence of matrix surface wear-out of a press-granulator on its productivity and specific power consumption of the process is defined. The coefficient for the estimation of wear-out degree is suggested. The formula for calculating the specific power consumption of the granulation process is proposed with a glance to matrix surface wear-out.

#### Введение

Одним из наиболее прогрессивных технологических приемов в производстве комбикормов является гранулирование. Этот процесс улучшает физические свойства, условия хранения, транспортирования и раздачи комбикормов, повышает их усвояемость и увеличивает продуктивность животных, птицы, рыбы при сокращении расхода кормов. Ввиду значительной эффективности гранулированных комбикормов их удельный вес в общем объеме производства кормов неуклонно растет [1, 2]. Наряду с увеличением объема производства, актуальной становится задача улучшения качества гранулированных комбикормов и снижения энергоемкости процесса производства.

При работе пресс-грануляторов происходит износ поверхности матрицы. Экспериментальные исследования показали, что износ поверхности матрицы снижает производительность пресс-гранулятора и увеличивает удельную энергоемкость процесса. Авторами публикации были проведены исследования, позволившие определить степень влияния износа поверхности матрицы в процессе ее эксплуатации на удельную энергоемкость процесса гранулирования, определена удельная энергоемкость процесса гранулирования с увеличением степени износа поверхности матрицы.

### Основная часть

Для определения влияния износа поверхности матрицы на производительность прессгранулятора и удельную энергоемкость процесса гранулирования в процессе исследований снимались слепки с поверхности матрицы. Снимки двух слепков представлены на рис. 1.



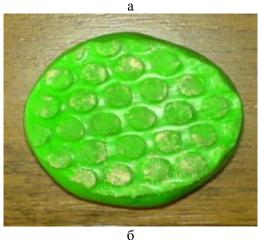


Рисунок 1. Слепки матрицы: a – 461 час отработки; б – 811 часов отработки



На процесс формирования гранулы влияют диаметр и количество отверстий, а также состояние перехода поверхности матрицы в отверстие (зенковка), сечение отверстия матрицы представлено на рис. 2.

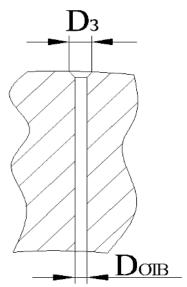


Рисунок 2. Сечение отверстия матрицы

Поэтому площадь матрицы, занимаемая отверстиями и зенковкой можно назвать рабочей поверхностью. При эксплуатации матрицы основным показателем является изменение площади рабочей поверхности матрицы пресс-гранулятора. Рассчитаем изменение рабочей поверхности в процессе эксплуатации матрицы пресс-гранулятора. Схема разбиения поверхности матрицы представлена на рис. 3.

На рис. З представлена часть поверхности матрицы, на которой имеются следующие элементы: диаметр отверстий матрицы  $D_{\text{ОТВ}}$ , диаметр зенковки  $D_3$ , ширина матрицы  $H_{\text{M}}$ , шаг между рядами  $t_1$  и шаг отверстий в ряду  $t_2$ .

Площадь рабочей поверхности матрицы определяется по формуле:

$$S_{P} = (S_{3} + S_{OTB}) \cdot n_{OTB} =$$

$$= \left[ \frac{\pi \cdot (D_{3}^{2} - D_{OTB}^{2})}{4} + \frac{\pi \cdot D_{OTB}^{2}}{4} \right] \cdot n_{OTB} =$$

$$= \left[ \frac{\pi \cdot (D_{3}^{2} - D_{OTB}^{2} + D_{OTB}^{2})}{4} \right] \cdot n_{OTB} =$$

$$= \left[ \frac{\pi \cdot D_{3}^{2}}{4} \right] \cdot \frac{\pi \cdot D_{M}}{t_{2}} \cdot \frac{H_{M}}{t_{1}},$$
(1)

где  $S_P$  — площадь рабочей поверхности матрицы, мм<sup>2</sup>;

 $S_3$  — площадь зенковки отверстий матрицы, мм<sup>2</sup>;  $n_{OTB}$  — количество отверстий матрицы, мм;

 $D_3$  – диаметр зенкованных отверстий матрицы, мм $^2$ 

 $D_{OTB}$  – диаметр отверстий матрицы, мм<sup>2</sup>;

 $D_{M}$  – внутренний диаметр матрицы, мм;

 $H_{M}$  – ширина рабочей зоны матрицы, мм;

 $t_I$  – шаг между рядами, мм;

 $t_2$  – шаг отверстий в ряду, мм.

Площадь полной поверхности матрицы определяется по формуле:

$$S_{\pi} = 2 \cdot \pi \cdot R_{M} \cdot H_{M}, \tag{2}$$

где  $S_{II}$  – площадь полной поверхности матрицы, мм $^2$ ;

 $R_{M}$  – внутренний радиус матрицы, мм;

 $H_{M}$  – ширина матрицы, мм.

Для оценки износа рабочей поверхности был введен коэффициент рабочей поверхности  $\mathbf{K}_{PII}$ , который характеризует отношение площади рабочей поверхности к полной площади матрицы. Коэффициент рабочей поверхности  $K_{PII}$  определяется по формуле:

$$K_{P\Pi} = \frac{S_P}{S_{\Pi}}, \tag{3}$$

где К<sub>РП</sub> – коэффициент рабочей поверхности;

 $S_P$  — площадь рабочей поверхности матрицы, мм $^2$ ;

 $S_{II}$  – площадь полной поверхности матрицы, мм<sup>2</sup>.

Анализируя формулу (3), отметим, что чем ближе значение площади рабочей поверхности к площади полной поверхности матрицы, тем больше величина коэффициента  $K_{P\Pi}$ , а чем больше значение площади рабочей поверхности, тем меньше изношена рабочая поверхность матрицы. Проведены исследования для матрицы пресс-гранулятора «Матадор» с диаметром отверстий матрицы 3,8 мм. Расчет коэффициентов ра-

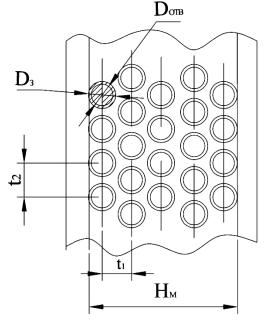


Рисунок 3. Схема разбиения поверхности матрицы



бочей поверхности представлен в табл. 1. Анализируя табл. 1, видно, что с увеличением времени работы мат-

при выработке комбикорма КД-П-5. При уменьшении

Таблица 1. Расчет коэффициента рабочей поверхности матрицы

Наимонования	Время работы матрицы, ч						
Наименование	14	170	245	461	811	1000	
Диаметр отверстий							
матрицы D <sub>ОТВ</sub> , мм	3,8	3,8	3,8	3,8	3,8	3,8	
Диаметр зенковки Д3,							
MM	4,8	4,5	4,3	4,1	3,8	3,7	
Внутренний радиус							
матрицы, R <sub>м</sub> , мм	350	350	350	350	350	350	
Ширина матрицы,							
Н <sub>м</sub> , мм	160	160	160	160	160	160	
Количество отвер-							
стий матрицы, шт	10990	10990	10990	10990	10990	10990	
Полная площадь							
матрицы S <sub>⊓</sub> , мм²	351680	351680	351680	351680	351680	351680	
Площадь рабочей							
поверхности $S_P$ , мм <sup>2</sup>	198769	174699	159516	145022	124576	118105	
Коэффициент рабо-							
чей поверхности КРП	0,57	0,50	0,45	0,41	0,35	0,33	

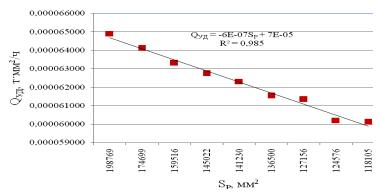


Рисунок 4. Зависимость производительности прессгранулятора от площади рабочей поверхности

рицы площадь рабочей поверхности уменьшается, соответственно уменьшается и коэффициент рабочей поверхности. При 14 часах работы матрицы коэффициент рабочей поверхности равен 0,57, а при 1000 часах работы матрицы коэффициент рабочей поверхности снизился до 0,33. Площадь рабочей поверхности уменьшилась на 41%. Определено, что при 1000 часах работы матрицы зенковка отсутствует полностью.

Для определения влияния уменьшения площади рабочей поверхности на производительность пресс-гранулятора и удельную энергоемкость процесса исследования проводились при выработке комбикорма КД-П-5, при температуре камере смесителя В гранулятора 80°С. Экспериментальные данные представлены в табл. 2. Анализируя табл. 2, видно, что с увеличением времени работы матрицы уменьшается коэффициент рабочей поверхности и производительность пресс-гранулятора

производительности прессгранулятора с 12,9 т/ч до 7,1 т/ч увеличивается удельная энергоемкость процесса гранулирования с 13,8 кВт'ч/т до 31,5 кВт'ч/т, что составляет 53,2 %. При этом коэффициент рабочей поверхности изменяется от 0,57 до 0,33.

Получена аналитическая зависимость производительности прессгранулятора от коэффициента рабочей поверхности Крп

$$Q_{\text{IP}} = 0.08 \cdot \text{K}_{\text{PII}}^2 - 1.5 \cdot \text{K}_{\text{PII}} + 13.9, (4)$$

где  $Q_{\Gamma P}$  – производительность пресс-гранулятора, т/ч;

КРП - коэффициент рабочей поверхности.

Уравнение регрессии (4) позволяет определить производительность пресс-гранулятора, зная

значение коэффициента рабочей поверхности, что дает возможность в процессе эксплуатации матрицы пресс-гранулятора контролировать потерю производительности прессгранулятора.

Была определена удельная производительность пресс-гранулятора на единицу площади поверхности матрицы. Получено, что с уменьшением площади рабочей поверхности удельная производительность уменьшается, график изменения представлен на рис. 4.

Уравнение регрессии удельной энергоемкости процесса гранулирования от коэффициента рабочей поверхности представлено на рис. 5.

На основании полученных данных по влиянию износа рабочей поверхности на про-

Таблица 2. Результаты исследований на матрице пресс-гранулятора «Матадор» при выработке комбикорма КД-П-5

Время				Площадь		
работы	КРП	Q <sub>ΓP</sub> ,	Руд,	рабочей	Q <sub>УД</sub> , т мм²/ч	
матрицы,	IVPII	т/ч	кВт·ч/т	поверхности	⊙уд, г ММ /Ч	
Ч				$S_P$ , $mm^2$		
14	0,57	12,9	13,8	198769	0,000064899	
170	0,5	11,2	14,5	174699	0,000064110	
245	0,45	10,1	14,7	159516	0,000063317	
461	0,41	9,1	16,6	145022	0,000062749	
560	0,39	8,8	17,5	141230	0,000062310	
620	0,37	8,4	19,1	136500	0,000061538	
710	0,36	7,8	21,4	127156	0,000061342	
811	0,35	7,5	24,3	124576	0,000060204	
1000	0,33	7,1	31,5	118105	0,000060116	



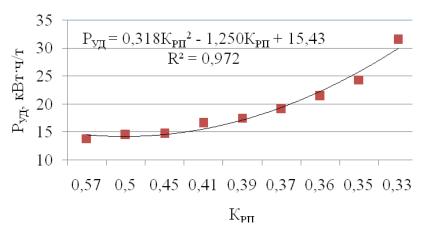


Рисунок 5. Зависимость удельной энергоемкости процесса гранулирования от коэффициента рабочей поверхности

изводительность пресс-гранулятора была получена аналитическая зависимость, объединяющая воедино все исследуемые параметры: производительность пресс-гранулятора, время работы матрицы и коэффициент рабочей поверхности. Удельная энергоемкость процесса гранулирования в зависимости от производительности пресс-гранулятора, времени работы матрицы и коэффициента рабочей поверхности определяется по формуле:

$$\begin{split} P_{y,\Pi} &= 170,488 + 5,90098 \cdot Q_{\Gamma P} - 0,00352 \cdot t - \\ &- 862,569 \cdot K_{P\Pi} - 0,299 \cdot Q_{\Gamma P}^2 - 0,00116 \cdot Q_{\Gamma P} \cdot t - \\ &- 2,625 \cdot Q_{\Gamma P} \cdot K_{P\Pi} + 0,000000518 \cdot t^2 + 0,0482 \cdot t \cdot K_{P\Pi} + \\ &+ 1047,721 \cdot K_{P\Pi}^2, \end{split} \tag{5}$$

где Руд – удельная энергоемкость, кВт ч/т;

 $Q_{\Gamma P}$  — производительность пресс-гранулятора, т/ч;

t – время работы матрицы, ч

 $K_{\text{P\Pi}}$  – коэффициент рабочей поверхности.

Зависимость удельной энергоемкости процесса гранулирования от коэффициента рабочей поверхности представлена на рис. 6.

На рис. 6 представлены две кривые, отражающие удельную энергоемкость процесса гранулирования,

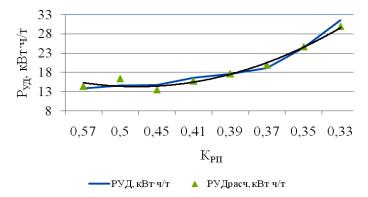


Рисунок 6. Зависимость удельной энергоемкости процесса гранулирования от коэффициента рабочей поверхности

рассчитанную по формуле (4) и определенную в процессе проведения эксперимента. Очевидно расхождение результатов, которое находится в пределах 5 %. На основании полученных результатов, представленных на рис. 6, можно рекомендовать эксплуатанию матрицы прессгранулятора «Матадор» до величины коэффициента рабочей поверхности равном 0,37, после этой величины происходит резкое возрастание удельной энергоемкости процесса гранулирования. В зависимости от свойств гранулируемого комбикорма,

время работы матрицы будет различным (для комбикормов с большим содержанием жиров и масел до 1000 часов).

#### Выводы

Установлено, что на производительность и удельную энергоемкость процесса гранулирования существенное влияние оказывает износ поверхности матрицы пресс-гранулятора.

Предложен коэффициент рабочей поверхности, оценивающий степень износа матрицы прессгранулятора. Чем выше значение коэффициента рабочей поверхности, тем выше производительность пресс-гранулятора и ниже удельная энергоемкость процесса гранулирования.

Предложена формула для расчета удельной энергоемкости процесса гранулирования, учитывающая степень износа поверхности матрицы. Уменьшение коэффициента рабочей поверхности с 0,57 до 0,33 приводит к уменьшению производительности прессгранулятора с 12,9 т/ч до 7,1 т/ч и увеличению удель-

ной энергоемкости процесса гранулирования с 13,8 кВт ч/т до 31,5 кВт ч/т, что составляет 53,2%.

#### ЛИТЕРАТУРА

- 1. Любимов, С.П. Пути совершенствования техники для гранулирования комбикормов/ С.П. Любимов, С.А. Штернина// ЦНИИТЭИ хлебопродуктов: сер. Комбикормовая промышленность. 1992. 16 с.
- 2. Соколов, А. Для уточнения параметров гранулирования/ А. Соколов, В. Бондарев, В. Полищук// Мукомольно-элеваторная и комбикормовая промышленность, 1986. № 7. С. 38-41.