

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ РЕСПУБЛИКИ БЕЛАРУСЬ
УО «ВИТЕБСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЙ
УНИВЕРСИТЕТ»

УДК 621.762

№ ГР 20042286

Инв. № _____



О Т Ч Е Т
О НАУЧНО-ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКОЙ РАБОТЕ
№ 2004-Г/Б-330

"Разработка теории и методики расчета конструктивных параметров формующих элементов шнекового оборудования для экструзии порошковых материалов"

(промежуточный)

Этап 1. Литературный обзор по теории экструдирования пластифицированных композиций. Разработка научно-технического задания

Этап 2. Литературный и патентный обзор особенностей конструкций и применения шнековых торцевых насадок для экструдирования пластифицированных композиций

Этап 3. Анализ поведения пластифицированной порошковой композиции в формующем инструменте экструдера с учетом формы и размеров шнековых торцевых насадок

Этап 4. Вывод зависимостей, связывающих реологические свойства пластифицированных порошков, технологические параметры экструзии и геометрию формующего инструмента с напряжениями сдвига и скоростью движения в каналах формующего инструмента

Научный руководитель,
зав. кафедрой МТВПО УО «ВГТУ», д.т.н., проф. *С.С. Клименков*

Начальник НИС УО «ВГТУ» *С.А. Беликов*
22.12.04

Витебск, 2004



СПИСОК ИСПОЛНИТЕЛЕЙ

Должность	Подпись	Фамилия	Содержание выполненной работы
Научный руководитель работы, г.н.с	 15.12.04	д.т.н., проф. Клименков С.С.	Постановка задачи. Распределение работ исполнителей. Общая оценка результатов
Н.с.	 15.12.04	Ст. преп. Голубев А.Н.	Литературный обзор и сравнительный анализ расчетных зависимостей
Н.с.	 15.12.04	Ст. преп. Ахтанин О.Н.	Литературный и патентный обзор экструзионного оборудования

Нормоконтролер



Матвеева Н.Н.

РЕФЕРАТ

Отчет 41 с., 15 рис., 35 ист.

ЭКСТРУЗИЯ, РЕОЛОГИЯ, ПЛАСТИФИЦИРОВАННЫЕ ПОРОШКОВЫЕ КОМПОЗИЦИИ, МЕТОДИКА РАСЧЕТА ФОРМУЮЩЕГО ИНСТРУМЕНТА

В настоящее время основной подход к конструированию и расчету формующего инструмента для экструзии заключается в проведении предварительного расчета характеристик инструмента на основании упрощенной реологической модели с последующей экспериментальной доводкой геометрических параметров. Конечная цель данных исследований – выравнивание профиля скоростей потока и напряжений сдвига в формообразующем инструменте при экструзии пластифицированных металлических порошков путем разработки средств воздействия на центральные и периферийные слои потока порошка, а также разработка теории и методики расчета конструктивных параметров формующего инструмента с учетом свойств экструдируемой композиции, формы и размеров торцевой части шнека.

В 2004 г. выполнен литературный обзор по теории экструдирования. Среди рассмотренных математических моделей и методик расчета можно выделить следующие: методика расчета производительности методом рабочей точки на основе реологических моделей ньютоновской и неニュтоновской жидкости; упрощенная методика расчета производительности экструдера, в которой вместо вязкости применяется объемный вес материала; теория экструдирования, построенная на применении к перерабатываемому материалу реологической модели, соответствующей телу Бингама-Шведова. Определено, что существующие теоретические исследования процесса экструзии, как правило, не учитывают геометрии и размеров торцевой части шнека и рассматривают только винтовую нарезку шнека и размеры формующей головки.

Выполнен литературный и патентный обзор оборудования для экструзии, включая основные типы экструдеров, шнеков и шнековых насадок. Составлена классификация экструдеров и шнеков по ряду основных классификационных признаков.

Выполнен анализ поведения пластифицированной порошковой композиции в формующем инструменте экструдера при наличии шнековых торцевых насадок. Получены зависимости, связывающие реологические свойства пластифицированных порошков, технологические параметры экструзии и геометрию инструмента с основными параметрами процесса экструзии.

ОГЛАВЛЕНИЕ

ВВЕДЕНИЕ	5
1. ЛИТЕРАТУРНЫЙ ОБЗОР ПО ТЕОРИИ ЭКСТРУДИРОВАНИЯ ПЛАСТИФИЦИРОВАННЫХ КОМПОЗИЦИЙ	7
1.1. Анализ реологических моделей, применяемых для изучения процесса экструзии расплавов полимеров.....	7
1.2. Применение реологических моделей для определения производительности экструзии методом рабочей точки	10
1.3. Упрощенная модель экструзии без учета реологических свойств материала.....	12
1.4. Применение реологических моделей для экструзии пластифицированных порошковых композиций	17
2. ЛИТЕРАТУРНЫЙ И ПАТЕНТНЫЙ ОБЗОР ОСОБЕННОСТЕЙ КОНСТРУКЦИЙ ОБОРУДОВАНИЯ	19
2.1. Одночервячные прессы	19
2.2. Двухчервячные прессы	23
2.3. Бесчервячные экструдеры.....	24
2.4. Прочие виды экструдеров	27
2.5. Особенности конструкций шнеков.....	30
3. АНАЛИЗ ПОВЕДЕНИЯ ПЛАСТИФИЦИРОВАННОЙ КОМПОЗИЦИИ В ФОРМУЮЩЕМ ИНСТРУМЕНТЕ И ВЫВОД ОСНОВНЫХ ЗАВИСИМОСТЕЙ	32
3.1. Сущность рассматриваемой модели.....	32
3.2. Основные расчетные формулы	34
3.2.1. Формула Э. Томсена	35
3.2.2. Формула В. Джонсона и Х. Кудо	35
3.2.3. Формула Г. Я. Гуна.....	35
3.2.4. Формула Б. Авитцера	36
3.2.5. Принятые обозначения	36
3.3. Сравнительная характеристика зависимостей	37
ЗАКЛЮЧЕНИЕ	39
ЛИТЕРАТУРА	40

ВВЕДЕНИЕ

Современное машиностроение характеризуется новыми требованиями к качеству оборудования, – снижение материоемкости и массы оборудования, повышение точности, новые конструкторские разработки предполагают использование при создании оборудования разнообразных, зачастую уникальных деталей и материалов. В тоже время, растущие мировые потребности в производстве материалов и конструкций с повышенными эксплуатационными характеристиками поставили задачу создания производительного оборудования с возможностью быстрой переналадки на выпуск новых видов продукции. Одной из технологий, удовлетворяющих таким требованиям, является технология экструзии пластифицированных порошковых композиций. Небольшие производственные расходы на весь цикл изготовления изделий из порошка в сочетании с возможностью придания им свойств, удовлетворяющих выдвигаемым практикой требованиям, выдвинули технологию экструзии порошков в разряд наиболее эффективных промышленных процессов.

При конструировании экструзионного оборудования большое внимание уделяют методикам расчета конструктивных элементов формующего инструмента [14-28]. Цель такого расчета – сохранение целостности экструдируемого изделия при его максимальной плотности. Разрушение изделия, либо появление критических дефектов связано с возможностью возникновения на выходе из матрицы сил, которые стремятся исказить профиль изделия. Величина этих сил зависит от профиля скорости потока порошка по периметру канала матрицы и связана со сдвиговыми деформациями и пульсацией напряжений в формующем инструменте. Пульсации напряжений периодически повторяются за каждый оборот шнека и вызывают неоднородность сдвиговых деформаций в направлении экструдирования. При недостаточной пластической прочности неоднородность деформаций может привести к развитию дефектов изделия.

В настоящее время основной подход к конструированию и расчету формующего инструмента экструзионных машин заключается в проведении предварительного расчета характеристик инструмента на основании упрощенной реологической модели, с последующей экспериментальной доводкой геометрических параметров инструмента на базе данных проведенных испытаний и показаний приборов контроля [30-35].

Как показали результаты предварительного изучения литературы по тематике исследования, модели, применяющиеся для описания процесса экструзии, малопригодны для корректного расчета конструктивных параметров формующего инструмента, т.к. не учитывают наличия пульсации напряжений

и буферной зоны между торцом шнека и матрицей, что приводит к образованию застойных зон и изменению кривой зависимости скорости потока от напряжений сдвига.

Конечная цель исследований – выравнивание профиля скоростей потока и напряжений сдвига в формообразующем инструменте при экструзии пластифицированных металлических порошков, путем разработки средств воздействия на центральные и периферийные слои потока порошка, а также разработка теории и методики расчета конструктивных параметров формующего инструмента с учетом свойств экструдируемой композиции. При этом предполагается, что построенная модель будет учитывать форму и размеры торцевой части шнека, за счет чего станет возможным оптимальный выбор сочетания геометрических размеров шнека и формующего инструмента с целью достижения стабилизации процесса экструзии и повышения качества изделий.

ЛИТЕРАТУРА

1. Швецов Г. А. Технология переработки пластических масс, 1988.
2. Завгородний В.К. Модернизация оборудования для изготовления изделий из пластмасс, 1963.
3. Завгородний В.К. Оборудование предприятий по переработке пластмасс, 1972.
4. Завгородний В.К. Механизация и автоматизация переработки пластических масс, 1970.
5. Белоусов Н. И. Кабели и провода, Т.III. – М.-Л. изд. Энергия, 1964.
6. Басов Н. И., Казанков Ю. В., Любартович В. А. Расчет и конструирование оборудования для производства и переработки полимерных материалов. – Москва: Химия, 1986.
7. Полтев М. К. Охрана труда в машиностроении. – Москва: Высшая школа, 1980.
8. Юдин Е. Я., Белов С. В. Охрана труда в машиностроении. – Москва: Машиностроение, 1983.
9. Мак-Келви Д. М. Переработка полимеров. – Москва, 1965.
10. Роман О. В. Теория и практика прессования металлических порошков. – В кн.: Современные проблемы порошковой металлургии. Киев: Навукова думка, 1970.
11. Бальшин М. Ю. Порошковая металлургия. – М.: Машгиз, 1948.
12. Бальшин М. Ю. Порошковое металловедение. – М.: Металлургиздат, 1948.
13. Меерсон Г. А. Порошковая металлургия. 1965, № 5.
14. Федорченко И. М., Андриевский Р. А. Основы порошковой металлургии. Киев: изд – во АН УССР, 1961.
15. Каташинский В. П., Виноградов В. А., Рухайло М. С. Исследование линий скольжения в сыпучей среде. – Порошковая металлургия, 1973, № 115.
16. Макаров Э. С. К вопросу формирования металлических порошков в условиях плоской деформации. – М.: Машиностроение, 1973, № 10.
17. Кунин Н. Ф., Юрченко Б. Д. Порошковая металлургия, 1965, № 2.
18. Дорофеев Ю. Г. Работа уплотнения пористых материалов при прессовании. - Порошковая металлургия, 1967, № 3.
19. Wintrberg F., Compacting techniges, Rev. univ. mines, 1972.
20. Varshavsky A., A note on powder copression equations. „Trans. Asme”, 1971.

21. Жданович Г. М. Современное состояние теории процессов формования. – Ленинград, 1975.
22. Самсонов Г. В., Приходько Л.И. Состояние и перспективы развития работ по технологии прессования порошков. – Киев, 1975.
23. Жданович Г. М. Теория прессования металлических порошков. – М., 1969.
24. Радомысельский И. Д. Порошковая металлургия, 1966.
25. Северденко В.П., Ложечников Е. Б. Прокатка ленты из металлических порошков. – Мн.: Наука и техника, 1964.
26. Меерсон Г. А. Вопросы порошковой металлургии. – Киев: изд – во АН УССР, 1955.
27. Степаненко А. В., Ложечников Е. В., Кулагин В. И., Бендиков А. Г. Устройство для экструдирования пластифицированных порошков. – Опубл. в Б. И., 1985.
28. Мартынова И. Ф., Штерн М. Б. Уравнение пластичности твердого тела, учитывающее истинные деформации материала основы. – Порошковая металлургия, 1978.
29. Дегтярев И. С., Колмогоров В. Л. Диссиляция мощности и кинематические соотношения на поверхности разрыва скоростей в сжимаемом жестко – пластическом материале. – Журнал прикладной механики и технической физики, 1972.
30. Ивлев Д. Д., Быковцев Г. И. Теория упрочняющегося пластического тела. – М.: Наука, 1971.
31. Штерн М. Б. Определяющие уравнения для уплотняющихся пластичных пористых тел. – Порошковая металлургия, 1981.
32. Штерн М. Б., Сердюк Г. Г., Максименко Л. А., Трухан Ю. В. Феноменологические теории прессования порошков. – Киев, Навукова думка, 1982.
33. Косторнов А. Г., Райченко А. И. Реологические исследования пластифицированной поршковой шихты в условиях сдвига. – Порошковая металлургия, 1966, № 5.
34. Витязь П. А., Клименков С. С., Алексеев И. С. Реологические свойства порошковых смесей. – ВТИЛП, 1984.
35. Самсонов Г. В.. Плющ Г. В., Орденко В. Б., Прядко Г. А. Исследование процесса мундштучного прессования порошковых твердых сплавов. - Порошковая металлургия, 1968.