



СОЮЗ СОВЕТСКИХ  
СОЦИАЛИСТИЧЕСКИХ  
РЕСПУБЛИК

(19) SU (11) 1409187 A1

СД 4 А 21 С 9/06

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР  
ПО ДЕЛАМ ИЗОБРЕТЕНИЙ И ОТКРЫТИЙ

## ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К АВТОРСКОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ

(21) 4015676/31-13

(22) 30.01.86

(46) 15.07.88. Бюл. № 26

(71) Московский технологический институт мясной и молочной промышленности

(72) В.В.Илюхин

(53) 664.65.05 (088.8)

(56) Пелев А.И. Технологическое оборудование предприятий мясной промышленности. - М.: Пищевая промышленность, 1971, с. 378.

Авторское свидетельство СССР  
№ 95710, кл. А 21 С 9/06, 1953.

(54) СПОСОБ ИЗГОТОВЛЕНИЯ ЗАМОРОЖЕННЫХ ПОЛУФАБРИКАТОВ ИЗДЕЛИЙ ИЗ ТЕСТА С НАЧИНКОЙ

(57) Изобретение относится к пищевой промышленности, преимущественно к мясной, и может быть использовано для получения замороженных полуфабрикатов. Цель изобретения - сохранение качества сырья и интенсификация процесса изготовления полуфабрикатов. Производят измельчение сырья для начинки в замороженном виде до порошкообразного состояния, смешивают его с рецептурными компонентами, а затем производят шприцевание начинки в тестовую оболочку при температуре сырья (-40) - (-15)°С. З ил.

SU  
1409187 A1

Изобретение относится к пищевой промышленности, преимущественно к мясной, и может быть использовано для получения замороженных полуфабрикатов.

Цель изобретения - сохранение качества сырья и интенсификация процесса изготовления полуфабрикатов.

Измельчение сырья и шприцевание его в оболочку в замороженном виде позволяет исключить размораживание сырья и сохранить его качество.

На фиг.1 изображена схема расположения оборудования, используемого при осуществлении способа; на фиг.2 - зависимость прочности сцепления частичек порошкообразного мясного сырья и его компонентов размером 1-0,5 мм от температуры; на фиг. 3 - зависимость прочности сцепления частичек порошкообразного мясного сырья и его компонентов от гранулометрического состава при стабилизации температуры на уровне (-18) - (-20)<sup>0</sup>С.

Сущность способа заключается в следующем.

Производят измельчение сырья в замороженном виде до порошкообразного состояния, смешивают сырье с рецептурными компонентами. Формующая головка вытесняет из сопла 1 овальную оболочку 2 из незамороженного теста, заполненную замороженной порошкообразной начинкой, подаваемой через фторопластовую трубку 3. Шприцевание в тестовую оболочку начинки производят при температуре сырья (-40) - (-15)<sup>0</sup>С.

Тестовая оболочка с начинкой укладывается на специальные лотки 4, которые подают эту оболочку под формующий безотходный штампующий барабан 5. Для предотвращения прилипания теста к штампам и лоткам последнее смазывают жиром. Для исключения конденсации влаги из окружающей среды на поверхности тестовой оболочки и для подсушки ее оболочку обдувают сухим холодным воздухом, нагнетаемым в раструб 6. Штампующий барабан приводится в действие лентой 7. Масса барабана достаточна для штамповки и склеивания теста. Один барабан штампует два ряда полуфабрикатов. На ленте может быть установлено несколько формующих головок и соответствующее им число барабанов.

После штамповки полуфабрикаты дополнитель но охлаждают и запораживают, обдувая поверхность их потоком охлажденного воздуха.

Экспериментально установлено, что рациональная температурная область процесса транспортировки и технологической обработки криоизмельченного порошкообразного мясного сырья должна быть не выше -15<sup>0</sup>С. При температуре -14<sup>0</sup>С происходит комкование сырья, что резко ухудшает как процесс межоперационной транспортировки, так и процесс интенсивного смешивания с ингредиентами (компонентами), что безусловно резко снижает качество продукта.

Как видно из фиг.2, с понижением температуры от -5<sup>0</sup>С до -20<sup>0</sup>С прочность сцепления частичек мышечной ткани уменьшается на 27%, жировой ткани - на 37%. Для хрящевой ткани характерно уменьшение прочности сцепления в интервале температур от -5<sup>0</sup>С до -7<sup>0</sup>С, что можно объяснить уменьшением влияния капиллярных сил взаимодействия частиц с понижением температуры. Дальнейшее увеличение прочности сцепления от -5<sup>0</sup>С до -18<sup>0</sup>С идет за счет увеличения числа контактов и цементирующего свойства образующихся при этом кристаллов льда. Уменьшение количества несвязанной влаги и увеличение твердости кристаллов льда ослабляют прочность сцепления частичек хрящевой ткани, увеличиваю подвижность порошкообразного сырья. Интегральные сыпучие свойства много компонентной смеси определяются в целом свойствами отдельных компонентов.

На фиг. 3 видно, что с увеличением размера частиц от 0,36 до 3,9 мм прочность сцепления частиц мясного сырья и его компонентов снижается, так как число контактов между частичками и прочность этих контактов уменьшается. Так, для мышечной ткани прочность сцепления частичек уменьшается на 19%.

Экспериментально установлено, что при температуре порошкообразного сырья ниже -40<sup>0</sup>С, начиная с -41<sup>0</sup>С, в процесс формирования продукта, например путем шприцевания в тестовую трубку замороженного фаршевого жгута, наблюдаются два неожиданных отрицательных эффекта: быстрое замораживание тестовой трубки ведет к обра-

зованию микро- и макротрещин в ней, что существенно снижает качество продукта, а также невозможность последующей штамповки тестовой трубы с целью придания ей заданной формы.

Визуально было установлено, что растрескивание тестовой оболочки наступает при температурном градиенте более  $40^{\circ}\text{C}$  на 1 мм толщины.

Процесс образования трещин в тестовой оболочке при совместном термическом и механическом воздействии на нее объясняется тем, что при замораживании происходит потеря пластических свойств тестовой оболочки. Механические свойства замороженного продукта подчиняются закону Гука, и по мере охлаждения каждый участок (слой) продукта по толщине начинает сокращаться на  $\Delta l_v = l_v \cdot \alpha_e \cdot \Delta t$ . Однако, принимая во внимание, что каждый слой связан с остальными, которым соответствует другое сокращение, вследствие неравенства их температур он сокращается только на длину  $\Delta l'_v$ , т.е. только частично, а избыток сокращения  $\Delta l_v - \Delta l'_v$  позволяет вычислить напряжение по известной формуле

$$\sigma = E \frac{\Delta l_v - \Delta l'_v}{l_v},$$

где  $E$  — модуль упругости;

$\alpha_e$  — коэффициент линейного расширения;

$l_v$  — начальный размер слоя.

Как только возникающее напряжение становится больше допускаемого напряжения [6], происходит растрескивание. Экспериментально установлено, что для тестовой оболочки напряжения, превышающие допускаемые, наступают при температурном градиенте  $\Delta t$  более  $40^{\circ}\text{C}$  в области субкриоскопических температур.

Пример 1. Берут 20 кг нежиленованной говядины и свинины, замороженных в блоках, в соотношении 1:1. Мясо измельчают на специальных криоизмельчителях, например, типа роторных молотковых дробилок до размеров менее 1 мм. Измельчение осуществляют таким образом, чтобы после измельчения был получен сыпучий порошкообразный продукт с температурой  $(-40) - (-30)^{\circ}\text{C}$ . Поскольку процесс дробления сопровождается интенсивным выделением тепла (практически вся энергия, подводимая

на процесс измельчения, переходит в тепловую) необходимо компенсировать это тепловыделение интенсивным теплоотводом. В связи с этим начальная температура сырья до замораживания составляла  $(-180) - (-190)^{\circ}\text{C}$ . Такое замораживание достигалось за счет использования жидкого азота (температура кипения которого при атмосферном давлении составляет  $-196^{\circ}\text{C}$ ).

После криоизмельчения порошкообразное сырье перемешивают с криоизмельченными специями и солью.

По окончании перемешивания готовую порошкообразную замороженную (в сыпучем состоянии) начинку — фарш направляют в промежуточный бункер-питатель, а оттуда, не допуская локальной оттайки, смерзания и склевивания, непрерывным потоком подают в формующую головку, температура начинки (фаршевого жгута) в геометрическом центре составляет  $-25^{\circ}\text{C}$ . При этом тесто для тестовой оболочки готовят по традиционной технологии и тоже подают в формующую головку при  $20^{\circ}\text{C}$ .

Формовку осуществляют на ленте при скорости движения 10 м/мин, что соответствует производительности около 400 кг/ч. Сформованный полуфабрикат замораживают в течение 3 мин, охлаждая потоком воздуха при  $-25^{\circ}\text{C}$ .

При этом температура тестовой оболочки достигает  $-10^{\circ}\text{C}$ , а сформированная начинка смерзается с тестовой оболочкой, обеспечивая сохранение формы в последующих процессах транспортирования, закалки, готовки и фасовки.

Пример 2. Порошкообразный замороженный фарш-начинку подготавливают по примеру 1. Однако замораживание исходного сырья осуществляют до  $(-40) - (-35)^{\circ}\text{C}$ . Для компенсации тепловыделения и исключения комкования сырья за счет локальной оттайки его осуществляют интенсивное охлаждение корпуса и зоны измельчения дробилки путем принудительной подачи газа-хладоносителя в зону измельчения.

Подготовленный таким образом фарш-начинку с помощью системы пневмотранспорта подают в формующую головку шприца. При этом температура порошкообразного сырья и шприцуемого фаршевого жгута в геометрическом

центре составляет  $-15^{\circ}\text{C}$ , а температура тестовой оболочки  $20^{\circ}\text{C}$ .

Формовку осуществляют на ленте при скорости движения 8 м/мин, что соответствует производительности 320 кг/ч.

Сформованный полуфабрикат замораживают в течение 6 мин, охлаждая потоком воздуха при  $-25^{\circ}\text{C}$ . При этом температура тестовой оболочки достигает  $-10^{\circ}\text{C}$ .

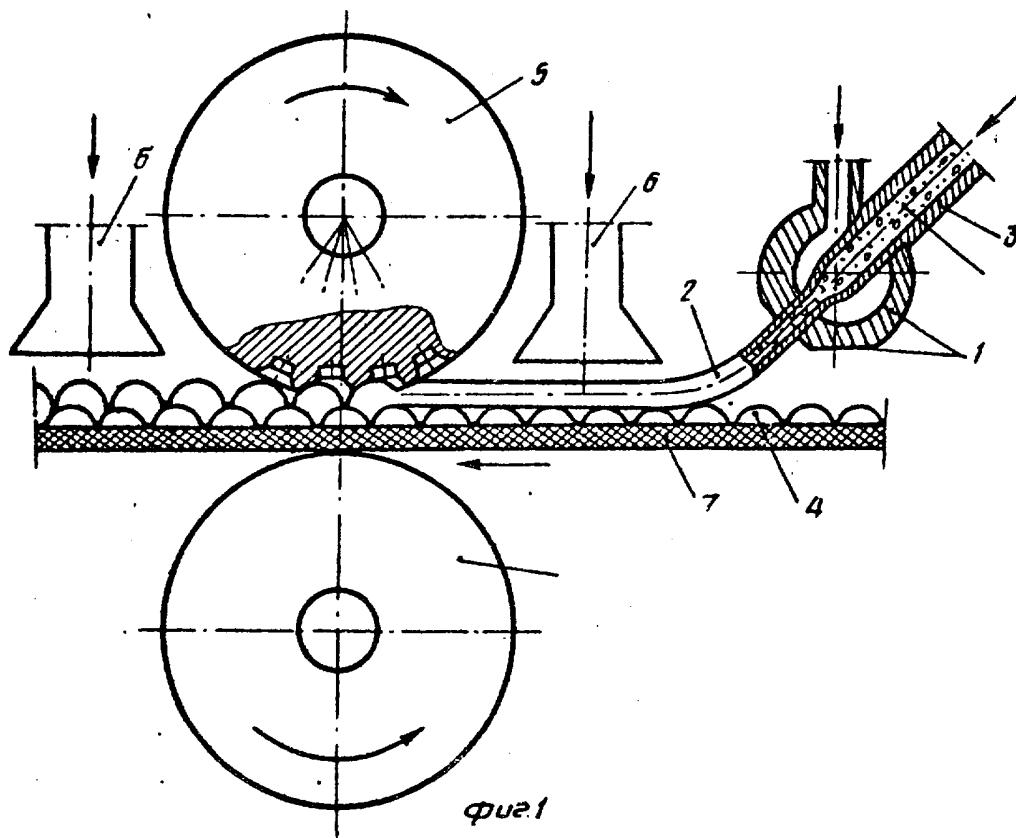
#### Ф о р м у л а и з о б р е т е н и я

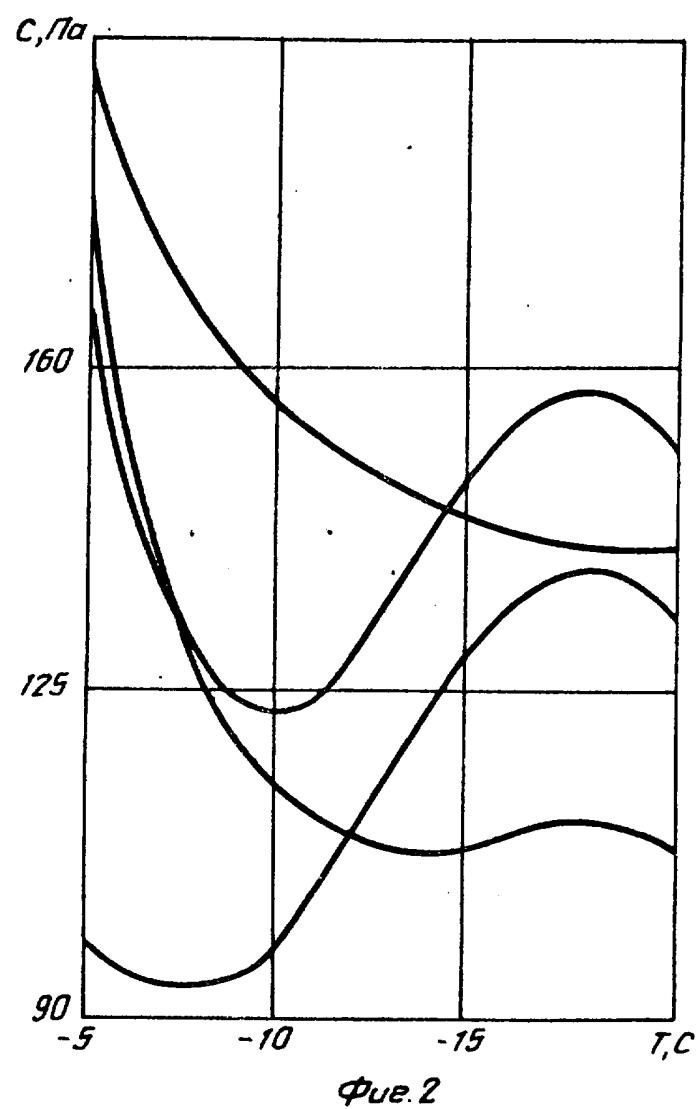
Способ изготовления замороженных полуфабрикатов изделий из теста с

5 начинкой, преимущественно пельменей, включающий измельчение сырья для начинки, смешивание его с рецептурными компонентами, шприцевание в тестовую оболочку, штамповку и замораживание полуфабриката, отличающейся тем, что, с целью сохранения качества сырья и интенсификации процесса изготовления полуфабрикатов, сырье подвергают измельчению в замороженном виде до порошкообразного состояния, а шприцевание в тестовую оболочку производят при температуре сырья  $(-40) - (-15)^{\circ}\text{C}$ .

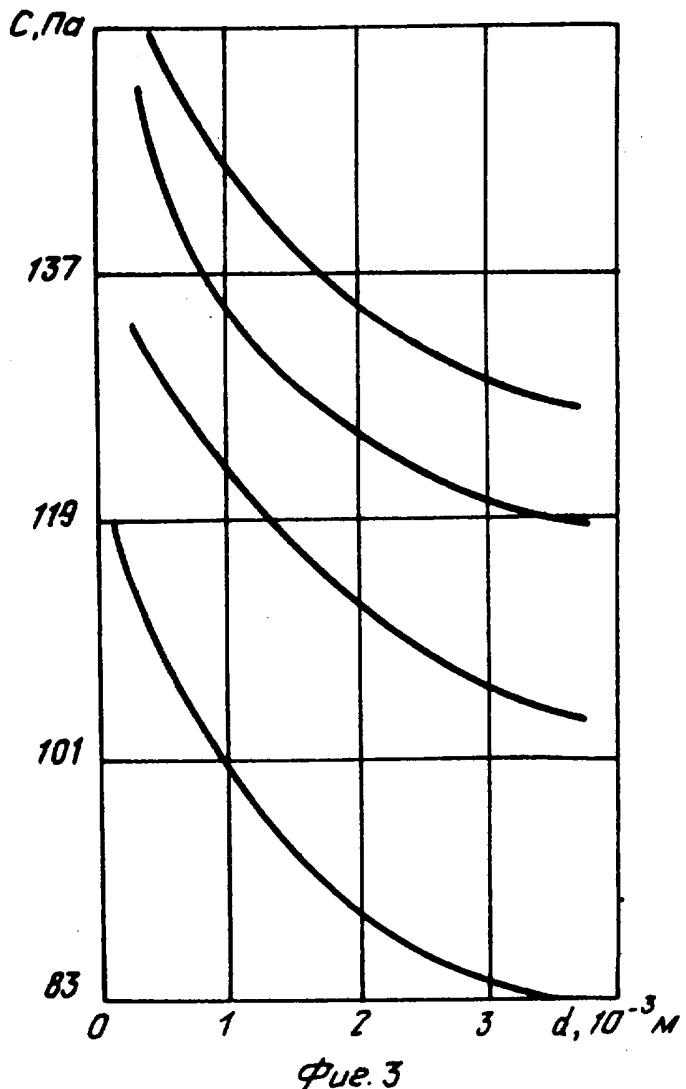
10

15





Фиг. 2



фиг. 3

Редактор Н.Швыдкая

Составитель Е.Бокова

Корректор М.Максимишинец

Заказ 3410/3

Тираж 361  
Подписьное  
ВНИИПТИ Государственного комитета СССР  
по делам изобретений и открытий  
113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., д. 4/5

Производственно-полиграфическое предприятие, г. Ужгород, ул. Проектная, 4