

Diseño y montaje de una planta piloto para la extracción de Quitina y proteínas

D. Escorcía, D. Hernández, M. Sánchez y M. Benavente*

Facultad de Ingeniería Química, Universidad Nacional de Ingeniería (UNI)
PO Box 5595, Managua, Nicaragua
E-mail: bena@kth.se

(Recibido/received: 11-Septiembre-2009; aceptado/accepted: 22-Diciembre-2009)

RESUMEN

El proyecto se basó en el diseño y montaje de una planta piloto para la extracción química de Quitina y proteínas a partir de desechos de crustáceos (camarón y langostino). Se determinó el contenido de humedad del material y las condiciones experimentales óptimas de volumen y concentración de los reactivos involucrados en el proceso. Además, se realizó un análisis técnico y económico del mismo. Los resultados mostraron que la materia prima tiene un alto contenido de humedad entre 68-80% y que las condiciones experimentales para la obtención de Quitina dependen fuertemente de las características del material. Bajo estas condiciones se obtuvo una recuperación mayor del 98% para el caso de caparazón de camarón y de aproximadamente un 58% en el caso del langostino. Por otro lado, para la extracción de proteínas se encontró que la mayor producción ocurre a pH 4.0 y con soluciones provenientes del proceso de desproteización, sin trituración previa de la materia prima. El estudio técnico proporcionó información básica sobre los costos e inversión del proceso operativo, datos sobre las instalaciones y los equipos asociados al proceso productivo. El análisis económico mostró que se debe tener una inversión inicial de US \$ 10,520.94 para el montaje de la planta piloto y de US \$ 4,852.58 para gastos de transporte y operación por seis meses.

Palabras claves: caparazón de camarón; langostino; método químico; planta piloto; proteínas, quitina.

ABSTRACT

The aim of this project was the design and set up of a pilot plant for chitin and proteins chemical recovery from shrimp shells and squat lobsters. The moisture content of the material and optimal experimental conditions of volume and concentration of the process reagents were determined. Additionally, a technical and economical analysis of production process was performed. The results showed that the raw material has high moisture content, between 68-80% wet basis, and the experimental conditions for chitin extraction depend strongly on the material characteristics. Under these conditions, recuperation of 98% for shrimp shells and approximately of 58% for squad lobster was obtained. On the other hand, the proteins recovery showed that the largest production occurs at pH 4.0 and using solutions from deproteinization step without grinding of raw material. The technical study provided basic information about set up costs and operating process investment, and data about facilities and equipments related to productive process. The assessment revealed that an initial investment of US \$ 10,520.94 for pilot plant set up and US \$ 4,852.58 for transport and operating costs for six months must be done.

Keywords: chemical method; chitin; pilot plant; proteins; shrimp shell; squat lobster.

* Autor para la correspondencia

INTRODUCCIÓN

Actualmente, la producción de camarones y langostinos en Nicaragua se ha incrementado notablemente hasta ocupar el segundo lugar entre los principales rubros de exportación del país. Sin embargo, se estima que esta industria genera mensualmente aproximadamente 300 toneladas de desechos sólidos (caparazón de crustáceos entre otros). Estos desechos cuando son depositados sin ningún tratamiento previo, se deterioran rápidamente debido a la acción de los microorganismos provocando un efecto negativo en el medio ambiente y en la salud de los pobladores.

De acuerdo a Gerente et al. (2007) el caparazón de los crustáceos contiene una significativa cantidad de sales de calcio, el polímero Quitina (15 – 25%w/w) y proteínas, por lo que estos desechos constituyen, por sí mismos, una fuente de productos valiosos de interés comercial y de investigación, los cuales pueden ser aprovechados para diversos usos y aplicaciones. Uno de los principales usos de la Quitina es su utilización como materia prima para la obtención de Quitosano (ver figura 1) y Glucosamina. El Quitosano es un polisacárido nitrogenado que presenta las características de ser biodegradable, biológicamente renovable, biocompatible, no-tóxico y biofuncional (Malafaya et al., 2007).

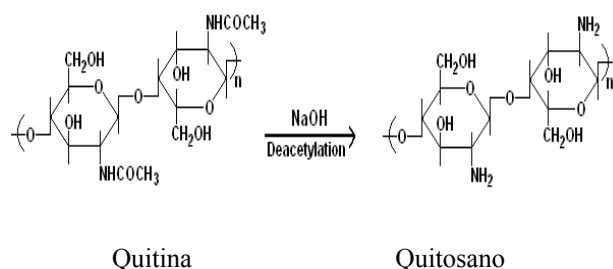


Fig.1 Esquema de obtención de Quitosano por desacetilación química de la Quitina.

Dentro de las aplicaciones de la Quitina y el Quitosano se encuentran las siguientes (Agulló et al., 2004): se utilizan como agentes espesantes en alimentos para consumo humano, como estabilizante, espumante, ligante, emulsificante, quelante, humectante, como ayudante en la fabricación y texturización de proteínas solubles, como coadyuvante en la extensión de la vida de anaquel de encurtidos y como material de empaque biodegradable. Así también, se ocupa en la remoción de materia orgánica y metales pesados de aguas residuales y aguas naturales. Por otro lado, la Glucosamina es utilizada en el tratamiento del agua como clarificante y en el tratamiento de las osteoartritis, las proteínas o

hidrolizados proteicos son muy importantes en la nutrición acuícola y la astaxantina es un pigmento usado en el alimento de cultivos de salmones, truchas y tilapias, a fin de que éstos adquieran un color rojizo.

Uno de los métodos más utilizados a nivel mundial para la extracción de Quitina de los desechos de crustáceos es el tratamiento químico con bases y ácidos fuertes. Este procedimiento involucra la desproteización del material con hidróxido de sodio o de potasio, la desmineralización o eliminación de las sales minerales con ácido clorhídrico o ácido sulfúrico y la despigmentación o blanqueo por medio de agentes oxidantes tales como el permanganato de potasio o hipoclorito de sodio.

En la actualidad, en el Laboratorio de Ingeniería de Procesos de la Facultad de Ingeniería Química (FIQ), la Quitina se ha obtenido a partir de caparazón de camarón, a nivel de laboratorio, con un rendimiento en peso (base seca) del 24.5%, con el propósito de producir Quitosano. Este biopolímero se ha utilizado extensivamente en trabajos de investigación como material adsorbente en la remoción de materia orgánica y metales pesados de aguas naturales y aguas residuales industriales.

Con la elaboración de este proyecto se pretendió sentar las bases para el montaje de una planta piloto con la capacidad de procesar 50kg de caparazón de crustáceos por lote, para extraer Quitina con un rendimiento del 24.5% en base seca y proteínas. El resultado de este trabajo estableció la posibilidad de diseñar y construir una planta de producción de Quitina a nivel industrial por parte de la empresa Acuaris Internacional, ya que ésta produce un promedio de 12 contenedores de desechos de langostinos, equivalentes a 450,000 lbs mensuales (Arana, 2008).

METODOLOGÍA

Material

a) Caparazón de Crustáceos

Se trabajó con caparazón de camarón suministrado por la Empresa CAMANICA y con langostino, suministrado por Acuaris Internacional. Este material se seleccionó en tres grupos: (1) cabeza, (2) cola y (3) una mezcla de cabeza y cola (50/50).

b) Reactivos

Estos incluyen hidróxido de sodio al 50% (NaOH), ácido clorhídrico 12N (HCl) e hipoclorito de sodio al 12% (NaClO). Estos reactivos fueron adquiridos en grado comercial.

Método

a) Contenido de Humedad (%H)

10g de materia prima, contenidos en una cápsula de porcelana, se introdujeron en un horno a 100 °C por 3 horas. Posteriormente, la muestra se dejó enfriar y se pesó. El %H se calculó con base en la siguiente ecuación:

$$\%H = \frac{\text{masa seca (g)}}{\text{masa húmeda (g)}} \times 100 \quad (1)$$

b) Proceso de Extracción de Quitina

La extracción de Quitina a partir de los desechos de crustáceos involucró los siguientes procedimientos: lavado, pesado y trituración del material, desproteínización con NaOH al 10%, desmineralización con HCl 1.8N, blanqueo con NaClO al 0.38%, filtración,

secado a 60°C y pesado. Para determinar el porcentaje de recuperación (%R) en cada una de las etapas, se utilizó la siguiente ecuación:

$$\%R = \frac{\text{Masa de Producto (g)}}{\text{Materia Prima inicial (g)}} \times 100 \quad (2)$$

c) Estudio para optimizar la cantidad de reactivos

Para llevar a cabo este estudio, se realizaron experimentos a escalas de laboratorio. El volumen y concentración de los reactivos utilizados se varió en cada una de las principales etapas (desproteínización, desmineralización y blanqueo). La descripción de las condiciones experimentales y las variables consideradas para cada tipo de material se muestra en la Tabla 1.

d) Recuperación de proteínas

Para la recuperación de proteínas se trabajó con las soluciones provenientes de la etapa de desproteínización. Para ello, la solución fue tratada con HCl conc. hasta alcanzar la precipitación, en el punto isoeléctrico, a un pH entre 3.5 – 4.5 . Posteriormente la mezcla fue filtrada, secada y almacenada.

Tabla 1 Condiciones experimentales para cada tipo de crustáceo

Caparazón de camarón		No. Variables Experimentales				
Reactivos	Volumen de reactivo por kg de Materia Prima (L)					
	I	II	III			
NaOH 10%	5	4	3			
HCl 1.8N	4	3	2			
NaClO 0.38%	4	3	8			
Cabeza de Langostino		No. Variables Experimentales				
Reactivos	I	II	III	IV	V	
	NaOH 10%	5	4	3	4	4
HCl 1.8N	4	3	2	3	4*	
NaClO 0.38%	4	3	8	12	12*	
Cola		No. Variables Experimentales			Cabeza + Cola	
Reactivos	I	II	III	I		
	NaOH 10%	3	4	4	4	
HCl 1.8N	2	3	4*	4*		
NaClO 0.38%	8	12	12*	12*		

* Se utilizó HCl 3.6N y NaClO al 0.76%

e) Propuesta técnica de diseño

Para elaborar la propuesta, fue imprescindible dimensionar el tamaño de los equipos. Para ello, se tomó como base el procesamiento de 50kg de desechos de crustáceos, tal y como vienen de la planta procesadora. Dentro del análisis se consideró lo siguiente:

- Optimización de la cantidad de los reactivos y % recuperación en cada una de las etapas.
- Balance de masa del proceso.
- Dimensionamiento de los equipos para procesar 50kg de material en sistema Batch.
- Propuesta técnica de diseño de la planta piloto.
- Macro y micro localización de la planta piloto.
- Análisis económico para el montaje y operación de la planta piloto.

RESULTADOS Y DISCUSION

Contenido de Humedad (%H)

El promedio de los resultados del %H para cada tipo de material se presenta en la Tabla 2. En el caso del langostino, las pruebas se realizaron sin trituración (S/T) y con trituración (C/T) del material.

Tabla 2 %H de desechos de crustáceos

Descripción	%H
Caparazón de camarón	76.7
Cola de langostino (S/T)	79.8
Cola de langostino (C/T)	76.2
Cabeza de langostino (S/T)	70.4
Cabeza de langostino (C/T)	68.0
Cola+cabeza/langostino (S/T)	75.1
Cola+cabeza/langostino (C/T)	72.1

Los resultados muestran que el material viene de la planta procesadora con un alto contenido de humedad (68 – 80%), correspondiendo entre 20 – 32% a materia seca, aproximadamente.

Extracción de Quitina a partir de Caparazón de camarón

En la figura 2 se presenta gráficamente el promedio de los resultados de la extracción de Quitina, con trituración y sin trituración del material.

Al llevar a cabo la extracción de Quitina con trituración de la materia prima, se observó que bajo las condiciones experimentales de la variable I se obtuvo una baja recuperación; además, que la Quitina producida no presentaba el color blanco característico sino que adquiría una coloración blanco hueso. Mientras que con las condiciones de la variable II, aunque se obtuvo un producto de mejor calidad, el %Quitina producida fue más bajo. Por otro lado, aunque con las condiciones experimentales de la variable III se obtuvo un porcentaje de Quitina mayor (25.4%), se observó que el producto presentaba mucha pigmentación. Este resultado indica que la cantidad de NaOH 10% utilizado no fue suficiente para que hubiera una buena desproteínización.

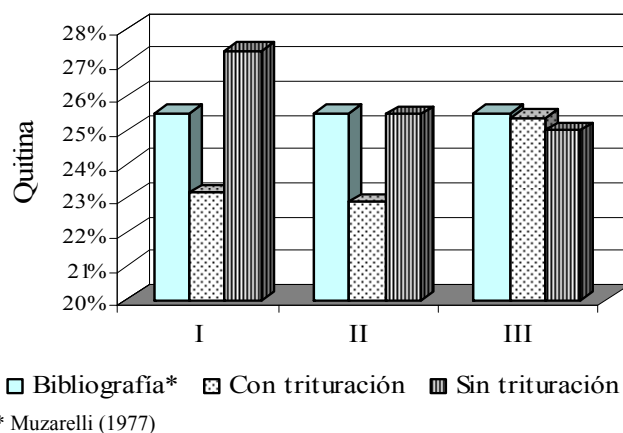


Fig. 2 Comparación del % Quitina producida a nivel de laboratorio, con trituración y sin trituración del caparazón de camarón, con referencia bibliográfica.

Cuando la extracción de la Quitina se realizó sin trituración del material se observó que bajo las condiciones de la variable I, el producto tenía un color blanco hueso y tenía pigmentación en algunos puntos. El %Quitina obtenido fue mayor que el dado en la literatura, lo que puede indicar que el producto obtenido podía tener contaminación por exceso del hidróxido.

Durante los experimentos bajo las condiciones de las variables II y III, se consideró incrementar el período de agitación en la etapa de desproteínización a 2 horas, para garantizar la separación de las proteínas del sólido; así también, se aumentó el volumen de NaClO de 3 a 8 lb/kg para eliminar la pigmentación del producto final. Bajo estas condiciones, se observaron mejores resultados ya que la Quitina producida tenía un color blanco homogéneo (sin pigmentos).

De acuerdo a los resultados, se considera que las condiciones óptimas para producir Quitina a partir de caparazón de camarón sin trituración previa del material, serían: 3 lts de NaOH al 10%/kg, 2 lts de HCl 1.8 N/kg y 8 lts de NaClO al 0.38%/kg; con un tiempo de agitación de 2 horas en el período de desproteínización. Bajo estas condiciones, se puede obtener un % Recuperación mayor que el 98%.

Extracción de Quitina a partir de cabeza de langostino

La figura 3 muestra gráficamente los resultados de la extracción de Quitina, con trituración y sin trituración del material. Se puede observar que en casi todos los casos (excepto para la variable II) el mayor %Quitina se obtiene cuando se trabaja con el material sin triturar.

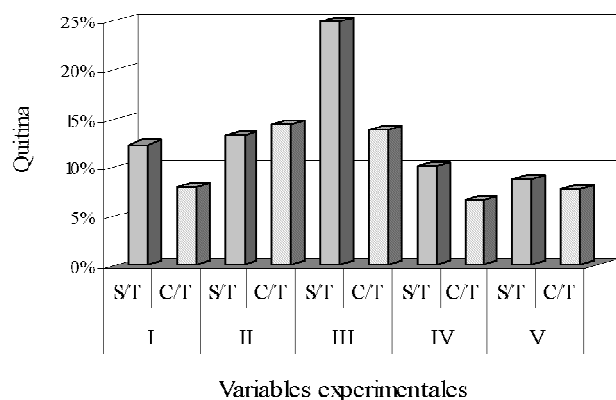


Fig. 3 %Quitina producida a partir de cabeza de langostino, sin trituración y con trituración del material.

Con las condiciones experimentales de la variable I no se observó buena apariencia del material después de la desproteínización ya que se notaron pequeños residuos cárnicos. Después del período de desmineralización, la textura del producto era un poco dura lo que indicaba que éste todavía contenía sales de calcio. Durante el blanqueo no se observó una buena despigmentación del material (ver figura 4a).

Bajo las condiciones experimentales de la variable II y III se incrementó el tiempo de agitación en la etapa de desproteínización a 1.5 y 2 horas, respectivamente; observándose que el producto presentaba una buena apariencia y no contenía restos de residuos cárnicos. Sin embargo, después del período desmineralización, la textura del material todavía se mantenía dura y durante el blanqueo no se observó buena despigmentación del material.

Tomando en cuenta los resultados anteriormente obtenidos, para los siguientes experimentos se consideró

incrementar la relación de volumen de cada reactivo en cada etapa (ver tabla 1).



(a)



(b)

Fig. 4 Quitina extraída de cabeza de langostino con trituración del material, (a) con las condiciones de la variable I y (b) con las condiciones de la variable V.

Con las condiciones experimentales de la variable IV y un tiempo de agitación de 2 horas en la etapa de desproteínización, se observó que la textura del material mostraba cierto grado de dureza y no había buena despigmentación del producto final. Considerando estos resultados, se varió la concentración de HCl, así como el volumen y la concentración del NaClO para las próximas pruebas. Con las condiciones experimentales de la variable V y un período de agitación de 2 horas en la desproteínización, se observó que el material mostró una mejor apariencia: la textura era suave, blanca y sin pigmentos (ver figura 4b).

Extracción de Quitina a partir de cola y cola/cabeza de Langostino

La figura 5 refleja los resultados obtenidos sin trituración y con trituración de la materia prima, observándose que en todos los casos el mayor %Quitina se alcanza cuando el material no es triturado durante el proceso.

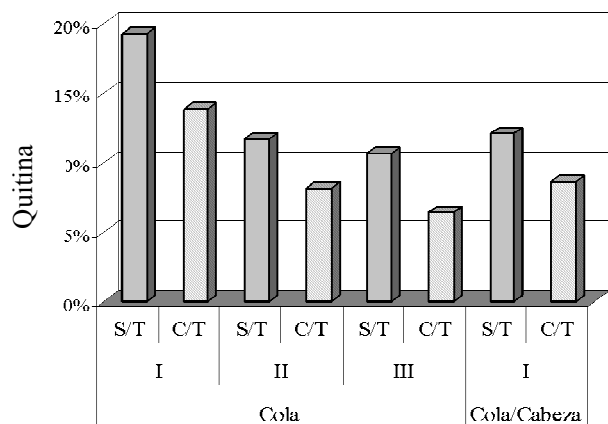


Fig. 5 %Quitina producida a partir de cola y cola/cabeza de langostino, sin trituración y con trituración del material.

Cuando se trabajó con cola de langostino se observó que bajo las condiciones experimentales de la variable I y II, no hubo una buena apariencia del material ya que su textura no era suave y todavía mostraba residuos de pigmentos. Por otro lado, con las condiciones experimentales de la variable III: se observó una mejor apariencia del material después de la etapa de desproteínización. Posteriormente a la etapa de desmineralización, el producto presentaba una textura suave y después del blanqueo, la despigmentación del material ocurrió en su totalidad.

Habiendo realizado la optimización de reactivos para cola y cabeza de langostino, se utilizaron estas mismas condiciones de trabajo para llevar a cabo los experimentos con una mezcla de cabeza y cola de langostino (50/50). Como se puede observar en la figura 5, se obtuvo un %Quitina del 12% y el material producido presentaba una textura suave, blanca y sin pigmentos.

Considerando los resultados, se puede indicar que las condiciones óptimas para producir Quitina a partir de langostino son: 4L de NaOH al 10%, 4L de HCl 3.6N y

12L de NaClO al 0.76% por kg de material que entra a cada etapa.

Recuperación de proteínas

La recuperación de proteínas se llevó a cabo con las soluciones provenientes de la etapa de desproteínización del caparazón de camarón. Los resultados se muestran en la Tabla 3. Estos datos revelan que hay mayor precipitación de las proteínas a pH de 4.0 (mayor volumen de HCl conc.) y que se obtiene mayor cantidad de producto a partir de soluciones provenientes de la desproteínización de crustáceos sin triturar.

Tabla 3. Resultados de la recuperación de proteínas

Descripción	100 mL Residuo de Desproteínización			
	C/T		S/T	
pH	4.0	4.5	4.	4.5
Vol. mL (HCL conc)	30.3	29.8	32.	31.8
Proteína (g)	2.3	2.1	2.	2.0

Propuesta técnica de la planta piloto

Para la propuesta técnica se tomó como base el procesamiento diario de 50kg de desechos de crustáceos, las condiciones óptimas de las variables experimentales para el procesamiento de desechos de crustáceos (Tabla 4) y el %Recuperación en cada una de las etapas del proceso (Tabla 5).

Tabla 4. Condiciones Experimentales para el proceso de desecho de crustáceos sin trituración de la materia prima

Etapa	Caparazón camarón	Langostino
Desproteínización (Agitación × 2h)	3L/kg de NaOH 10%	4L/kg de NaOH 10%
Desmineralización (Contacto × 12h)	2L/kg de HCl 1.8N	4L/kg de HC 3.6N
Blanqueo (Agitación × ½h)	8L/kg de NaClO 0.38%	12L/kg de NaClO 0.76%

Balance de Masa

El propósito de realizar los balances de masa para cada tipo de material (desechos de crustáceos) fue para determinar:

- el consumo de reactivo en cada una de las etapas para cada tipo de material,
- el mayor volumen de reactivo que se debe preparar en cada tanque,
- el tamaño de los tanques que almacenarán los reactivos y,
- el tamaño del equipo (tanque reactor) donde se llevará a cabo el procesamiento de la materia prima.

En la tabla 5 se presenta el porcentaje de recuperación en cada etapa, el cual fue utilizado para realizar el balance de masa; así también, muestra el gasto de

reactivo (en litros) en cada etapa, de acuerdo a los resultados obtenidos. La figura 6 muestra el balance de masa para el procesamiento de extracción de Quitina, a partir de cada tipo de material

Los resultados muestran que el mayor consumo de hidróxido de sodio es de 200L en la etapa de desproteínización, de 92L de ácido clorhídrico en la etapa de desmineralización y de 107L de hipoclorito de sodio en la etapa de blanqueo.

Escalamiento de los equipos

A continuación se detallan los equipos mayores y menores que forman parte del proceso productivo y del sistema de tratamiento de efluentes.

Tabla 5. % Recuperación de producto y volumen de reactivo gastado en cada una de las etapas durante el procesamiento de Quitina a partir de desechos de crustáceos

Etapa	Caparazón de camarón		Cabeza de langostino		Cola de langostino		Cabeza + cola de langostino	
	%R	Vol. (L)	%R	Vol. (L)	%R	Vol. (L)	%R	Vol. (L)
Desproteínización	45.8	150	46.0	200	26.0	200	42.3	200
Desmineralización	26.2	46	17.8	92	12.8	52	15.4	85
Blanqueo	22.9	105	11.5	107	10.7	77	12.2	93
Quitina	5.8	—	2.6	—	2.1	—	3.0	—
Quitina (en base seca)	25.0	—	8.8	—	10.7	—	12.1	—

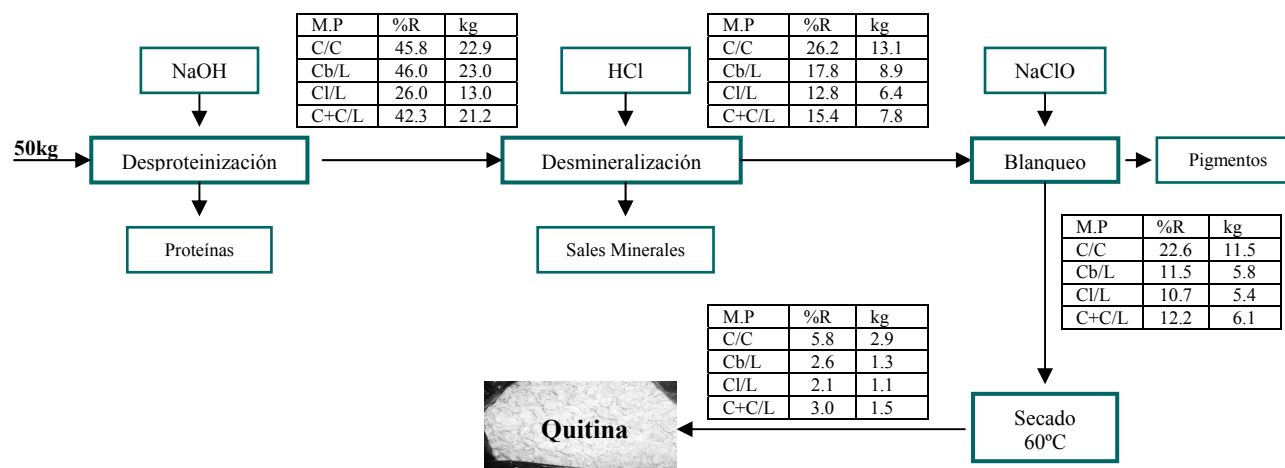


Fig. 6 Balance de masa para la producción de Quitina a partir de desechos de caparazón de camarón (C/C), cabeza de langostino (Cb/L), cola de langostino (Cl/L), cabeza + cola de langostino (C+C/L), sin trituración previa de la materia prima.

a) Tanque Reactor

A nivel de planta piloto, se consideró que la extracción de Quitina se llevaría a cabo en un sistema por lote en un tanque reactor, transformándolo en sucesivas operaciones hasta obtener el producto final. Según cálculos realizados, el tanque debe tener un volumen mínimo de 334 lts, considerando el suficiente espacio para permitir la agitación de la mezcla sin que haya rebalse. De acuerdo al proceso y los reactivos que se utilizan se puede considerar un tanque reactor de acero inoxidable o de plástico. Por los costos se planteó utilizar un tanque de 450 lts y acondicionarlo de tal forma que sirva a los propósitos mencionados.

Para evitar el problema de la separación sólido/líquido, se diseñó una canasta de acero inoxidable que contenga el material y se sumerja en la solución dentro del tanque reactor. El volumen de la canasta debe ser mayor que el volumen que ocupa 50kg de material (aproximadamente 100L). Además, el tanque reactor debe contemplar la incorporación de un agitador de paleta para llevar a cabo la mezcla del sistema durante la etapa de desproteínización y la etapa de blanqueo. Debe estar montado en una estructura de acero para darle resistencia y estabilidad, principalmente durante el proceso de agitación.

La figura 7a muestra el tanque reactor equipado con una canasta de acero inoxidable y un agitador de paleta. Los volúmenes totales del tanque de reactor y de la canasta son de 428L y 167.3L, respectivamente, los cuales son mayores que los volúmenes anteriormente señalados.

b) Tanque de recuperación de proteínas

Con el propósito de extraer las proteínas de la solución que proviene del proceso de desproteínización, se usó un tanque de plástico de 450L, provisto de un agitador de paletas (ver figura 7b). El tanque esta montado en una estructura de acero para darle resistencia y estabilidad.

c) Tanques de almacenamiento de reactivos

Para el almacenamiento y preparación de los reactivos (NaOH, HCl y NaClO) se necesitaron tres tanques. De acuerdo al balance de masa (ver tabla 5), la mayor cantidad de reactivo a preparar, para una masa inicial de 50kg material es de 200L. Por lo que se planteó la adquisición de tanques de plástico de 250L con dimensiones de 70×82cm.



(a)



(b)

Fig. 7 (a) Tanque reactor de 450L para el procesamiento de desechos de crustáceos y (b) Tanque para precipitación de proteínas.

d) Tanque de Almacenamiento de Agua

Por problemas de flujo y escasez de agua potable, se planteó la necesidad de incorporar un tanque de 750L para el almacenamiento del agua, provisto de una bomba eléctrica para el transporte del líquido a los tanques de preparación de reactivos y el lavado del material.

e) Tanque de tratamiento de desechos líquidos

Éste servirá para el almacenamiento de efluentes líquidos que provienen de las etapas de desmineralización y blanqueo, con el propósito de tratar por neutralización estos efluentes antes de ser desechados al drenaje.

f) Otros materiales y suministros

Otros equipos menores necesarios para el procesamiento en la planta piloto fueron: balanza de 0–100kg, freezer de 186L y un horno de 350°C.

Además, se consideró la estructura de la planta (ver figura 8), el sistema eléctrico, que incluye cable eléctrico, paneles y breakers; y otros materiales para el sistema de tuberías, tales como bombas de 0.5 hp, tubos PVC, tubos T, codos, válvulas, bridas, etc.



Fig.8 Estructura de la planta piloto

Macro y Micro localización de la Planta Piloto

Geográficamente, la planta piloto se ubicó en el Laboratorio de Operaciones Unitarias de la Facultad de Ingeniería Química, UNI. Este edificio está ubicado en el costado noroeste de la UNI, contiguo al Instituto de Estudios Superiores (IES), en Managua.

Para seleccionar un lugar específico en el edificio se consideraron las características del lugar y el acceso a

servicios generales. Por ello, se planteó la microlocalización de la planta en el costado noroeste del edificio con un área de 44.2 m². En la estructura de la planta (ver figura 8) se puede observar que en la parte superior se ubican los tanques de almacenamiento de reactivos, para que éstos drenen por gravedad al tanque reactor, el cual está ubicado en la planta baja.

Análisis económico

El estudio técnico del proyecto proporcionó información básica sobre los costos e inversión del proceso operativo y costos de todos los componentes, datos sobre las instalaciones y los equipos que están asociados al proceso productivo.

a) Costos de las Instalaciones y Equipos

En la tabla 6. se muestra un resumen de los costos de los materiales y accesorios, sistema eléctrico, equipos mayores y menores, montaje de estructura y mano de obra para el montaje de la planta piloto.

Tabla 6. Costos para el Montaje de la Planta Piloto

Descripción	P/Total (C\$)	P/Total (US\$)
Materiales y Accesorios	14,999.10	728.11
Sistema eléctrico	8,471.01	411.21
Tanques	81,133.80	3,938.53
Estructura de la planta	97,627.45	4,739.20
Mano de obra	14,500.00	703.89
Total	216,731.36	10,520.9

* Cambio al 27 de agosto del 2009: C\$20.60/US\$1.00

De acuerdo a la tabla anterior, se necesita invertir C\$ 216,731.36 (US\$ 10,520.94) para el montaje de la planta a nivel piloto.

b) Costos de reactivos y transporte

Para operar la planta, se calculó el monto requerido para el procesamiento de la Quitina por 6 meses (27 semanas). Esto involucra: transporte del material desde la planta procesadora y gastos de reactivos concentrados (NaOH 50%, HCl 12N y NaClO 12%). Se calculó un monto de C\$99,963.18 (US\$ 4,852.58) en reactivos y de C\$7,200.00 (US\$ 350.00) en gastos de transporte.

c) Para producir 1kg de Quitina

Considerando los datos obtenidos con los balances de masa y el costo de los reactivos en el mercado local, se calculó el costo total para producir 1kg de Quitina a partir de caparazón de camarón y cabeza de langostino. Los resultados mostraron que para producir 1kg de Quitina a partir de caparazón de camarón el costo es de US\$ 30.98 y a partir de cabeza de langostino es de US\$ 135.94.

Análisis Ambiental

Para la propuesta de un sistema de tratamiento:

- Se identificaron las principales corrientes de desechos durante el procesamiento de quitina.
- Se analizó el marco regulatorio de los residuos líquidos del proceso y las restricciones para el descargue de los residuos líquidos, considerando las variables económicas, sociales y ambientales.
- Se hizo una propuesta para el sistema de tratamiento de los residuos y/o su aprovechamiento en otras etapas del proceso.

Durante el proceso, las principales corrientes de desecho son aguas residuales provenientes de productos secundarios de la reacción, reactivos agotados o contaminados que no pueden ser reutilizados y aguas de lavado de las fracciones sólidas. Se identificó que Los efluentes líquidos pueden dividirse en tres grupos:

- Residuos líquidos de la etapa de desproteínización: está compuesto principalmente por una importante carga orgánica constituida por proteínas; así como, restos de hidróxido de sodio. El pH de estos residuos líquidos es de aproximadamente 13.85.
- Residuos líquidos de la etapa de Desmineralización: está compuesto por minerales de calcio y magnesio disueltos, y restos de ácido clorhídrico. El pH de estos efluentes es de aproximadamente de 1.04.
- Residuos líquidos de la etapa de Blanqueo: compuesto por restos de pigmentos y NaClO, el cual puede servir como agente desinfectante. El pH de estos efluentes varía entre 7.5 y de 9.3.

Un subproducto valioso que se puede recuperar de los residuos líquidos del proceso de desproteínización son las proteínas, las cuales son macromoléculas formadas por cadenas lineales de aminoácidos, y pueden ser utilizadas como suplemento en comida animal de pollos y pescado. Según Agulló et al. (2004) los residuos pueden ser tratados con HCl 12N hasta alcanzar la

precipitación, en el punto isoeléctrico, a un pH entre 3.5 – 4.5.

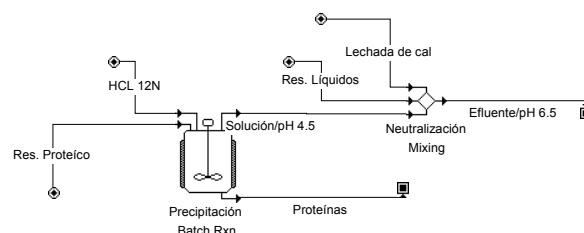


Fig.9 Diagrama de flujos del proceso de precipitación de proteínas y neutralización de efluentes líquidos (Programa SuperPro Designer)

El uso de una lechada de cal al 5%p/v permite lograr una efectividad de neutralización, es menos costosa que la sosa cáustica y no forma precipitados con el ácido clorhídrico.

CONCLUSIONES

El estudio mostró que las condiciones óptimas para la obtención de Quitina a partir de desechos de crustáceos dependen fuertemente de las características del material. Para procesar caparazón de camarón, sin trituración previa a la etapa del proceso, se encontró que estas condiciones fueron: 3L de NaOH al 10%/kg (desproteínización), 2L de HCl 1.8N/kg (desmineralización) y 8L de NaClO al 0.38%/kg (blanqueo). Mientras que para el langostino, las condiciones fueron: 4L de NaOH al 10%, 4L de HCl 3.6N y 12L de NaClO al 0.76% por kg de material.

Para garantizar una buena remoción de las proteínas y eliminación de los residuos cárnicos del material, se debe tener un tiempo de agitación de 2 horas durante la etapa de desproteínización y de 1 hora, en la etapa de blanqueo para el langostino, y de media hora para caparazón de camarón.

El estudio para la recuperación de proteínas mostró que la mayor producción de proteínas ocurre a pH 4.0 y con soluciones provenientes del proceso sin trituración previa de la materia prima.

El escalamiento de los equipos y el análisis técnico-económico de la planta piloto se realizó con base en los volúmenes gastados, encontrándose que se debe tener una inversión inicial de C\$ 216,731.36 (US\$ 10,520.94) para el montaje de la planta piloto y de C\$

99,963.18 (US\$ 4,852.58) para gastos de transporte y operación para seis meses.

Debido a que todos los reactivos utilizados durante el proceso son bases y ácidos fuertes, se debe incluir un sistema de tratamiento para neutralizar los efluentes antes de ser descargados al ambiente.

AGRADECIMIENTOS

Los autores agradecen a la Vice-Rectoría de Investigación y Desarrollo y al Programa UNI-Asdi-FIQ por el apoyo financiero para la realización de este estudio. Así también, a las Empresas CAMANICA y Acuaris International por el suministro de la materia prima.

ABREVIATURA

%H	Contenido de humedad
%R	Porcentaje de Recuperación
S/T	Sin trituración
C/T	Con trituración
C/C	Caparazón de camarón
Cb/L	Cabeza de langostino
Cl/L	Cola de langostino
C+C/L	Cola + cabeza de langostino

REFERENCIAS

Agulló, E., et al. (2004). *Quitina y Quitosano: Obtención, Caracterización y Aplicaciones*. pp. 244–245. Fondo Editorial 2004. Pontificia Universidad Católica del Perú.

Arana, J. (2008) *Comunicación Personal*. Empresa Acuaris International INC. Managua, Nicaragua.

Gerente, C., et al. (2007). *Application of Chitosan for the Removal of Metals from Wastewaters by Adsorption – Mechanisms and Models Review*. Vol. 37 pp. 41–127. Critical Reviews in Environmental Science & Technology.

Malafaya, P.B., et al. (2007). *Natural-Origin Polymers as Carriers and Scaffolds for Biomolecules a Cell Delivery in Tissue Engineering Applications*. *Advanced Drug Delivery Reviews*, Vol. 59. pp. 207–233.



Denis Escorcía Morales se graduó de la carrera de Ingeniería Química en el año 2009. Obtuvo su título, con el tema de investigación: “Propuesta para el montaje de una planta piloto para la obtención de Quitina”. Responsable de Laboratorio de Química, Facultad de Ingeniería Química, Universidad Nacional de Ingeniería.



Daysi del Carmen Hernández Díaz se graduó de la carrera de Ingeniería Química en el año 2009. Obtuvo su título, con el tema de investigación: “Propuesta para el montaje de una planta piloto para la obtención de Quitina”.



Maritza Sánchez Christoffle se graduó en Ingeniería Química, en 1996, en la Universidad Nacional de Ingeniería. Obtuvo el grado de Maestría en Procesamiento de Alimentos con mención en Producción más Limpia, en el 2003, y una especialidad en Medio Ambiente, en el CIDIAT, Mérida, Venezuela. Profesor Titular de la Facultad de Ingeniería Química, Universidad Nacional de Ingeniería.



Martha Benavente Silva se graduó de Licenciada en Química en la UNAN-León, en 1987. Obtuvo el grado de M.Sc. en Ingeniería Química en la Universidad de Chile, en 2005 y el grado de LicEng en Ingeniería Química en el Real Instituto Tecnológico (KTH) de Suecia, en 2008. Actualmente está realizando sus estudios de Ph.D en Ingeniería Química en esta última institución. Sus intereses de investigación incluyen: procesamiento de biopolímeros a partir de crustáceos, remoción de metales pesados de aguas naturales y residuales. Profesor Titular, Facultad de Ingeniería Química, Universidad Nacional de Ingeniería.