

T 621.36 B826



ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DEL LITORAL

FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA

"Estudio y Análisis de las Camaras Tradicionales de Secado de Arroz en Cáscara"

PROYECTO DE GRADO

Previa a la Obtención del Título de: INGENIERIA MECANICA

Presentada por:

Patricia del Rocio Bravo Sarmiento

AGRADECIMIENTO

Al Dr. ALFREDO BARRIGA, Director del Proyecto de Grado, por su ayuda y aliento a seguir adelante en la culminación de este trabajo.

A los miembros del Centro de Investigaciones Experimentales en Tecnología Energética (CETE), por su aporte significativo en la realización de este proyecto.

A los compañeros y amigos que con su ayuda y apoyo hicieron posible el cumplimiento de este proyecto de grado.

A la ESPOL por la formación brindada.

DEDICATORIA

- A MIS PADRES

- A MIS HERMANAS

ING. NELSON CEVALLOS B.

DECANO DE LA FACULTAD DE

INGENIERIA MECANICA

Dr. ALFREDO BARRIGA
DIRECTOR DEL PROYECTO
DE GRADO

ING. JURGE DUQUE RIVERA
MIEMBRO DEL TRIBUNAL

ING. MARIO PATI≅O A. MIEMBRO DEL TRIBUNAL

DECLARACION EXPRESA

"La responsabilidad por los hechos, ideas y doctrinas expuestos en este PROYECTO DE GRADO, me corresponden exclusivamente y, el patrimonio intelectual del mismo, a la ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DEL LITORAL".

(Reglamento de Tópico de Graduación de la ESPOL).

Patricia Bravo .

PATRICIA BRAVO SARMIENTO



RESUMEN

Este trabajo se ha centrado en estudiar el comportamiento del grano de arroz durante el proceso de secado y la influencia que tienen los distintos parámetros como: temperatura del aire, velocidad del aire, altura de la camada de arroz y humedad del aire de secado.

Se efectuaron seis pruebas experimentales utilizando un secador por lotes de 20 cm x 18.6 cm de sección transversal, alturas de camada de arroz de 10, 15 y 20 cms y flujos de aire que fluctúan entre 0.6303 y 0.3124 metros cúbicos/min tratando de simular lo mejor posible un modelo grande.

Se tomaron datos de flujo de aire; pérdida de peso de la muestra; presión estática de la camada de arroz; temperatura de bulbo seco y bulbo húmedo del ambiente; temperatura de entrada del aire de secado; temperaturas de bulbo seco y bulbo húmedo a la salida del aire; y temperaturas del aire en distintas alturas de la camada de arroz.

Utilizando éstos datos se construyeron las curvas de humedad vs. tiempo, velocidad de secado vs. humedad promedio, factor de utilización de calor vs. tiempo y altura de camada de arroz vs. humedad relativa del aire de secado que permiten

observar el comportamiento de éstos durante el proceso de secado.

Se desarrolló un modelo teórico asumiendo que el aire que pasa a través de la camada de grano forma canales que van desde el fondo a la superficie y se trató al arroz en cáscara como una pared plana cuyo ancho será del tamaño promedio de un arroz. Esto nos permitió encontrar los coeficientes de transferencia de calor y transferencia de masa, y la difusividad del agua dentro del grano de arroz.

INDICE GENERAL

PAGS
RESUMENVI
INDICE GENERAL
INDICE DE FIGURASXI
INDICE DE TABLASXIII
NOMENCLATURAXIV
INTRODUCCION 16
CAPITULO I
EL ARROZ
1.1 GENERALIDADES
1.2 PROPIEDADES DEL GRANO DE ARROZ 19
1.3 LIMITES DE HUMEDAD DEL ARROZ
1.4 TIPOS DE HUMEDAD DEL ARROZ
1.5 IMPORTANCIA DEL SECADO DE ARROZ
1.6 COMPORTAMIENTO DEL GRANO DE ARROZ DURANTE EL
SECADO24
1.7 METODOS UTILIZADOS EN EL SECADO DE ARROZ
1.7.1 Secado natural
1.7.2 Secado artificial 27
CAPITULO II
TEORIA DEL SECADO
2.1 DEFINICION DE SECADO

PAGS.
2.2 METODOS GENERALES DE SECADO
2.3 DEFINICIONES IMPORTANTES
2.4 PERIODOS DE SECADO
2.4.1 Curvas de secado
2.4.2 Período de secado a velocidad constante 38
2.4.3 Período de secado a velocidad
decreciente
2.4.3.1 Movimiento de la humedad dentro del
sólido
2.5 EFECTO DE LAS VARIABLES DEL PROCESO
CAPITULO III
PRUEBAS EXPERIMENTALES
3.1 DESCRIPCION DE LA PRUEBA48
3.2 EQUIPO UTILIZADO
3.3 SELECCION DE LOS PARAMETROS DE SECADO 52
3.4 CURVAS EXPERIMENTALES
3.4.1 Variación de la humedad y velocidad de
secado ⁵³
3.4.2 Factor de utilización del calor ⁵⁵
3.4.3 Captación del agua en el tiempo ⁵⁵
3.5 ANALISIS DE LAS CURVAS
CAPITULO IV
DESARROLLO TEORICO
4.1 ANALISIS DEL SISTEMA



4.2 PROCESOS INVOLUCRADOS EN EL SECADO DE ARROZ EN	
CASCARA	65
4.3 CALCULO DEL COEFICIENTE DE TRANSFERENCIA DE CALOR	
Y MASA	67
4.4 DETERMINACION DEL MECANISMO QUE CONTROLA EL	
MOVIMIENTO DE LA HUMEDAD DENTRO DEL GRANO	72
CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	76
APENDICES	79
BIRLINGRAFIA	36

INDICE DE FIGURAS

N°.	PAGS
1.1	PARTES CONSTITUYENTES DEL GRANO DE ARROZ 18
1.2	ESQUEMA DEL PROCESO DE SECADO DEL GRANO
	HUMEDO 25
1.3	SECADO POR LOTES 29
2.1	TIPOS DE HUMEDAD 35
2.2	CURVA DE TIEMPO DE SECADO
2.3	CURVA DE RAPIDEZ DE SECADO
2.4	GRAFICA UTILIZADA PARA DETERMINAR EL
	MOVIMIENTO POR DIFUSION O POR CAPILARIDAD 43
2.5	EFECTO DE LA ALTURA DEL LECHO
3.1	ESQUEMA DEL SECADOR49
3.2	CARTA PSICROMETRICA56
4.1	ESQUEMA DEL SISTEMA64
4.2	ESQUEMA DE LA TRANSFERENCIA DE CALOR Y MASA EN
	EL PERIODO DE VELOCIDAD DE SECADO CONSTANTE 66
4.3	ESQUEMA DE LA TRANSFERENCIA DE CALOR Y
	MASA EN EL PERIODO DE VELOCIDAD DE SECADO
	DECRECIENTE 68
а п	CAMBIO DE HUMEDAD NO REALIZADO VS. TIEMPO 74

APENDICE

B.1	GRAFICOS	DE	LOS	RESULTADOS	DΕ	LA	PRUEBA	#1	112
B.2	GRAFICOS	DE	LOS	RESULTADOS	DE	LA	PRUEBA	#2	116
в.3	GRAFICOS	DE	Los	RESULTADOS	DE	LA	PRUEBA	#3	120
B.4	GRAFICOS	DE	LOS	RESULTADOS	DE	LA	PRUEBA	#4	124
B.5	GRAFICOS	DE	LOS	RESULTADOS	DE	LA	PRUEBA	#5	128
B.A	GRAFICOS	DE	LOS	RESULTADOS	DE	LA	PRUEBA	#6	132

INDICE DE TABLAS

N°.		PAGS.
APEND I	CE	
A.1	DATOS DE LAS PRUEBAS EXPERIMENTALES	81
A.2	RESULTADOS DE LAS PRUEBAS EXPERIMENTALES	93

NOMENCLATURA

A: Area

b.h: Base húmeda

b.s: Base seca

Cp: Calor específico del aire

D_c: Difusividad del agua dentro del arroz

D_v: Difusividad del agua en el aire

D_a: Diámetro hidraúlico

g: Gramos

G: Flujo de aire

h: Horas

h: Coeficiente de transferencia de calor

h: Altura de la cama de arroz

HR: Humedad relativa

HUF: Factor de utilización de calor

k: Conductividad térmica

k_a: Coeficiente de transferencia de masa

Kg: Kilogramos

Kga: Kilogramos de agua

Kgs: Kilogramos de sólido seco

m: Metros

mm: Milimetro

min: Minuto

N: Flujo de masa

P_s: Peso seco

P_{*}: Peso

Pr: Número de Prandl

q: Flujo de calor

R: Constante universal de los gases

Rc: Velocidad de secado

Re: Número de Reynolds

seg: Segundos

Sc: Número de Schmidt

T: Temperatura

t: Tiempo

v: Velocidad

V: Volumen

x: Mitad del espesor de la pared de arroz

X: Humedad

X: Humedad critica

X₁: Humedad inicial

X*: Humedad de equilibrio

e: Porosidad

t: Intervalo de tiempo

•: Grados de temperatura

. Viscosidad cinemática

π: 3.1416

f: Densidad

INTRODUCCION

Nuestro país, por ser productor de arroz, siempre ha tenido la necesidad de utilizar métodos para el secado del arroz en cáscara, esto es necesario para la conservación ulterior del grano, sea esto para descascarillarlos y blanquearlos o para destinarlos a la siembra. El secado tiene como objetivo situar a los granos en estado de equilibrio con el medio ambiente; desde hace muchos años atrás el único sistema que se utilizaba para secar el arroz en cáscara era el tradicional de "secado al sol", pero en la actualidad se utilizan mucho los métodos artificiales de secado.

El método de secado artificial más usado en nuestro medio es el por lotes, o sea aquel en el que el sistema de secado es de cama fija. Por ese motivo este estudio y análisis se va a centrar en este tipo de camáras de secado.

El objetivo de este estudio es el de llegar a un conocimiento profundo del proceso del secado de arroz, mediante la cuantificación de los períodos de secado, el calculo de la difusividad del agua durante el secado, la determinación de los coeficientes de transferencia de calor y masa y el seguimiento de la capacidad de captación de agua de el aire.

CAPITULO I

EL ARROZ

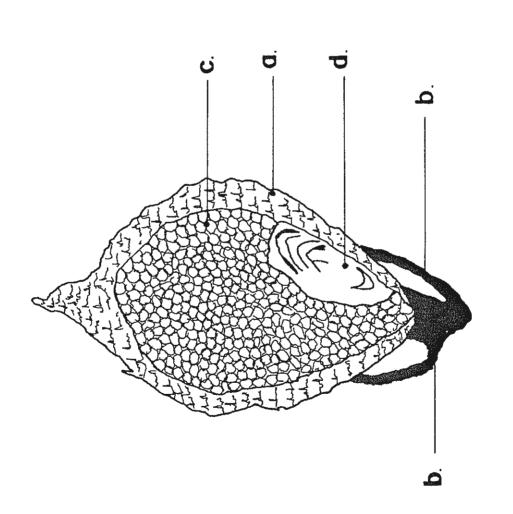
1.1 GENERALIDADES

El grano de arroz recién cosechado está cubierto por una capa no comestible para el ser humano, denominada cáscara la cual es dura e impermiable, protege al grano contra la humedad, los insectos y los organismos que causan pudrición. Es también una barrera contra el calor excesivo, los roedores, pájaros y otros animales.

Las partes que constituyen el grano de arroz entero (fig. 1.1) son: cascarilla, pericardio, gérmen y mesocarpio.

Los granos de las distintas plantas, no están compuestos de material neutro ni muerto, por el contrario, estos están compuestos por un material que tiene vida, cuya característica principal es su metabolismo.

El metabolismo es el conjunto de procesos físicos y químicos dentro de un organismo, mediante los cuales se produce, mantiene y destruye el protoplasma, y del cual se obtiene la energía requerida para el funcionamiento



a. Cáscara a corteza.

b_ Las dos glumas exterio res.

C. Capa delgada formada por el pericarpio.

d... Germen o embrión.

ARROZ.(2) GRANO DE DEL PARTES CONSTITUYENTES Fig.

de dicho organismo. Eso significa que al igual que sucede con los animales en los granos existe respiración. Mediante la respiración, se absorbe oxígeno de la atmósfera y se descomponen los hidratos de carbono contenidos en el grano, originando calor. Si la intensidad de respiración es muy grande los granos absorberán humedad y la temperatura aumentará. Por lo tanto se deben establecer condiciones en las cuales los granos puedan respirar lo menos posible, entonces para almacenarlo el grano deberá contener una humedad que no debe exceder de ciertos límites.

1.2 PROPIEDADES DEL GRANO DE ARROZ

Existen 3 propiedades de los granos y de las semillas que determinan en gran parte su comportamiento:

- a) Conductividad térmica. Es muy baja y puede compararse con la del suelo o maderas blandas. El calor se transmite con mucha lentitud. Cualquier elevación anormal de temperatura puede ocasionar serios daños a los granos.
- b) Capacidad de absorción del agua. El agua retenida
 en los granos se encuentra como:

- agua libre: retenida en los espacios intergranulares, la cual posee propiedades específicas.
- agua absorbida: asociada con materia absorbente, existe una interrelación entre las moléculas de agua y la sustancia.
- aqua combinada: es la unida quimicamente.

Entre más pequeño sea el contenido de agua de los granos, ésta se encuentra más fuertemente retenida por las fuerzas intermoleculares (Ref.13).

c) Naturaleza porosa. - Los granos tienen una estructura porosa y por eso existe el fenómeno de difusión del aire a través de la masa y ésta es muy lenta y por sí sola no es capaz de eliminar el exceso de humedad o temperatura de la masa del grano.

1.3 LIMITES DE HUMEDAD DEL ARROZ

Al madurar la planta la humedad del grano disminuye gradualmente; cuando está entre 20 y 25 por ciento el grano ha alcanzado su maduración y deja de recibir sustento de la planta. A este nivel de humedad, los granos todavía están firmemente unidos a la planta y es el punto más adecuado para lograr un rendimiento y calidad máximos en la cosecha con mínimas pérdidas.

Hasta entonces los granos no se han desprendido y los daños por viento, clima adverso, humedad alta, ataque de animales, etc., han sido mínimos.

No obstante el arroz en cáscara no puede almacenarse con más de 14% de humedad. Si se almacena con la humedad inicial de cosecha(22%) comienza a fermentarse, se calienta a niveles indeseados, se torna amarillo, se raja y adquiere mal olor; además de esto se estimula el ataque de bacterias e insectos y más tarde, el rendimiento y la calidad del arroz beneficiado bajan mucho.

Si se cosecha con el nivel ideal de humedad y luego el grano en cáscara se seca adecuadamente, las pérdidas se reducen y se mantiene la calidad. Dejando que el grano se seque en la planta hasta que la humedad permita el almacenamiento seguro(14%) hay las pérdidas por desprendimiento del grano, además de que la acción del sol y la lluvia hace que los granos se vuelvan amarillos y se quiebren en la cáscara con la consecuente pérdida de cantidad y calidad.

Para aprovechar lo mejor de ambos procesos se recomienda cosechar el grano con 20 o 25 % de humedad y luego secarlo gradualmente hasta el nivel seguro de almacenamiento y de procesamiento que es de 14%. Es

importante gradualmente porque los granos se resquebrajan al perder bruscamente su humedad.

1.4 TIPOS DE HUMEDAD DEL ARROZ

BIBLIOTECA

El arroz está compuesto de material higroscópico. Higroscópico es aquel que tiene la tendencia de adquirir humedad por absorción. Esto sucede, cuando la presión del vapor de agua que contiene la atmósfera que lo rodea, es mayor que la presión del vapor de agua que ejerce la humedad que contiene el grano durante el proceso de respiración.

Existe dos tipos de humedades en el arroz:

La externa que es la que existe en la superficie del grano y que puede eliminarse fácilmente y la interna que es la que existe en el interior del grano y su movimiento hacia la superficie del grano hasta su evaporación, suele ser un proceso más delicado y lento.

Cuando el grano tiene un alto contenido de humedad, el movimiento de la humedad interna hacia la superficie, es bastante rápido, pero a medida que se va secando el grano, dicho movimiento va siendo cada vez más lento.

1.5 IMPORTANCIA DEL SECADO DE ARROZ

No sólo el arroz, sino gran parte de los productos del campo contienen un exceso de humedad en el momento de la cosecha. El secado del grano disminuye los riesgos que resultan de la cosecha y del almacenamiento de los productos.

La extracción de humedad de un producto se conoce como secado o deshidratación. Se entiende por deshidratación la extracción de agua hasta contenidos muy bajos de humedad. Por secado, la extracción de agua hasta un contenido de humedad que esté en equilibrio con la humedad del aire.

El secado de los granos facilita la planificación de las operaciones en una granja, pues elimina las pérdidas entre la madurez del producto en el campo y su almacenamiento.

El secado de granos permite al agricultor obtener mayores ganancias. Se tiene entre otras las siguientes razones:

 Permite que la cosecha se realice más rápidamente reduciendo la pérdida de los productos en el campo.
 Permite además, que el suelo se trabaje más durante un período de tiempo. La cosecha temprana (a un alto contenido de humedad) minimiza los daños en los campos y las pérdidas por rompimiento de los granos.

- Permite planificar la época de la cosecha para hacer una mejor utilización de la mano de obra disponible.
- 3. Los productos se pueden almacenar, durante un período largo de tiempo sin deterioros.
- 4. El agricultor puede recibir un precio más alto por su producto.
- La viabilidad de las semillas se conserva durante períodos largos.
- Permite al agricultor vender un producto de mejor calidad que tiene un mejor valor.

1.6 COMPORTAMIENTO DEL GRANO DE ARROZ DURANTE EL SECADO

Durante el proceso de secado, el aire caliente y seco calienta el grano y provoca la evaporación y la salida del agua del grano, encontrándose el aire de salida frío y húmedo. En el grano de arroz se diferencian tres zonas, como se muestra en la figura 1.2: la interna húmeda, la de difusión del agua y la de evaporación, que se encuentra en la superficie del grano.

El agua se mueve desde la parte interna a la externa del albúmen, produciéndose una contracción, aunque ésta es mayor en la parte externa que en la interna.

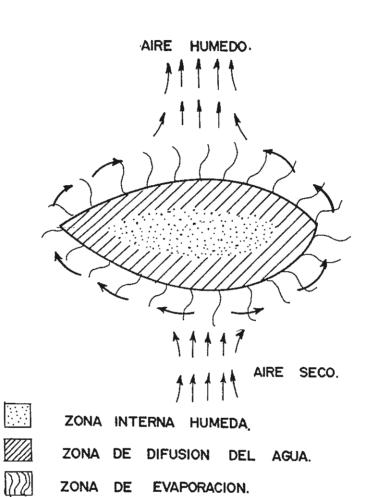


Fig. 1.2. ESQUEMA DEL PROCESO DE SECADO DEL GRANO HUME.

El secado rápido del grano del arroz, ya sea bajo condiciones naturales o artificiales, crea dentro del grano ciertas tensiones que tienden a destruir su estructura. Eso se debe a la naturaleza sumamente dura del grano de arroz. La humedad no puede moverse desde la sección central del grano hacia el exterior con tanta rapidez como se desprende de la superficie.

Cuando la rapidez de transferencia alcanza cierto punto, aparecen pequeñas fracturas dentro del grano, tales fracturas ocurren perpendicularmente al eje longitudinal del grano (Ref.3).

1.7 METODOS UTILIZADOS PARA EL SECADO DE ARROZ

1.7.1 SECADO NATURAL

Desde hace muchos años atrás el único sistema que se utilizaba para secar el arroz en cáscara era el tradicional de "secado al sol" y todavía en la actualidad se lo usa mucho para presecar. Este sistema consiste en extender sobre el suelo el arroz en cáscara, en una capa relativamente fina (3-5 cm) expuesta a los rayos solares y a la acción del movimiento natural del aire ambiente, luego la capa se "labra" con el objeto de aumentar la superficie de secado y este paso se repite con



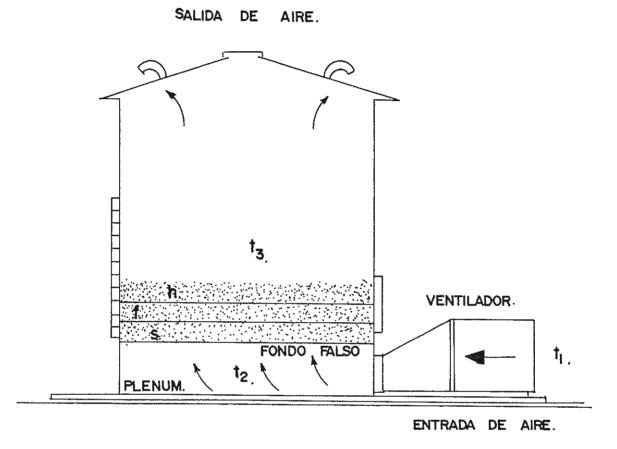
frecuencia con el fin de lograr una mayor uniformidad de secado. El tiempo de secado depende de las condiciones del arroz, como humedad, maduración, limpieza, etc. y del medio ambiente como intensidad solar, temperatura, humedad y velocidad del aire. Normalmente oscila desde algunas horas hasta dos días, cuando las condiciones ambientales son buenas y según el grado de humedad del arroz (Ref.4).

Los inconvenientes de este sistema son: necesidad de gran superficie de terreno por volumen de arroz secado, dependencia de las condiciones climáticas, excesivo tiempo y gran cantidad de mano de obra.

1.7.2 SECADO ARTIFICIAL

Debido a las desventajas del secado natural, en la actualidad se está utilizando el secado artificial mediante el empleo de instalaciones mecánicas que, en un principio sólo se usaban cuando las condiciones climáticas eran desfavorables para el secado al sol. Pero, actualmente, el secado mecánico se lo usa normalmente en cualquier día, con el objeto de utilizar menor mano de obra, y de aumentar el ritmo de producción.

Existen varios métodos artificiales de secado de arroz, siendo los más utilizados el por lotes (figura 1.3) y el contínuo.



h:

Capa humeda. Frente de secado. Capa seca.

f: s:

Fig. 1.3. SECADO POR LOTES. (10)

CAPITULO II

TEORIA DEL SECADO

2.1 DEFINICION DE SECADO

El secado constituye uno de los métodos que permite separar un líquido de un sólido.

Es difícil formular una definíción de secado que la diferencie estrictamente de la evaporación. El término secado, en general, significa usualmente la eliminación de relativamente pequeñas cantidades de agua de un sólido o de un material casi sólido y el término evaporación se refiere a la eliminación de cantidades relativamente grandes de agua de un material. proceso secado la mayor atención se presta al producto En la mayor parte de los casos, el secado implica la eliminación de agua a temperaturas menores de su punto de ebullición, mientras que la evaporación significa la eliminación de agua como vapor en su punto de ebullición. En el secado el aqua se elimina normalmente por circulación de aire u otros gases sobre el material a secar con objeto de que transporte el vapor de agua.

En otros términos el secado constituye una operación unitaria que consiste en secar una muestra húmeda por medio de una corriente gaseosa; en consecuencia, en cualquier proceso de secado se debe tener en cuenta los mecanismos de transmisión de calor y transporte de materia (Ref.6).

2.2 METODOS GENERALES DE SECADO

Los métodos y procesos de secado pueden ser clasificados de muchas diferentes maneras. Los procesos de secado pueden clasificarse en:

- Por lotes, donde una cierta cantidad de sustancia que se va a secar se expone a una corriente de aire que fluye continuamente, en la cual se evapora la humedad.
- Contínuo, donde tanto el material que se va a secar, como el gas pasan continuamente a través del secador.

Los procesos de secado también pueden ser categorizados de acuerdo a los condiciones físicas usadas para suministrar el calor y remover el vapor de agua:

 En la primera categoría, el calor es suministrado por contacto directo con el aire calentado a presión atmosférica, y el vapor de agua formado es removido por el aire.

- 2) En el secado al vacío, la evaporación del agua se produce más rapidamente a bajas presiones y el calor es suministrado indirectamente por contacto con una pared metálica o por radiación.
- 3) En el secado por congelamiento, el agua es sublimada desde el material congelado.

2.3 DEFINICIONES IMPORTANTES

Para entender mejor el proceso de secado, es necesario conocer ciertas definiciones:

HUMEDAD. - Se denomina así al peso del agua que acompaña a la unidad de peso de sólido seco, puede ser expresada sobre base húmeda o seca. Es más aconsejable expresarlo sobre base seca porque es constante durante el secado.

HUMEDAD DE EQUILIBRIO (X*).— Es el limite al cual se puede llevar el contenido de humedad de una sustancia por contacto con aire de temperatura y humedad determinada.



El vapor de agua que acompaña al aire ejerce una presión de vapor determinada; se alcanzan las condiciones de equilibrio cuando la presión parcial del agua que acompaña al sólido húmedo es igual a la presión de vapor del agua en el aire. El contenido de humedad de equilibrio se utiliza para determinar si un producto gana o pierde humedad a unas condiciones dadas de temperatura y humedad relativa.

Si la humedad del sólido es mayor que la de equilibrio, el sólido se secará hasta alcanzar la humedad de equilibrio, mientras que si su humedad es menor que la de equilibrio absorberá agua del aire hasta que alcance las condiciones de equilibrio.

Se dice que un producto se encuentra en equilibrio con su ambiente, si la tasa de pérdida de humedad desde el producto a los alrededores, es igual a la tasa de ganancia de humedad del producto desde los alrededores.

Para condiciones dadas del aire la humedad de equilibrio es función de la naturaleza del cuerpo, del estado de su superficie y de la temperatura.

Se puede expresar por medio de curvas de equilibrio, siendo una de las más conocidas la de Herderson-Thompson (Ref.12) :

$$1-HR = exp (-a_1 (T + a_2)X^{*a3})$$

Donde:

HR = humedad relativa, decimal

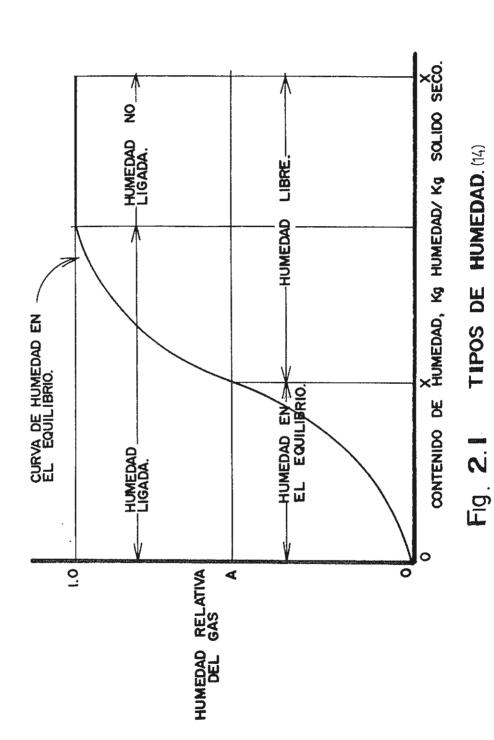
X* = humedad de equilibrio (base seca). %

T = temperatura del aire, °C

 $a_1, a_2, a_3 = constantes del producto$

HUMEDAD LIBRE.— Se denomina humedad libre de un sólido, con respecto al aire en condiciones determinadas, a la diferencia entre la humedad del sólido y la humedad de equilibrio con el aire en las condiciones dadas. Por consiguiente, es la humedad que puede perder el sólido después de un contacto suficientemente prolongado con aire en condiciones dadas y constantes, y depende tanto de la humedad del sólido como de la humedad relativa del aire. Sólo puede evaporarse la humedad libre.

HUMEDAD LIGADA.— Es el valor de la humedad de equilibrio del sólido en contacto con aire saturado; o bien la humedad mínima del sólido necesaria para que este deje de comportarse como higroscópico. En otras palabras se refiere a la humedad contenida en una sustancia que ejerce una presión de vapor en el equilibrio menor que la del líquido puro a la misma temperatura.



HUMEDAD NO LIGADA.— Es la diferencia entre la humedad del sólido y la humedad ligada; o bien la humedad libre del sólido en contacto con aire saturado. Es evidente que si el sólido tiene humedad no ligada se comportará como húmedo. En otras palabras se refiere a la humedad contenida en una sustancia que ejerce una presión de vapor en el equilibrio igual a la del líquido puro a la misma temperatura.

Estos tipos de humedad se muestran en forma gráfica en la figura 2.1, para un sólido con un contenido de humedad X, expuesto a un gas de humedad relativa A.

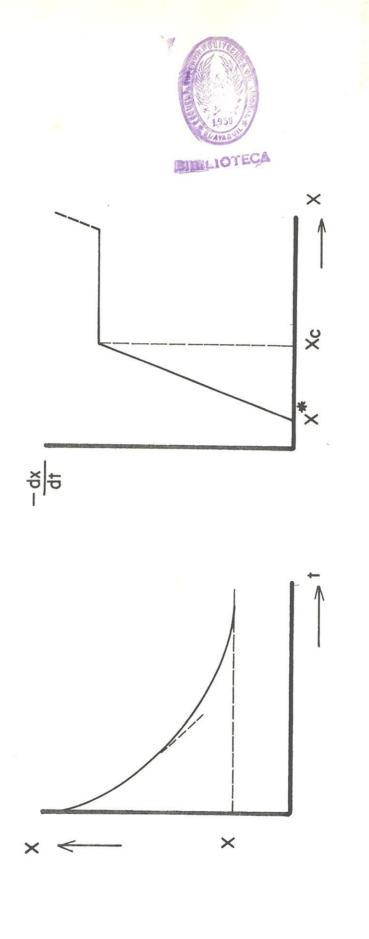
2.4 PERIODOS DE SECADO

2.4.1 CURVAS DE SECADO

En las experiencias de secado, al representar la humedad del sólido frente al tiempo, operando en condiciones constantes de secado, se obtienen curvas del tipo indicado en la figura 2.2, en la que puede observarse que al principio la humedad del sólido disminuye linealmente con el tiempo de secado o lo que es lo mismo durante este período la velocidad de secado (-dX/dt) permanece constante. Se efectúa el secado a esta velocidad constante hasta que la humedad del sólido alcanza

Fig. 2.3 CURVA DE RAPIDEZ DE SECADO.(11)

Fig. 2.2 CURVA DE TIEMPO DE SECADO. (11)



un valor crítico, a partir del cual la velocidad de secado disminuye, hasta que el sólido alcance la humedad de equilibrio. A partir de los datos de la figura 2.2, se pueden obtener los datos de velocidad de secado: (-dX/dt) frente a la humedad, tal como se indica en la figura 2.3. Aquí se puede notar dos tramos diferentes: uno que corresponde a un período de velocidad constante y otro a velocidad decreciente.

2.4.2 PERIODO DE SECADO A VELOCIDAD CONSTANTE

Se caracteriza porque la velocidad de secado es independiente de la humedad del sólido, puesto que éste está bien húmedo y contiene una película contínua de agua sobre toda la superficie expuesta al aire secante. Esta velocidad de evaporación bajo cualquier condición del aire, es independiente del sólido y es esencialmente la misma que la velocidad de evaporación en una superficie libre de un líquido bajo las mismas condiciones. Sin embargo, la mayor rugosidad de la superficie del sólido puede proporcionar velocidades más elevadas de evaporación que las obtenidas en la superficie libre de un líquido.

El proceso se reduce a una transferencia de masa desde la superficie del sólido a la corriente de aire y de la transferencia de calor del aire al sólido, suponiendo que la radiación y conducción a la superficie mojada son despreciables. Este período se dice que está en estado estable, y por lo tanto la transferencia de masa se balancea con la transferencia de calor.

Entre los factores que afectan a la velocidad de secado constante tenemos: temperatura y humedad del aire, además las variaciones en la velocidad del aire también afectan a la velocidad de secado durante el período de velocidad de secado constante.

Este período finaliza cuando el agua no llega a la superficie tan rápidamente como se efectúa la evaporación desde ella, es decir el cuerpo alcanza la denominada "humedad crítica" (Xc) a partir de cuyo momento se inicia el período de tasa decreciente. Aquel contenido de humedad crítico depende de las condiciones del aire secante, espesor del lecho sólido, de las propiedades del material y del tipo de secado utilizado.

2.4.3 PERIODO DE SECADO A VELOCIDAD DECRECIENTE

Se caracteriza porque la velocidad de secado dependen más de la distribución de humedad en el interior mismo que de la corriente de aire secante que actúa sobre la superficie del producto. La resistencia a la transferencia de masa entre la superficie y el aire que rodea, es ahora despreciable con respecto a la resistencia interior al transporte de humedad, la misma que depende de las fuerzas capilares y de las fuerzas de difusión. Entonces, las propiedades de la materia que debe secarse son las que básicamente deciden el comportamiento del proceso de secado durante esta fase.

Aunque la cantidad de humedad eliminada en este periodo puede ser pequeña, el tiempo necesario para este periodo es con frecuencia muy grande. Como consecuencia de ello, el periodo de disminución de la velocidad tiene un efecto importante sobre el tiempo total de secado.



2.4.3.1 MOVIMIENTO DE LA HUMEDAD DENTRO DEL SOLIDO

Cuando ocurre la evaporación superficial, debe haber movimiento de la humedad desde el interior del sólido hasta la superficie. La naturaleza del movimiento modifica el secado durante el período decreciente de la rapidez. Este movimiento interno del líquido que puede ser por difusión del líquido o por movimiento capilar.

La difusión de la humedad líquida puede derivarse de los gradientes de concentración entre el interior del sólido, donde es alta y la superficie, donde es baja.

El movimiento capilar sucede en sólidos granulares o porosos, la humedad no ligada se mueve a través de intersticios de los sólidos mediante un mecanismo que interviene la tensión superficial. Los capilares se extienden desde pequeños recipientes de la humedad en el sólido hasta la superficie que se está secando.

Para determinar cual de los dos mecanismos prevalece, se usan los datos experimentales del contenido de humedad. El cambio de humedad no realizado, definido como la razón de humedad libre presente en el sólido después del secado por t horas a el contenido total de humedad libre presente en el comienzo del período de velocidad de secado decreciente, X/Xc, es graficado versus el tiempo en papel semilog (fig.2.4).

La pendiente de la curva es igual a $-Rc/x_1/Xc$, si Rc es igual al calculado de los datos experimentales del período constante, entonces el movimiento de humedad es por capilaridad. Pero si no coinciden los dos valores de velocidad de secado, entonces el movimiento de humedad es por difusión y la pendiente es igual a $-\pi^2 D_L/4x_1^2$. De esta manera de obtiene el coeficiente de difusión del agua dentro del sólido (Ref.6).

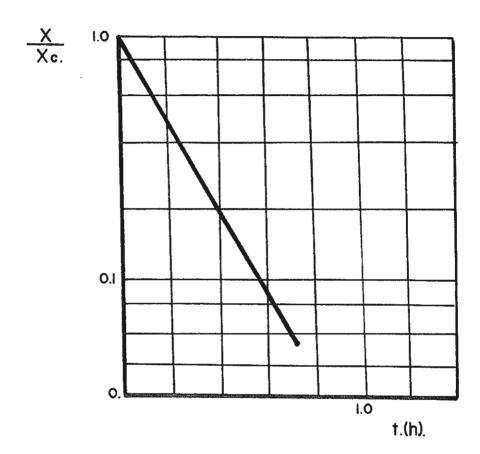


Fig: 2.4 GRAFICA UTILIZADA PARA DE_ TERMINAR EL MOVIMIENTO _ POR DIFUSION O CAPILARI _ DAD DEL GRANO.(6)

2.5 EFECTO DE LAS VARIABLES DEL PROCESO

El proceso de secado depende de varios factores, los cuales están intimamente ligados entre sí, entre ellos:

HUMEDAD RELATIVA DEL AIRE DE SECADO.— Cuanto más baja esté la humedad relativa tanto más capacidad tiene el aire de absorber humedad de la cosecha. Esto equivale a secar con más rapidez. La humedad relativa varía según la temperatura. Un pequeño aumento de la temperatura aminora considerablemente la humedad relativa y de ésta manera aumenta la capacidad higroscópica del aire. Como una guía aproximada: 1°C de aumento de la temperatura proporciona una reducción del 4% de HR.

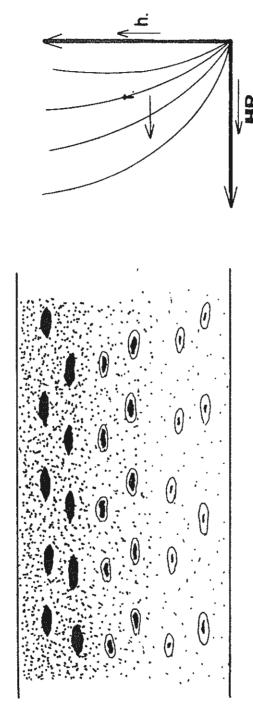
VELOCIDAD DEL FLUJO DE AIRE.— El efecto de la velocidad del aire que atraviesa la camada es muy importante cuando la convección está presente. En el secado por lotes, el flujo de aire tendrá que ser lo suficiente para atravesar la masa de granos y acarrear la humedad fuera de ella. Para obtener mayor beneficio del aire de secar la humedad relativa del aire al salir de la cosecha debe encontrarse lo más cercana posible al punto de saturación, para obtener esta condición o se varía la profundidad de la cosecha o la velocidad del flujo del aire. Si la velocidad es muy alta atravesará la

masa de grano, pero el aire no saldrá saturado y por lo tanto se pierde eficiencia.

TEMPERATURA DEL AIRE. - La temperatura del aire debe ser mantenida bajo un cierto valor máximo dependiendo del uso del grano, debiendo estar entre 40 y 50 °C. efecto de la temperatura está asociada con el tiempo de Una temperatua alta debe ser usada por corto tiempo. Durante el secado, el grano se mantiene a una temperatura menor que el aire usado para secar. Excesivas velocidades de secado o altas temperaturas pueden causar daños físicos y químicos al grano. hecho no es la temperatura en sí misma la que provoca que el grano se agriete, cuando se emplean flujos de aire excesivamente calientes, sino el contenido de humedad excesivamente bajo que el aire llega a tener normalmente a tales condiciones. Si el aire tiene un contenido de humedad de alrededor del 35% no se producen daños en el arroz, con temperaturas de este orden (Ref.4).

ALTURA DEL LECHO DEL SOLIDO.— El lecho debe ser de tal manera que ofrezca poca resistencia al paso del aire, para que el flujo de éste sea parejo y voluminoso. Hasta donde se pueda el espesor de la capa de sólido debe ser igual en todo la superficie y se debe tomar la precaución de evitar áreas de alta resistencia al flujo

de aire. El flujo de aire atraviesa la parte inferior y se desplaza a la parte superior de la camada haciendo que el secado vaya progresando en forma vertical. Al inicio del secado se establece una zona de intercambio de la humedad de la semilla con el aire, conocida como frente de secado, aquí la captación del aqua por el aire es mayor y a medida que el aire sube va disminuyendo su capacidad de captación de aqua, saliendo de esta manera saturado. El arroz en cáscara se seca más rápidamente cerca del fondo de la capa de grano por donde el aire de secado ingresa, que en la parte superior por donde el aire de secado sale. A mayor temperatura de secado mayor será el gradiente de humedad entre el tope y el fondo de la masa de grano. Esta es una de las básicas limitaciones del tipo de secado por lotes. A medida que avanza el secado, este aire va saliendo menos húmedo, que este efecto de la altura del lecho se ilustra en la figura 2.5.



Humedad del grano.

Humedad del aire.

LECHO. EFECTO DE LA ALTURA DEL Fig. 2.5

CAPITULO III

PRUEBAS EXPERIMENTALES

3.1 DESCRIPCION DE LA PRUEBA

El secador utilizado es de tipo estacionario, el aire ingresa de abajo hacia arriba, éste consta de un recipiente de plywood de 20 cm x 18.6 cm y una altura de 25 cm, aquí es donde se coloca el arroz en cáscara que se va a secar, el piso de este recipiente es de tela metálica, lo que permite el libre paso del flujo de aire. El flujo de aire lo proporciona un ventilador y la fuente de calor un foco de 150 W. El ventilador va conectado al recipiente por medio de una tubería de 2.26 cm de diámetro con una válvula que nos permite regular el flujo y es aquí donde utilizando un tubo de Pitot se mide el flujo de aire enviado.

Dentro del recipiente se colocaron cinco termocuplas tipo i para medir la temperatura del aire a lo largo de la camada de arroz, a una distancia de: 0, 4, 7.5, 11.5, 15.5 cm, también se colocó otra termocupla a la entrada del aire. Todas estas termocuplas van conectadas a un selector y al termómetro digital. En la figura 3.1 se

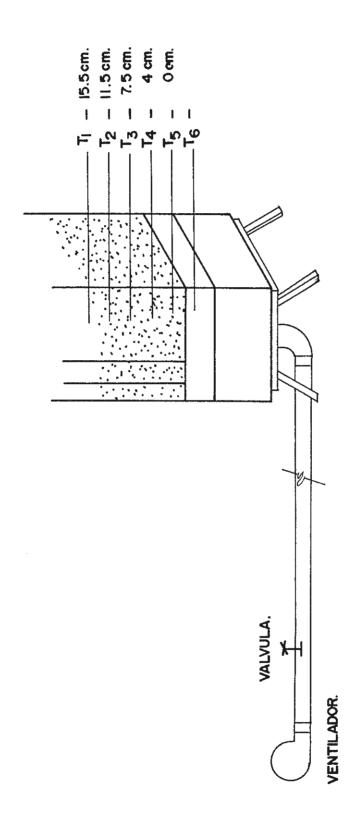


FIG. 3.1 ESQUEMA DEL SECADOR.

aprecia la nomenclatura usada para cada una de las temperaturas.

Se tomaron datos de temperaturas y humedades del ambiente y del aire a la salida del secador cada cierto tiempo utilizando un psicrómetro.

La variación de la humedad con el tiempo se la midió por medio de la pérdida de peso de una muestra. Para obtener la muestra se hizo dos recipientes de tela metálica 8cm x 8cm, el que contenía la muestra iba por dentro y se lo podía retirar para poder pesarla. La pérdida de peso de la muestra se tomó cada 5 o 10 minutos, utilizando una balanza mecánica y una balanza electrónica.

Las humedades iniciales del grano se midió utilizando un higrómetro, luego de haber comprobado su calibración en el horno.

La presión estática de la cama de arroz se la midió con un manómetro referido al ambiente, colocándolo a la entrada de la cama de arroz.

Se va a tratar de bajar la humedad del arroz en cáscara a un 13%, que es el límite para una buena conservación del grano y para el pilado del mismo (Ref.9).

3.2 EQUIPO UTILIZADO

- Tubo de Pitot

```
- Psicrómetro. Vista Scientific Corporation
  escala: 0 - 100°F
  minima división: 1°F
- Higrómetro. Higropant H.H.65 S
  escala: 0 -170 (<7 a 35.6%)
- Selector de termocuplas. Omega Engineering Inc.
  capacidad: 12
- Termómetro digital. Fluke
  escala: °C y °F
  mínima división: 1°C - 1°F
- Termocuplas tipo j
- Ventilador. Ferconsa
  tipo B-30
  3600 RPM
- Balanza mecánica.
  escala: 0 - 2000 q.
  minima división: 0.1 g.
- Balanza electrónica. Yamato Labtop Balance LW-2200
 escala: 0 - 2000g.
 mínima división: 0.1 g.
- Manómetro
```



3.3 SELECCION DE LOS PARAMETROS DE SECADO

Para seleccionar los parámetros que se van a utilizar en la prueba, se tomó como base experimentos ya realizados. Para poder comparar este experimento con una prueba a gran escala se escogieron los valores de caudal, altura de camada, temperatura del aire y dirección del aire lo más parecido a lo real, además se siguieron las siguientes recomendaciones dadas:

Para una cama de arroz de 3.6 m x 1.8 m, con una altura de arroz en cáscara 6 pulgadas se necesita un flujo de aire 15 cfm/cu ft y si es una altura de arroz en cáscara de 12 pulgadas se necesita un flujo de aire de 35cfm/cu ft. Además se recomienda no tener presiones estáticas por encima de 90 mm de agua y secar a una temperatura de 43°C (Ref.1,9,10).

Con estos valores calculamos los flujos de aire para nuestras dimensiones de cama:

V = Q/A

v = 5.40 m/min

 $Q = 0.20 \text{ m}^3/\text{min}$

Haciendo un ajuste de las necesidades y el equipo existente se decidió hacer con una misma abertura de la

válvula tres pruebas con 10, 15 y 20 cm de altura de camada de arroz en cáscara, el flujo no es exactamente el mismo, pero por dificultades en su medición se lo mantuvo así. Se usó el máximo flujo dado por el ventilador y de ahí se varió a flujos menores.

3.4 CURVAS EXPERIMENTALES

3.4.1 VARIACION DE HUMEDAD Y VELOCIDAD DE SECADO

A partir de la tabla de datos de las pruebas experimentales (Apéndice A.1) se realizan los gráficos de humedad vs. tiempo y velocidad de secado vs. humedad promedio. Se calcula la variación de humedad en base a la pérdida de peso de la siguiente manera:

Base húmeda: $X = (P_-P_+)*100/P_-$

Base seca: $X = (P_P - P_P) *100/P_P$

Donde:

X = Humedad (%)

 P_{κ} = Peso de la muestra (g)

P_e = Peso de la muestra seca (g)

La velocidad de secado se calcula así:

$$Rc = (P_{x} - P_{x})/t$$

Donde:

Rc = velocidad de secado (g/h)

P, = peso inicial de la muestra (g)

 P_{x} = peso de la muestra (g)

t = intervalo de tiempo (h)

La tabla de resultados se muestran en el Apéndice A.2 y los gráficos en el Apéndice B, para cada una de las pruebas.

Además se calculó la humedad de equilibrio con la siguiente expresión:

$$1-HR = exp (-a_1 (T + a_2)X^{*a3})$$

Donde:

HR = humedad relativa, decimal

X* = humedad de equilibrio (base seca), %

T = temperatura del aire, °C

 $a_i = 0.0000192$

 $a_{s} = 51.161$

 $a_3 = 2.4451$

Los resultados se presentan en el Apéndice A.2

3.4.2 FACTOR DE UTILIZACION DEL CALOR

El factor de utilizacion del calor es una expresión que nos indica cuan eficiente la cama de grano utiliza el aire de secado (Ref.9).

$$HUF = \frac{t_s - t_s}{t_t - t_s} * 100$$

HUF = factor de utilización del calor (%)

t_x = temperatura ambiente (°C)

t_s = temperatura del aire a la entrada de la cama
de arroz (°C)

Las temperaturas usadas son de las tablas de datos del Apéndice A.1, los resultados se presentan en el Apéndice A.2 y las gráficas de HUF vs. tiempo de secado se encuentran el el Apéndice B.

3.4.3 CAPTACION DE AGUA EN EL TIEMPO

Esta gráfica nos enseña como va captando el aire el agua a lo largo de la cama de arroz para distintos tiempos.

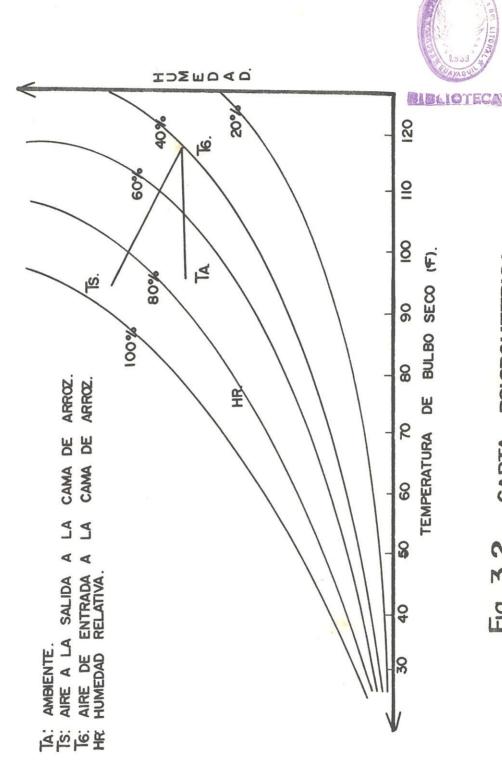


Fig. 3.2. CARTA PSICROMETRICA.

Se utiliza los datos del Apéndice A.1 de humedad relativa del ambiente y las temperaturas dentro de la cama. Con la ayuda de la carta psicrométrica, las temperaturas del aire dentro de la cama y la temperatura ambiente, se encuentra las humedades relativas del aire dentro de la cama y se grafica altura de la cama de arroz vs. humedad relativa.

Para calcular la humedad relativa del aire de secado en las distintas zonas de la cama, se asume el secado como un proceso adiabático y por lo tanto a entalpia constante. De esta manera se ubica en la carta psicrométrica las condiciones ambientales y se sigue el calentamiento a la misma razón de humedad hasta que llega a la temperatura de entrada del aire y sobre la línea de entalpía se mueve para encontrar las diferentes humedades relativas, como se ilustra en la figura 3.2.

Los resultados se adjuntan en el Apéndice A.2 y los gráficos en el Apéndice B.

3.5 ANALISIS DE LAS CURVAS

De los gráficos del Apéndice B, observamos en las curvas de humedad vs. tiempo un comportamiento similar en todas

las pruebas; con una primera zona en que la humedad decrece muy rápidamente, casi linealmente seguida por una segunda zona en que la humedad disminuye lentamente en el tiempo, tendiendo de manera asintótica a su límite, la humedad de equilibrio del grano con el aire de secado.

Así en la prueba 1, la primera zona se encuentra entre el 24% y 22% de humedad y la segunda entre el 22% y 13% de humedad; en la prueba 2, la primera zona se encuentra entre el 25% y 23% de humedad y la segunda zona entre el 23% y 13% de humedad; en la prueba 3, la primera zona se encuentre entre el 24% y 22% y la segunda entre los 22% y 15%; en la prueba 4, la primera zona se encuentra entre el 25% y 23% de humedad y la segunda zona entre los 23% y 15% de humedad; en la prueba 5, no se aprecia la primera zona, sólo la segunda que se encuentra entre el 25% y 13% de humedad; y en la prueba 6, la primera zona se encuentra entre el 26% y 24% y la segunda entre el 24% y 13% de humedad.

En las pruebas 1, 2, 5 y 6 el grano llegó a la humedad requerida (13%), pero en el caso de las pruebas 3 y 4 se alcanzó una humedad no menor de un 15% aproximadamente; esto se debe a que la humedad de equilibrio del grano con el aire es muy alta y por lo

tanto el equilibrio se lo encuentra mucho antes de que llegue a la humedad requerida.

En las gráficas de velocidad de secado vs. humedad promedio, se aprecía una zona pequeña en la cual hay gran variación en la velocidad de secado, definiéndose ésta como zona de estabilización de la vaporización, que se confunde con el período de secado a velocidad constante por ser éste de muy corta duración.

En la prueba 1 y 4 se alcanza a diferenciar claramente la zona de velocidad constante, entre los valores de 24% y 22% de humedad y entre 25% y 23% de humedad respectivamente.

En las pruebas 2, 3 y 6 se nota ambas zonas; para la prueba 2, la zona de velocidad constante está comprendida entre 23% y 24% de humedad y la de vaporización de 24% en adelante; para la prueba 3. la zona de velocidad constante está entre 22% y 23% y la de vaporización de 23% en adelante; para la prueba 6, la zona de velocidad constante está entre 24% y 25% de humedad y la de vaporización de 25% en adelante.

En la prueba 5 se diferencia claramente la zona de vaporización que se localiza del 23% en adelante.

mientras que la zona de velocidad constante no puede ser diferenciada.

De las gráficas de altura de camada vs. humedad relativa del aire de secado, se puede apreciar la influencia de la altura de camada, de la velocidad del aire de secado y la capacidad del aire para captar aqua.

Al observar las curvas se deduce que si la camada es de mayor altura como en las pruebas 2 (20cm), 5 (15cm) y 6 (20 cm), el aire se satura dentro de ella durante un periodo más largo de tiempo; así por ejemplo, en la prueba 2 hasta los 70 min. de secado, el aire se satura dentro de la camada. Mientras en las pruebas 1, 3 y 4 (10cm) el aire se satura dentro de la camada de arroz sólo en los primeros minutos y por tanto siendo menor el factor de utilización de calor en éstas pruebas.

Analizando éstas se aprecian 3 zonas claramente definidas; la primera localizada en los primeros minutos del secado, en donde el aire retira mayor humedad en la parte inferior de la camada, llegando a las capas superiores con poca capacidad de captación de agua; la segunda que más bien es una recta de pendiente constante, donde se retira iguales tasas de humedad a lo largo de la camada y luego encontramos la tercera zona donde las curvas de frente de secado presentan un

cambio en su curvatura, debido a que se retira memos humedad de las capas inferiores y más humedad de las capas superiores, con una clara tendencia a equilibración la humedad del grano entre las capas de la camada.

Es así que la última curva del frente de secado debe presentar una pequeña diferencia entre la humedad del aire a la entrada de la camada y a la salida de la misma. Esto se da para las pruebas 1,4 y 5, lo que significa que el aire no retira humedad en ninguna parte de la camada, por lo que se puede predecir que el secado ha sido homogéneo. Por el contrario en las pruebas 2,3 y 6 ésta diferencia no es pequeña por tanto el secado no ha sido homogéneo.

El efecto de la velocidad del aire de secado es fácilmente apreciable comparando las pruebas 1 y 3, en las cuales se mantiene la altura de camada constante (10cm) y se varia el flujo de aire de 0.63 metros cúbicos/min en la primera prueba a 0.31 metros cúbicos/min en la tercera prueba; así en la prueba 1 la última curva del frente de secado muestra una pequeña diferencia entre las humedades inicial y final del aire de secado, por el contrario en la prueba 3 ésta diferencia es significativa. Además el tiempo de secado en la primera prueba es menor, con un secado homogéneo;

por el contrario en la tercera prueba el tiempo es mayor y el secado no es homogéneo.

Con las gráficas de factor de utilización de calor vs. tiempo, se observa que se aprovecha mejor el calor en las pruebas que tienen una altura de cama mayor, como son las pruebas 2, 5 y 6 que tienen una altura de 20, 15 y 20 cms respectivamente; en cambio que las de altura de 10 cm, como en las pruebas 1 y 4, se aprovecha mucho menos el calor, compensándose con el tiempo de secado que es mucho mayor. La prueba 3 a pesar de tener una altura de 10 cm se nota un buen factor de utilización de calor, debido a que el flujo usado es muy pequeño y por lo tanto el aire se mantiene dentro de la camada de arroz por más tiempo, utilizando de mejor manera el calor a cambio de mayor tiempo para secar.

CAPITULO IV



DESARROLLO TEORICO

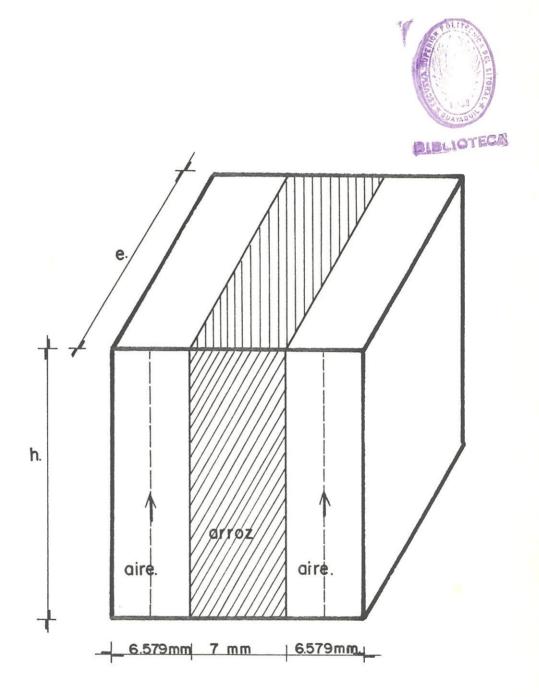
4.1 ANALISIS DEL SISTEMA

Se analizará el sistema asumiendo que el aire que pasa a través de la cama de grano, forma canales que van desde el fondo hasta la superficie, como se indica en la figura 4.1. El ancho de los canales está determinado por la llamada porosidad, que es el porcentaje de espacios vacios dentro de la camada de arroz en cáscara.

Se tratará al arroz en cáscara como si se comportará como una pared plana y su ancho será del tamaño promedio de un arroz, que se supone de 7 mm. Siendo la porosidad del arroz en cáscara a granel de 0.4845, el ancho del canal será:

7mm * 0.4845/0.5255 = 6.579 mm

Entonces los canales tendrán un tamaño de 6.579 mm x 200 mm.



h: ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ. e: ANCHO DE LA CAMA DE ARROZ.

Fig. 4.1. ESQUEMA DEL SISTEMA.

4.2 PROCESOS INVOLUCRADOS EN EL SECADO DE ARROZ EN CASCARA

En el secado del arroz en cáscara se involucran dos procesos el de transferencia de calor y el de transferencia de masa.

Durante el secado el aire que pasa a través del arroz tiene dos funciones la de entregar calor al arroz para retirar la humedad y la de servir como vehículo para transportar el agua evaporada fuera de la masa de semillas.

En el periodo de velocidad constante la transferencia de calor (q) del aire al arroz se produce por convección y la transferencia de masa (N) del agua del arroz al aire es también por convección, como en esta etapa la razón del movimiento de la humedad es suficiente para mantener la superficie mojada, entonces este período está en estado estable y la transferencia de calor se balancea con la transferencia de masa como se ilustra en la figura 4.2.

En el período de velocidad de secado decreciente la razón del movimiento de humedad dentro del grano no es suficiente para mantener mojada la superficie. Por lo tanto aparte de los procesos de transferencia de calor por convección (q,) que se transmite desde el aire a la

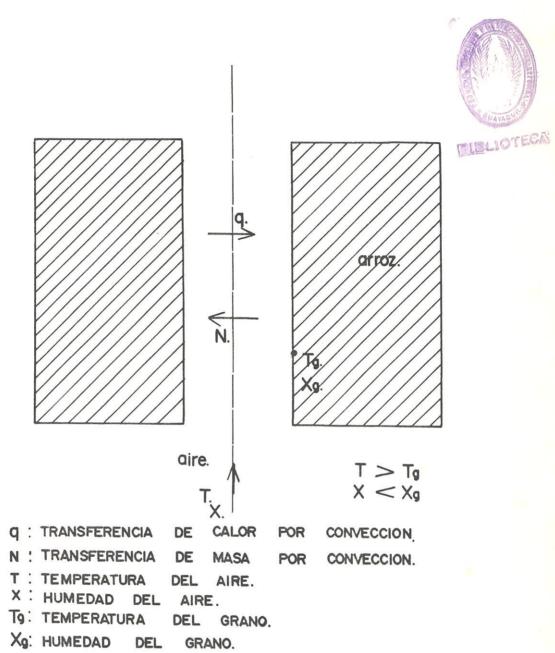


Fig. 4.2 ESQUEMA DE LA TRANSFEREN CIA DE CALOR Y MASA PERIODO DE VELOCI _ EL DAD DE SECADO CONSTANTE.

GRANO.

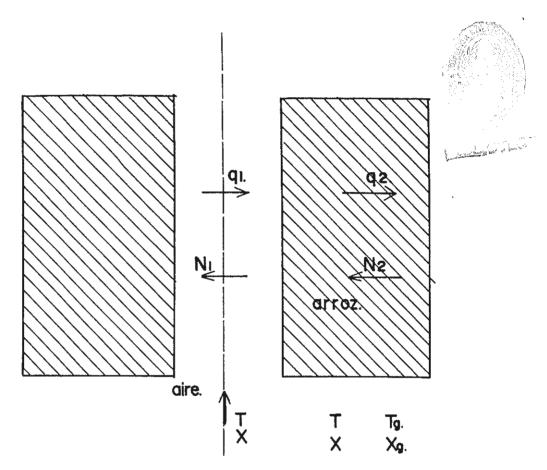
superficie seca del sólido y la transferencia de masa por convección (N_1) desde la superficie del grano al aire, se presenta una transferencia de masa por difusión del líquido (N_2) y una transferencia de calor por conducción dentro del grano (q_2) como se ilustra en la figura 4.3.

Pero en realidad hay movimiento del líquido y del vapor dentro del grano. El movimiento del líquido puede ser por capilaridad o por difusión del líquido. El movimiento del vapor puede ser debido a la diferencia de concentración de humedad, o sea por difusión del vapor y también por la diferencia de temperatura (conducción del calor dentro del sólido) o sea una difusión térmica.

Se presentan esta serie de mecanismos de transferencia de masa debido a la característica porosa capilar del grano de arroz.

4.3 CALCULO DEL COEFICIENTE DE TRANSFERENCIA DE CALOR Y MASA

Se va a encontrar el coeficiente de transferencia de calor dentro de los canales por donde circula el aíre, usando la temperatura media de la cama de arroz para la prueba #6 que es de 40 °C, utilizando dichos datos por ser los más representativos.



QI: TRANSFERENCIA DE CALOR POR CONVECCION.

92: TRANSFERENCIA DE CALOR POR CONDUCCION.

NI: TRANSFERENCIA DE MASA POR CONVECCION.

N2: TRANSFERENCIA DE MASA FOR DIFUSION DE LIQUIDO.

T TEMPERATURA DEL AIRE.

X : HUMEDAD DEL AIRE.

Tg: TEMPERATURA DEL GRANO.

Xg! HUMEDAD DEL GRANO.

Fig. 4.3. ESQUEMA DE LA TRANSFEREN CIA DE CALOR Y MASA EN EL PERIODO DE SECADO _ DE VELOCIDAD DECRECIENTE.

Se encuentran las propiedades del aire a esta temperatura (Ref.7):

$$= 16.89 * 10^{-6} m^2/seq$$

$$\mu = 184.6 * 10^{-7} \text{ N-seg/m}^2$$

 $f = 1.1614 \text{ Kg/m}^2$

 $Cp = 1.007 \text{ KJ/Kg-}^{\circ}\text{K}$

 $k = 26.3 * 10^{-3} W/m - ° K$

 $\alpha = 22.5 * 10^{-4} m^2/seg$

Pr = 0.707

 $R = 0.04548 \text{ m}^3 - \text{atm/kg-mol} ^{\circ}\text{C}$

Para saber que cantidad de flujo circula por cada canal, se obtiene el número de canales:

$$\frac{18.6 \text{ cm}}{(6.579 + 7) * 10^{-2} \text{ cm}} = 13.697 \approx 14$$

Si se tiene un flujo total de aire de 0.6080 m³/min, el flujo que circula por cada canal será:

$$G = 0.04343 \, \text{m}^3/\text{min}$$

Cada canal tiene un área transversal de:

$$A = 20 \text{cm} * 0.6579 \text{cm} = 13.16 \text{ cm}^2$$

Entonces la velocidad dentro de cada canal será:

Para saber que tipo de flujo es se calcula el número de Reynolds, tomando el diámetro hidraúlico (Ref.7):

$$D_n = 4 A_c/P$$

$$D_{h} = \frac{4 * (0.2* 6.579 * 10^{-3})}{2 * 0.2 + 2(6.579 * 10^{-3})}$$

$$D_h = 0.0127 \text{ m}$$

$$Re = \vee D_{n}/$$

$$Re = 440$$

Siendo el flujo laminar se utiliza la siguiente relación (Ref.7):

$$h*D_{h}/k = 4.36$$

De aquí que el coeficiente convectivo h es:

$$h = 9 W/m^2 - K$$

Se puede calcular el coeficiente de transferencia de masa utilizando la analogía con la transferencia de calor. Siendo el número de Schmidt (Ref.14):

Donde:

 $D_v =$ coeficiente de difusividad del agua en el aire (a 298°K es $0.26 \times 10^{-4} \text{ m}^2/\text{seg}$)

viscosidad cinemática (m²/seg)

Entonces reemplazando los valores encontramos:

$$Sc = 0.611$$

Como difiere con el número de Prandlt, no se puede utilizar la analogía de Reynolds y entonces se utiliza la analogía de Colburn (Ref.8):

$$j_{\mu} = j_{\mu}$$

o sea

$$h/V[Cp)(Cp\mu/k)^{\circ.67} = (k_g RT/V)(\mu/[D_v)^{\circ.67}$$

De modo que:

$$k_{a} = (h/Cp RT)[(Cp\mu/k)(D_{v}/\mu)]^{0.67}$$
 $k_{a} = 4.16 \text{ Kg-mol/h-m}^{2}-\text{atm}$

4.4 DETERMINACION DEL MECANISMO QUE CONTROLA EL MOVIMIENTO DE LA HUMEDAD DENTRO DEL GRANO

Se deduce que la masa que se transporta es líquida, debido a que como la conductividad térmica del arroz es muy baja, no hay la suficiente energía para evaporar el agua dentro del grano y por lo tanto los mecanismos que controlan el movimiento de humedad dentro del grano, pueden ser: por capilaridad o difusión del líquido. Se determinará cual de los dos mecanismos prevalece en el transporte de humedad dentro del sólido.

También en este caso se utilizará los datos de la prueba #6, ya que en esta se puede notar un pequeño tramo de velocidad de secado constante, el cual es un dato que se necesita en esta determinación.

De la gráfica de humedad vs. tiempo, se obtiene la velocidad de secado constante:

$$Rc = (Ps/A) * (Xi - Xc)/t$$

Donde se utiliza las humedades base seca, el peso del arroz seco y el área de secado del muestreador. Siendo las dimensiones del muestreador de 8cm x 8cm x 20cm, se utiliza el volumen de secado que se lo calcula de la siguiente manera (Ref.6):

 $V = 8cm * 8cm * 20cm = 0.00128 m^3$



$$Vs = V/(1 - \epsilon)$$

Donde, ∈ es la porosidad de la cama de arroz en cáscara.

$$Vs = 0.00248 \text{ m}^3$$

$$A = Vs/h$$

$$A = 0.00248 \text{ m}^3/0.2 \text{ m}^2$$

$$A = 0.012 \text{ m}^2$$

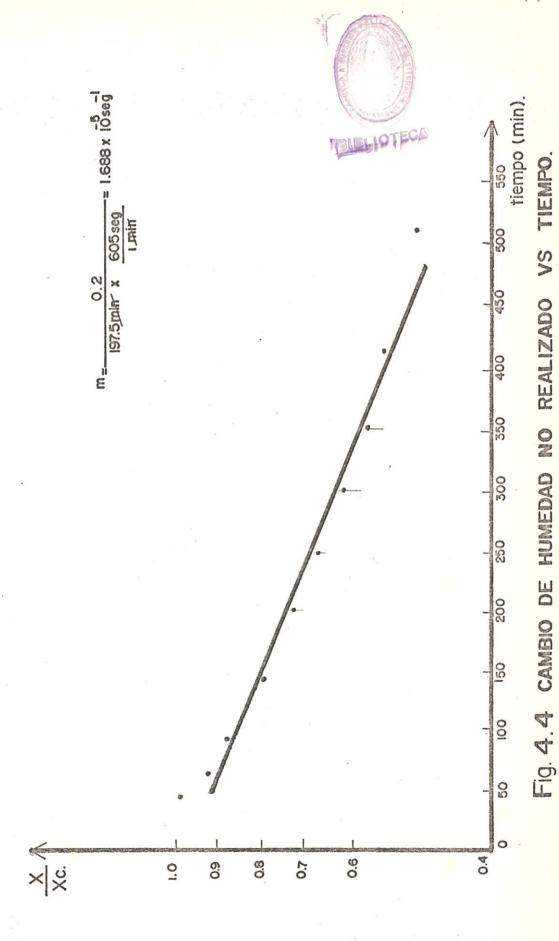
De aquí que la velocidad de secado experimental es:

Rc =
$$\frac{0.213 \text{ Kgs}}{0.012 \text{ m}^2}$$
 * $\frac{(0.346 - 0.316) \text{ Kga/Kgs}}{50 \text{ min}}$ * $\frac{60 \text{ min}}{1 \text{ h}}$

 $Rc = 0.619 \text{ Kga/m}^2 - h$

Se realiza una curva de X/Xc vs. tiempo en escala semilogarítmica (figura 4.4), de donde obtenemos su pendiente :

pendiente = 1.688 * 10⁻³/seq



Esta pendiente va a ser igual a:





Despejando Rc, se obtiene su valor:

$$Rc = 0.0391 \, kga/m^2 - h$$

Como la velocidad de secado calculada es diferente de la velocidad de secado experimental, entonces el movimiento del agua dentro del sólido es por difusión y la pendiente de la curva será igual a:

pendiente =
$$\pi^2 D_L / 4 \times^2$$

De aquí se obtiene el coeficiente de difusión D_{ι} :

$$D_L = 2.39 \times 10^{-11} \, \text{m}^2/\text{h}$$

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

En el proceso de secado es muy importante las condiciones ambientales como son la temperatura y la humedad relativa del aire, pues determinan que varien notablemente los parámetros de secado como humedad final deseada, tiempo y velocidad de secado. Pero es también muy importante el mecanismo del movimiento interno de la humeddad.

Así se ha llegado a las siguientes conclusiones:

- La humedad alcanzada durante el proceso de secado difiere aproximadamente en un 2% de la humedad de equilibrio del arroz con el aire de secado. Así en las pruebas 1.2.5 y 6 la humedad alcanzada es de 13% y humedad equilibrio del grano con el aire de aproximadamente 11%; y en las pruebas 3 y 4 la humedad alcanzada es de 15% y la humedad de equilibrio del grano con el aire de secado es aproximadamente 13%. Generalmente esta humedad alcanzada es la humedad requerida.
- Cuando la humedad alcanzada durante el proceso de secado no llega a la humedad requerida es necesario bajar el valor de la humedad de equilibrio del arroz con el aire de secado. Lo cual se logra usando ráfagas intermitentes

de aire de secado, a mayor temperatura que la usada durante el proceso.

- En el secado de arroz predomina el período de velocidad decreciente de secado.
- El período de velocidad de secado constante es de muy corta duración pudiendo ésta no presentarse.
- Si la última curva del frente de secado tiene una diferencia pequeña entre la humedad inicial y final del aire de secado, se puede decir que el proceso de secado ha sido homogéneo entre las diferentes capas de la camada de arroz.
- Se debe llegar a un compromiso entre el factor de utilización del calor, el tiempo y la homogeneidad del secado, de manera que no es válido un factor de utilización de calor alto a costa de un secado no homogéneo o viceversa.
- De lo anterior se determina que la prueba 5 logra este compromiso al obtener una diferencia del 4% entre la humedad inicial y final del aire de secado; un tiempo adecaudo de secado para éste volumen de arroz (335 min) y un factor de utilización de calor que no baja del 40% en las últimas instancias del secado.

- Se encontró que el mecanismo que gobierna el transporte de masa dentro del arroz es por difusión de líquido, encontrando en este proyecto un valor del coeficiente de difusión de $2.37 * 10^{-11} m^2/h$ que se encuentra cercana a los rangos de difusión dentro de sólidos de $10^{-9} 10^{-10} m^2/h$ (Ref. 6).
- Las velocidades de aire usadas son muy bajas para espesores de cama de 20 cm o más.
- El desarrollo teórico usado nos trajo buenos resultados, ya que la ayuda de estos se puedo encontrar los coeficientes de calor y de transferencia de masa y el coeficiente de difusión de líquido dentro del sólido.

APENDICES

APENDICE A

TABLAS DE DATOS Y RESULTADOS DE LAS PRUEBAS EXPERIMENTALES

DE SECADO DE ARROZ EN CASCARA

APENDICE A.1

TABLA DE DATOS

PRUEBA #1



HORA DE INICIO: 11H35

ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 10 cm FLUJO DE AIRE: 0.6303 metros cúbicos/min PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.26 cm de agua

! :		TEM	PERATURA	EN	LA CAMA	DE	ARROZ	: :TEMP.			; AIRE	DE SAL TEMP.	IDA HR
:TIEMPO:	PESO :	T1	T2	13	T4	T5	T6	:BULBO	BULBO		: BULBO	BULBO SECO	15355
!(min) !	(gr)	°C	°C	°C	*C	3°	3°	; °C	°C	(%)	3°	°C	(%)
: 0 :	134.2							1					
10 1			29	29	28	41	49	1 23.3	27.8	70	26.7	28.3	89
! 20 !				31	32	46	50	1			26.7	28.9	85
; 30 ;			29	35	38	46	50	1			26.7	28.9	72
! 40 !			31	36	41	47	50	!			!		
; 50 ;	127.9	35	33	38	43	48	51	1			27.8	35.6	56
: 60 ;	127.7	37	36	40	44	48	50	1			1		
! 70 !	126.8	38	38	41	44	49	51	1			27.8	37.2	50
; 80 ;	The second secon		39	41	45	49	51	1			28.3	39.4	44
: 90 :	125.6 :	39	39	42	45	49	50	1			1		
100 ;	124.2	40	40	42	45	49	50	24.4	30.6	62	28.9	40.6	42
110 :	124.0 :	41	41	43	46	50	51	1			1		
120 ;			42	43	46	50	51	į t			28.9	41.7	39
: 130 :	122.8	42	43	44	47	50	51	1			1		
140 ;	i	42	43	45	47	50	51	3 (1		
155 ;		41	43	46	48	50	51	1			30.0	43.3	39
170 :	121.0 :	44	44	46	48	50	51	24.4	31.1	59	t E		
185 :	120.3 ;	44	45	47	48	51	52	1			3 4		
200 :	119.5 !	45	46	48	49	51	51	4			1		
215 ;	119.3 !	45	47	48	50	51	51	1			5 6		
235 ;	119.2	45	47	49	50	51	52	t t			1		
265 ;		44	48	50	51	51	51	26.1	30.6	72	t 2		
295 ;	117.8 :	44	48	50	51	51	51	1			\$ 4		
325 :	116.9 :	48	49	50	51	52	52	1			1		



HORA DE INICIO: 8H2O FLUJO DE AIRE: 0.6159 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 20 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.62 cm de agua

!	! !	TEMP	ERATURA	EN LA	CAMA	DE AR	ROZ	!	AMBIENTE		; AIR	E DE SA	LIDA ;
ŧ i	1 1							TEMP.	TEMP.	HR	TEMP.	TEMP.	HR ;
:TIEMPO	PESO :	T1	T2	T3	T4	T5	T6	BULBO	TEMP. BULBO		BULBO	BULBO	1
ŧ	! !							: HUMEDO	SECO		: HUMEDO	SECO	1
(min)	(gr) :	°C	°C	°C	°C	°C	°C	: °C	°C	(%)	1 °C	°C	(%) :
1	1 1							1			1		1
!								!			!		
; 0	255.7							: 21.11	23.33	83	1		ŧ
: 10	253.1 :	25	27	26	26	36	45	1			24.44	25.56	92 :
: 15	252.5 :							1			1		1
: 20	252.1 :	25	26	27	29	43	47	1			24.72	26.11	90 :
: 25	251.0							1			!		1
; 30	250.0 !	26	27	31	36	44	46	1			į į		1
; 35	248.8							1			25	26.11	92 ;
1 40	247.4	26	27	34	38	45	47	1			1		1
; 45	247.3							1			1		
; 50		26	28	37	40	45	48	1 1			25.56	26.67	92 ;
; 55								1			!		
: 60			29	38	41	46	48	1			I t		1
: 65	3							1			:		ŧ
: 70			32	39	42	46	48	!			25.56	27.22	88 ;
: 75								t t			i		ŧ
; 80			34	41	42	46	48	1					E 4
: 85								1			1		£
: 90			36	41	43	46	47	1			1		1
; 95													1
: 100			37	41	43	47	48	: 21.67	25.56	72	25.56	27.78	85 ;
105			70	4.7	4.4	47	40	i					i
1110			38	43	44	47	48	i			i		
115			38	43	44	48	48	i			1 2/ 11	20.00	04 1
			28	43	44	40	48	i			26.11	28.89	81 ;
1 125			39	43	44	47	47	i			1		Ē
; 130 ; 135			37	40	44	4/	4/	1			t t		É .
1 140			39	43	44	47	47	1					
1 145			37	43	44	4/	4/	1			1 26 11	71 /7	15 1
1 150			40	44	45	48	47	i I			26.11	31.0/	93 ;
1 155			40	44	43	40	4/	1			t *		i
1 133	237.3 1											SIGHE	i



HORA DE INICID: 8H20 FLUJO DE AIRE: 0.6159 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 20 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.62 cm de agua

4 ! 1 !	! !	TEMP	ERATURA	EN L	CAMA	DE ARI	ROZ		AMBIENTE TEMP.				IDA :
:TIEMPO:	PESO :	T1	T2	T3	T4	T5	T6		BULBO SECO			BULBO SECO	t 1
(min)	(gr)	۵.	°C	°C	°C	*C	°C		°C		1		(%)
160			40	44	45	48	48	1	on the cas the sec can be sec	9 400 400 400 AM AM	1		
170	232.8	37	41	45	45	48	48	!			26.11	33.33	58
180	231.6	36	41	45	46	48	48	!			!		
190	231.3 ;	38	42	46	46	48	48	22.22	26.67	69	1		
: 200 : 210	230.4	38	43	46	46	48	48	!			1 1		
220	229.0	39	43	46	47	49	49	! !			27.22	36.67	50
: 240 : 250			45	47	48	49	49	t t			1 1 1		
: 260 : 275	227.5	40	45	47	48	49	49		27.22	73	\$ 4 5		
290	225.3	40	46	48	48	49	49	1			t t		
; 330	223.3							1			t t		
390	221.6							1 1 1			8 4 4		



HORA DE INICIO: 11H55 FLUJO DE AIRE: 0.3124 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 10 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.08 cm de agua

1		t t			TEMP	ERATURA	EN	LA	CAMA	DE	ARROZ					: AIRE		
	TEMBO		0500		T 4	70	T 7		T.4	**				TEMP.			TEMP.	HR :
11.	LEMPU		PESU		11	12	13		14	15) }			BULBO		BULBO		
1	-:-1	1	(* C	0.0		0.0	0.00		_	HUMEDU	SECO	191	HUMEDO	SECO	1941
111	NIN;	1	(gr)		L	L	L		-L	-f	•	L	; "	· L	{ 7, }	; °C	. C	(%)
1		!											!			. 1		1
1	0	1	130.6										i i			!		1
ŧ	5	*	129.6		27	26	25		25	27	3	9	23.89	26.11	84	1		•
!	10	!	129.2										!			25.56	26.67	92 :
1	15	1	129.0		27	26	26		25	30	4	0	1					4
1	20	1	128.9	1									1			1		
1	30	1	128.2	1	28	27	27		27	37	4	1	į			25.56	27.78	84 :
1	40	1	127.2	t t									1			!		1
1	50	6	126.7		30	28	29		31	39	4	2	1			1		ŧ.
1	60	1	126.3										!			1		t t
1	70		125.6	1	29	28	27		34	39						: 26.11	26.67	96 :
1	80	-	125.1	1									NO. HAMMAN	27.78	70	1		ŧ
1	95		124.4		31	31	29		36	40	4	2	1			1		6
1	110		124.2										:			1		ŧ
1	125		123.6		33	33	32		37	41	4	3	;			26.67	33.33	60 ;
1	140		122.7										!					f.
ţ	155		122.3		34	35	34		39	42	4	3	1			1		ę č
1	170		121.8			_							1			į.		:
1	185		121.5		35	36	36		40	42	4	3	1			27.22	35.00	56 :
	200		121.0		7.5	7.	77		4.0	4.77		-				!		1
	215		120.5		35	36	37		40	43	4	3	:			i		
1	230		120.4		36	38	38		41	43		3	;			1 27 22	7/ 11	ED 1
į	245 260	7.0	119.6		36	28	28		41	43	4	S	1			27.22	36.11	52 ;
1	275		119.5		36	38	38		41	43		3	1			4		\$
1	305		117.3		35	38	38		41	43				26.67	00	1		4
1	335	33	118.5		35	38	39		42	43		3		40.0/	00	1		ŧ
1	365		118.3		35	38	39		42	43		3	•			27.22	74 11	52 1
1	395		117.5		34	38	39		42	42				25.00	94	1 41.44	30:11	JZ 1
1	425		117.5		35	38	39		42	43				20100	, 0	1		4
1	455		117.4	•	34	37	39		42	42		1				1		
ı	100	•	44/17		wit	V1	01		7 de	7.4	. 7	*	4			,		ı



HORA DE INICIO: 1H45 FLUJO DE AIRE: 0.5986 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 10 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.2 cm de agua

	1		TEMP	PERATURA	EN	LA CAMA	DE					: AIRE		DA
!	:							Magazi er	TEMP.	TEMP.	HR	TEMP.	TEMP.	HR
TIEN	1P0:	PESO .	T1	T2	13	T4	T5	T6	BULBO	BULBO		BULBO	BULBO	
	- 1								: HUME DO	SECO		HIMEDU	SECO	
(min	1) ;	(gr)	3°	3.	3.	3°	°C	°C	; °C	°C	(%)	; °C	°C	(%)
ì	:								ł.			1		
;	^ 1	477 7							!			-		
	0 :			20	77	0.4	20	40	1 07 70	70.00	70			
	5 :			28	27	26	28	40	2/./8	32.22	/2	27.22	28.89	88
	15 :			29	27	2/	77	47	i			i		
200	20 ;	200000000000000000000000000000000000000		27	21	26	33	43	1			i		
	25 ;	The state of the s		29	27	27	39	43	i.			i		
	30 :			27	21	21	37	43	1			i		
70	35 :			30	27	29	41	43	1			1 27 22	30.00	03
	10 :			30	41	27	41	40	1			1 21.22	20.00	82
	15 :			32	28	34	42	43	\$			1		
7.1	50 :	0.4000140000000000000000000000000000000		02	LU	04	7.2	40	1			1		
	55 :			33	29	36	42	43	!			1		
	50 !											1		
	55 ;			34	31	37	42	43				28.30	36.11	57
10	70 ;								25.55	33.33			00111	
	75 :	ACCEPTAGE SEC. NO.		37	34	39	43							
; 8	30 ;								\$!		
: 8	35 !			38	36	40	44	44				1		
: 9	90 :	125.0							1			1		
! 9	75 :	124.9	38	39	36	40	44	44	8			: 27.78	37.22	50
1 10	00 ;	124.1							i i			1		
1 10)5 ;	124.1	38	39	37	40	44	43	1			1		
: 11	0 !	124.1							1 (i i		
	25 ;			40	38	41	44	43	1			1 1		
	10 !								ŧ			1		
	50 :			40	40	42	45	43	i i			1 4		
	55 ;								1			1		
	30 ;			41	40	42	45	44	1			28.89	40.00	45
	0 :								1			1		
)5 :			41	41	43	45	44	1			1		
: 21	15 !	120.1							1			1		
													-SIGUE-	



HORA DE INICIO: 1H45 FLUJO DE AIRE: 0.5986 metros cúbicos/min

ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 10 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.2 cm de agua

- ! !	m. esp esp esp 200 44 A	**************************************	 !	TEMP	ERATURA	EN	LA	CAMA	DE /	ARROZ		BIENTE			DE SALII		1 1
1	TIEMPO	1	1 1 1	Ti	T2	T 3		T4	T5	16	TEMP. BULBO HUMEDO	TEMP. BULBO SECO	нк	TEMP. BULBO	TEMP. BULBO SECO	HR	1
1	(min)		: :	3*	•C	•C		" E	•0	°C	'C	3°	(%)	; °C	*C	(%)	1 1
1	230	119.3	!	40	42	42		44	 45	44	; 			Ì			
1	240			1 V	42	42		44	43	44	1			i f			:
ŧ	260	118.9	l t	39	41	41		43	45	43							ŧ
1	270	119.6	i i	38	41	4]		43	44	43	1			1			1
1	280	118.5	l i								1			1			1
ŧ	290		•	39	41	41		43	44	42	!			1			ţ
1	300										t t			1			ŧ
;	315		•	39	41	41		42	44	42	23.89	29.44	64	27.78	38.89	44	1
ì	330		•								!						1
i	345		•	40	40	41		42	43	42	4			1			
i	365		-								i			i			:
ı	380	117.3	i 								i			į			ţ



HORA DE INICIO: 8H40 FLUJO DE AIRE: 0.6080 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 15 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.45 cm de agua

1 1	ŧ	TEMP	PERATURA	EN I	LA CAMA	DE A					: AIRE	DE SAL	IDA :
ITTEMPOL	0500	7.4	7.0	9.9	T.4			!TEMP.	TEMP.	HR	!TEMP.	TEMP.	HR ;
; I LEMPU;	PESO :	11	12	13	14	15	16	BULBO	BULBO		BULBO	BULBO	ŧ
1/ 1	(gr) :	• 0	• 0	0.0	2.0	• •	4.0	HUMEDO	SECO	1815	HUMEDO	SECO	1
(m T H) ((gr)	C	L	- [٦.	· L	-L	1 %	, C	(7,)	3.	. C	(%)
1	!							1			i !		i
, ,	220.50							23.33			1		1
	219.30		27	25	25	26					26.11	27 79	00 !
10 :		** *	27	1.0	10	20	70	1			1 70:11	2/0/0	00 (
1 15 1			27	25	26	35	43	:			1		•
20 ;	Section of the contract of the		1,000					1					E E
: 25 ;	Hereard Anna Personal Con-		27	26	28	40	43				26.11	28.33	84 !
; 30 ;											!	20100	
: 35 :			27	26	31	41	42				1		
: 40 :	213.40 ;							1			1		1
: 45 :	212.60 ;	28	27	28	34	41	43	1			26.11	28.33	85 ;
; 50 ;	211.90 ;							t t			1 1		
55 ;	211.60 ;	29	28	30	36	41	42	1			!		1
: 60 :								1 1			t t		ŧ
: 65 ;		30	28	33	37	42	43	1			26.11	28.89	81 ;
: 70 :								1			1		1
; 75 ;	100 CO.	30	28	34	38	42	43				ŧ		ŧ
; 80 ;									29.44	60	t t		£
! 85 !		32	30	36	39	43	44	1			9 6		ŧ
90 ;								!			1		ŧ.
95 !	Action to the second second	33	30	36	39	43	44	1			26.67	32.78	64 :
100 ;		34	31	37	39	47	47						1
1100 ;	Section Report 1	34	21	3/	37	43	43	i			i		1
115 !	Decision announce of	35	32	37	40	43	43	1			1 2/ /7	74 44	i .
120 1		30	32	37	40	40	43	1			26.67	34,44	26 ;
125 :		35	33	38	40	42	42	1					4
130 :		20	33	30	70	76	42	1			1		i
135 1		36	34	38	40	42	43	1			26.67	75 00	57 1
140 :		UU	UT	00	70	77		23.89	30.00			33.00	J3 (
145 :		35	33	38	40	42	43		30.00	02	1		¢
150 ;		00	00		70	7.6	70				ž ž		4
(SIGHE-	



HORA DE INICIO: 8H40 FLUJO DE AIRE: 0.6080 metros cúbicos/min

ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 15 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.45 cm de agua

1 1 2	1														
*				TEMPE	RATURA	EN L	A CAMA	DE					: AIRE		
TTEMP	ו חי	PESO	í	T1	TO	TT	TA	TS		TEMP.	TEMP.	HR	TEMP.	TEMP.	HR :
LITERE	i U	reau ,	1	1 T	12	13	1 4	13		HUMEDO			; BULBO	BULBO	i
(min)	ŧ	(gr)	t t	°C	0.0	°C	3°	۰۲					: °C	°C ⊃ELU	141
: (mair)	1	(917	!	u		U	ū	u	L		C	(10)	1 6	G	(%) (
!	-!-								** ** ** ** ** **						
155	1	201.60	!	36	34	38	40	43	43	1			: 26.67	35.56	50 !
160	ŧ	201.00	1							;			!		
165	1	200.30	t i	36	34	39	41	43	43	1			1		
170	1	200.30	1							5 4			1		i.
175	1	199.70	i i	37	35	39	41	44	44	1			: 26.67	36.11	48 ;
180		199.40	l i							I i			1 .		1
185	-	199.00		37	35	39	41	44	44	1 1			t i		
190		198.70								t i			1		4
195		198.30		38	36	40	42	44					27.78	37.78	48 ;
200		198.10								24.44	31.67	56	!		t e
205		197.80		39	37	41	43	44	45	!			1		6
210		197.50							-	1			1		4
215		196.90		39	37	41	43	45	45	1			27.78	38.89	44 ;
220		197.00		70	7.0	4.0							1		1
225		196.70		39	38	42	43	45	46				1		
230		196.40		70	70	40	4.4			1					1
235		196.10		39	38	42	44	46	46	i			27.78	39.44	42 :
240		195.90 :		39	38	43	44	46	46	i			į.		
243	-	195.30		37	28	43	44	40	46	1			1		ţ
255		195.00		40	39	43	45	46	46	1			27.78	70 //	42 :
260		194.70		70	07	75	75	70	70	1			1 4/1/0	37:44	42 (
265		194.60		41	40	44	45	46	46	1			1		ŧ.
270		194.40		-				112	10	1			1		
275		194.10		40	40	44	45	47	46	:			27.78	39.44	42
280	7	193.80				-				t			!		
285	1	193.50		41	41	44	45	46	46	ŧ			1		1
290	1	193.30								1			1		1
295	1	193.20		41	41	44	45	46	47	1			1		1
300	1	192.80								9 4			1		1
305	1	192.60		42	41	44	45	47	47	1			27.78	41.11	36 ;

EDBTOIJEIE

PRUEBA #5

HORA DE INICIO: 8H40

ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 15 cm FLUJO DE AIRE: 0.6080 metros cúbicos/min PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.45 cm de agua

												~~~~		
1 I		t t	TEMPER	ATURA	EN LA	CAMA	DE A	RROZ	: AM	BIENTE		: AIRE	DE SAL	IDA
t t		ŧ							!TEMP.	TEMP.	HR	:TEMP.	TEMP.	HR
!TIEMPO!	PES0	ŧ	T1	T2	T3	T4	T5	T6	BULBO	BULBO		BULBO	BULBO	
t !		!		1					:HUMEDO	SECO		:HUMEDO	SECO	
:(min) :	(gr)	1	°C	°C	°C	°C	°C	°C	1°C	°C	(%)	) °C	°C	(%)
!!!	-	ŧ							!			1		
!!-		!							1			!		
; 310 ;	192.40	8							1			1		
; 315 ;	192.30	1	41	41	45	45	47	46	: 22.22	33.33	38	1		
: 320 :	192.10	1							1			4		
; 325 ;	191.80	1	42	41	45	46	47	47	1			1		
; 330 ;	191.70	1							1			1		
: 335 :	191.60	1	43	42	46	46	47	46	1			27.78	41.11	36
: 345 :	191.20	1							1			1		
; 360 ;	190.60	1	41	42	45	46	47	46	1			1		
: 375 :	190.30	1							: 26.11	33.33	58	!		
: 390 :	189.90	200							1			!		



HORA DE INICIO: 8H15 FLUJO DE AIRE: 0.5853 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 20 cm

PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.51 cm de agua

TIEMPO  PESO	!!!	!	TEMP	ERATURA	EN LA	CAMA	DE AR		: AM					
HUMEDO SECO	17754001	0500		70		T.4	7.5							HR
(min   (gr)	; I I EMPU;	PESU ;	11	12	15	14	15							
O	i i	(00)	• C	9 C	9 (	9.0	• C	۰.۲	HUMEDU	SECU	/ =/ \	HUMEDU	SECU	141
0	(MIN) ;	(gr) i	L	L	L	L	L	3	1		( /4 )	1 1	- L	( /4 )
0	1								1			. 1		
5	1								1			1		
10				23	23	23	25						25.00	88
15									1					
25				23	23	23	29	37				i		
30	: 20 :	284.4 ;							1			ì		
30	: 25 :	283.7 :	23	23	24	24	34	38	1			23.89	25.56	88
40	; 30 ;	283.0 ;							1			1		
45	; 35 ;	282.2 ;	24	24	24	26	36	39	5 1			1		
50	: 40 ;	281.6 ;							1			!		
55	: 45 :	280.8 ;	24	24	26	29	37	39	: 21.67	23.33	87	24.44	25.56	92
60	: 50 :	280.2 :							1					
65	; 55 ;	279.5 :	24	24	27	31	37	39	t t			1		
70									t t			!		
75			24	25	29	33	38	39	i i			24.44	25.56	92
80   276.4									î E			1		
85   275.8   24   25   31   34   38   40	250,000,000,000	550.00 CO.000 CO.000		25	30	33	38	40	1			1		
90   275.2									1			1		
95   274.6   25   25   31   34   38   40	-			25	31	34	38	40	1			25.56	26.67	92
100   274.1				-	1277		100000		1			1		
105   273.5   25				25	31	34	38	40	1					
110   272.9								4.0						
115   272.3   27	15 (5 (5 (5 (5 (5 (5 (5 (5 (5 (5 (5 (5 (5			26	32	34	38	40	22.78	26.67	73	25.56	27.22	88
! 120 ! 271.8 !				20	77	76	70	40	i			i		
! 125 ! 271.3 ! 28 29 34 36 39 40 !			21	28	22	22	39	40	i			i		
130   270.9   135   270.4   28 30 34 36 39 40   140   269.8   145   269.3   28 30 34 36 40 41   25.56 29.44 74   150   268.9			20	20	7.0	71	70	40				1 05 5/	20 77	0.1
! 135 ! 270.4 ! 28 30 34 36 39 40 ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! !				29	34	36	39	40	i			1 23.36	28.55	81
! 140 ! 269.8 ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! ! !				70	7.1	71	70	40	i i			i		
1 145				30	54	30	37	40	į.			i.		
150 ; 268.9 ;				70	7.1	71	40	A 4	i			1 25 5/	20 44	74
				20	34	20	40	41	1			1 73.36	27.44	/4
SIGUE	1 100 (	200.7 ;											-SIGHE-	



HORA DE INICIO: 8H15 FLUJO DE AIRE: 0.5853 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 20 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.51 cm de agua

-														
		; , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	IEMF	ERATURA	EN LA	CAMA	DE AR	ROZ	: AM	BIENTE		; AIRE	DE SALI	
1	TTEMON	PESO ;	Т1	TO	Т7	TA	TS	TL	TEMP. BULBO HUMEDO	חבוו מת	HK	TEMP.	PULDO	HR :
1	ITENIO	( FEBU ;	1.7	12	13	1.4	13	10	INTERN	DOLDO		FUNEDO	BULBU	4
1	(min)	(gr)	۰۲	٥٢	ه ال	٥٥	٥٦	ەرە	ו יייטטבעט	o C	141	1 +C	9500	(9)
	1 10 211 7	1 (917 1	u	U	U	U	Ü	u	1	C	( // )	1	C	{ /a } c
		!!			-				. !			.!		
6	155	268.4	29	31	35	37	40	40	;			!		
1	160								1			i		
	165	267.6	30	32	36	37	40	41	23.06	28.61	64	: 25.56	27.78	84 :
1	170	267.2							1			1		1
1	175	266.7 :	31	32	36	38	41	41	1 (			j t		*
1	180	266.3 :							4 t			t 4		4 1
1	185	266.0	31	33	36	38	41	41	8 1			1		ŧ.
1	190								1			!		1 1
1	195		32	33	37	38	41	41	† 1			: 25.00	31.67	60 ;
1	200								1 1			1		ŧ a
4	205	A		34	37	39	41	42	1			i i		ŧ
1	210								1			1		e 6
	215			34	37	39	42	43	1			!		
4	220			7.4	~~		4.00		!					
	225			34	38	40	42	42	23.89	30.56	58	26.11	33.89	55 :
	230			75	70	40	45	40	i			i		ī,
1	235	41 (400)		35	38	40	42	42	i			i		ì
1	240 245			36	39	40	42	42	i 1			i		i
1	250			20	37	40	42	42	Ł			1		i.
1	255			36	39	40	43	42	1			26.67	75 00	57 1
1	265			00	07	70	70	72	1			1 20:07	33.00	JJ (
	275			37	40	41	43	43	!			1		4
1	285								!					
1	295			37	40	42	43	44	1			: 26.67	36.11	48 :
1	305								1			1		t f
1	315			38	40	42	43	44	24.44	31.67	56	1		
	325	256.5							t 1			!		1
1	335	255.7 :	38	39	42	43	44	45	!			;		ŧ
1	345	255.3							25.00	32.50	56	: 26.67	37.22	44
1	355	254.6	39	40	42	43	44	44	l L			1		#
-													-SIGUE-	



HORA DE INICIO: 8H15 FLUJO DE AIRE: 0.5853 metros cúbicos/min ALTURA DE LA CAMA DE ARROZ: 20 cm PRESION ESTATICA DE LA CAMA: 0.51 cm de agua

1	t t	TEM	PERATURA	EN	LA CAMA	DE A	RROZ	: AM	BIENTE		: AIRE	DE SALI	DA	1
ŧ \$	1	1						TEMP.	TEMP.	HR	TEMP.	TEMP.	HR	1
:TIEMPO	; PESO	T1	T2	T3	T4	T5	T6	BULBO	BULBO		BULBO	BULBO		1
ŧ	1	1						:HUMEDO	SECO		:HUMEDO	SECO		1
(min)	(gr)	. °C	°C	°C	°C	°C	°C	; °C	°C	(%)	; °C	°C	(%)	4
1 4	i i	† 1						1			1			
ŧ	!	t												1
365	254.1	!						1			1			ŧ
375	253.6	39	40	43	43	44	45	1			1			t E
: 390	253.0	ŧ						1			1			1
405	252.3	40	41	43	44	45	45	25.56	31.67	62	!			1
420	251.6	1						1			: 28.33	40.00	42	1
435	251.2	41	42	44	45	45	45	1			1			1
465	250.6	41	42	44	45	45	44	25.00	28.89	74	1			1
1 480	: 249.8	ē L						!			1			1
495	249.3	40	42	44	44	44	43	!			1			1
; 510	: 248.7	1						1			1			1
525	248.5	40	42	43	44	44	43	23.33	27.78	70	26.11	34.44	53	1
: 540	248.2	1						1			1			1
: 555	247.9	40	42	43	43	43	43	1			1 4			1
: 570	: 247.6	t t						ţ 2			1			1
: 585	247.4	39	41	42	43	42	42	1			!			1
615	247.0	!						!			!			1

# APENDICE A.2 TABLA DE RESULTADOS PRUEBA #1



!	1	1	;	!
TIEMPO:	HUMEDAD	HUMEDAD	:VELOCIDAD:	HUMEDAD :
1	B.H	8.5	DE SECADO	MEDIA :
(min)	(%)	(%)	(g/h)	(%)
1		1	1	t t
!			{	<u></u>
0	24.30	32.10	!	!
10	23.50	30.72	8.40	23.90 ;
20	22.69	29.34	8.40	23.09 :
30	22.09	28.36	7.60	22.39 :
40	21.37	27.18	7.50	21.73 :
50	20.57	25.90	7.56	20.97 :
60	20.45	25.70	6.50	
70	19.88	24.82	6.34	20.16
80	19.37	24.03	6.15	
90	19.12	23.63	5.73	19.24
100	18.20	22.26	6.00	18.66 !
110	18.07	22.06	5.56	
120	17.74	21.57	•	17.91 :
1 100	17.27	20.88	5.26	17.51
1 140	17.20	20.78	•	17.24
155	16.39	19.60	4.92	16.80 ;
1 1/0	16.04	19.11	4.66	16.21
185	15.55	18.42	•	15.80
1 200	14.99	17.63		15.27
215	14.84	17.43	4.16	14.92
235	14.77	17.33	3.83	14.81
265	14.05	16.35	•	14.41
295	13.76	15.96	3.34	13.91
325	13.10	15.07	3.19	13.43

AND THE STATE OF T

į		1		1		1 1	1
¦Ţ	IEMPO	ļ	HUMEDAD	ŀ		VELOCIDAD:	
1		1	B.H	ŀ	B.S	DE SECADO	MEDIA :
10	min)	ì	(%)	1	(%)	(g/h)	(%)
1		1		1		†   	1
[		-		1		<u> </u>	
ŧ	0	ŧ	25.00	1	33.33	!	!
ŧ	10	1	24.23	į	31.97	15.60	24.61
1	15	ŧ	24.05	i	31.66	12.80	24.14
1	20	i	23.93	ŧ	31.45	10.80	23.99 ;
1	25	ŧ	23.59	E	30.88	11.28	23.76 :
:	30	t	23.29	!	30.36	11.40	23.44
1	35	ŀ	22.92	ŀ	29.73	11.83	23.10 ;
1	40	ŧ	22.48	1	29.00	12.45	22.70 [
1	45	ŧ	22.45	1	28.95	11.20	22.47
1	50	1	22.14	:	28.43	11.28	22.29 !
į	55	1	21.91	1	28.06	11.02	22.02 1
ţ	60	ŧ	21.59	ŧ	27.54	11.10	21.75
1	65	ţ	21.47	1	27.33	10.62	21.53 !
ŧ	70	!	21.34	ŧ	27.12	10.20	21.40
-	75	i.	21.24	ŧ	26.97	9.76	21.29
1	80	ŀ	20.88	i	26.39	9.97	21.06 1
i	85	1	20.72	ŀ	26.13	9.74	20.80 ;
1	90	ŀ	20.49	1	25.77	9.67	20.60
1	95	1	20.29	1	25.46	9.54	20.39 :
ţ F	100	1	20.03	1	25.04	9.54	20.16 ;
t l	105	į	19.92	ţ	24.88	9.26	19.97 :
ŧ,	110	ì	19.59	į	24.36	9.38	19.76
1	115	i.	19.45	ł	24.15	9.18	19.52 ;
ļ	120	ŧ	19.18	į	23.74	9.20	19.32 ;
1	125	Ł	19.08	ļ	23.58		19.13 :
1	130	ŀ	18.97	ł	23.27	8.91	18.98
1	135	1	18.77	1	23.11	8.71	18.82
1	140	ŧ	18.60	į	22.85	8.61	18.69
ŧ	145	1	18.43	1	22.59	8.52	18.51
1	150	ŧ	18.22	ţ	22.28	8.48	18.32 ;
ŧ	155	ŀ	10.15	1	22.17	8.28	18.18 ;
1	160	F	17.90	1	21.81	8.29	18.03
							SIGUE



	1	:	1 1	t s
TIEMPO	HUMEDAD	HUMEDAD	:VELOCIDAD:	HUMEDAD ;
	B.H	B.S	DE SECADO!	MEDIA ;
(min)	(%)	(%)	(g/h)	(%)
1	 1		1	
	! !	[		
165	17.80	21.65	8.15	17.85 ;
170	17.62	21.39	8.08	17.71 ;
175	17.58	21.34	7.89	17.60 ;
180	17.19	20.76	8.03	17.39 ;
185	17.19	20.76	7.82	17.19 ;
190	17.09	20.61	7.71	17.14 :
195	16.87	20.29	7.69	16.98 ;
200	16.76	20.14	7.59 ;	16.82 ;
210	16.44	19.67	7.49	16.60 ;
220	16.25	19.41	7.28	16.34 ;
230	16.00	19.04	7.15	16.12 ;
240	15.85	18.83	6.95	15.92 ;
250	15.70	18.63	6.77	15.78 :
260	15.70	18.63	: 6.51	15.70 ;
275	14.95	17.58	6.59	15.33 ;
290	14.88	17.48	6.29	14.92 ;
310	14.42	16.85	6.12	14.65 :
330	14.12	16.44	5.89	14.27 ;
360	13.77	15.97	5.55	13.94 ;
390	13.46	15.55	5.25	13,61
420	13,18	15.18	4.97	13.32 ;



								~~ **		_
1		į		!						1
,		1		•		1		1		1
:T	IEMPO	);	HUMEDAD	1	HUMEDAD	!	/ELOCIDAD		HUMEDAD	1
1		E c	B.H	1	B.S	!1	E SECADO	1	MEDIA	1
: (	min)	t	(%)	!	(%)	1	(g/h)	1	(%)	1
!				!		*			200.20	1
1-		. ! .		.1.		:		!-		. !
1	0	f i	24.10	1 (	31.75	1		1		1
1	5	1	23.51	1	30.74	1	12.00	i	23.81	1
1	10	1	23.27	1	30.33	1	8.40	1	23.39	1
1	15	1 1	23.16	1	30.13	1	6.40	1	23.21	1
t	20	į	23.10	1	30.03	5	5.10		23.13	1
1	30	ŧ	22.68	1	29.33	1	4.80	į	22.89	1
1	40	ŧ	22.07	!	28.32	1	5.10	1	22.37	1
1	50	1	21.76	1	27.81	8	4.68	1	21.91	1
ŧ	60	4	21.51	1	27.41	1	4.30	1	21.64	1
1	70	1	21.07	1	26.70	1	4.29	!	21.29	1
1	80	1	20.76	1	26.20	1	4.13	ŧ	20.92	1
1	95	ŧ	20.31	i	25.49	1	3,92	i	20.54	1
4	110	ŧ	20.19	ŧ	25.29		3.49	ŧ	20.25	1
ŧ	125	1	19.80	ŧ	24.68	1	3.36	ŧ	19.99	1
ŧ	140	ŧ	19.21	1	23.78	1	3.39	1	19.50	1
ă ă	155	1	18.95	1	23.37	1	3.21	ŧ	19.08	1
t	170	t	18.61	1	22.87	1	3.11	4	18.78	1
t r	185		18.41	1	22.57	1	2.95	1	18.51	1
1	200		18.07		22.06	1	2,88	1	18.24	1
1	215	t	17.73	1	21.56	!	2.82		17.90	1
1	230	1	17.67	ı	21.46	!	2.66	1	17.70	
4	245	1	17.12	i	20.65	:	2.69	1	17.39	4
1	260	ì	17.05		20.55	;	2.56	i	17.08	1
t	275	i	16.91	;	20.35	1	2.47	4	16.98	i
4	305		16.49		19.74		2.34	4	16.70	1
1	335		16.35		19.54		2.17		16.42	
1	365	4	16.20	1	19.34		2.02		16.28	1
1	395	1	15.63	1	18.53		1.99	1	15.92	
4	425	1	15.63	1	18.53	i	1.85	1	15.63	1
í	455	1	15.56	i	18.43	1	1.74	i	15.60	i
-		-		-		-				



•				ı		ì		1		1
ŧ		4				1		,		ŧ
! T	IEMPO	1	HUMEDAD		HUMEDAD	41	VELOCIDAD	1	HUMEDAD	1
4	16111 0	1	B.H	ŧ	B.S		DE SECADO		MEDIA	1
1	min)	ı	(%)	ŧ	(%)	1	(g/h)	1	(%)	1
1 1	HI T I I	ŧ	( /0 /	1	( 10 )	1	(4/11/	1	( /0 )	1
1				1		.1.		1		. 1
1	0	1	25.30	1	33.87	1		1		1
i	5	1	25.18	1	33.66	1	2.40	1	25.24	4
,	10		24.56	1	32.56	1	7.80	1	24.87	1
1	15	1	24.22	1	31.95		7.60	i	24.39	ŧ
1	20	1	23.81		31.25	,	7.80	1	24.01	1
ŧ	25	1	23.69	ŧ	31.05	1	6.72	ı	23.75	ŧ
4	30	*	23.58	1	30.85	1	6.00	ł	23.63	1
ŧ	35	1	22.87	1	29.64	1	7.20	1	23.22	i
1	40	1	22.69	1	29.34	1	6.75	4	22.78	1
4	45	4	22.39	1	28.84	1	6.67	į	22.54	1
4	50		22.20		28.54		6.36	1	22.29	ŧ
1	55	1	21.90	1	28.04	1	6.33	1	22.05	ŧ
1	60	1	21.47	1	27.33	1	6.50	ŧ	21.68	ž
ŧ	65	1	21.47		27.33	1	6.00	ŧ	21.47	1
ŧ	70	1	21.22	1	26.93	1	5.91	1	21.34	1
ě ě	75	ŧ	20.91	1	26.43	1	5.92	1	21.06	1
t t	80	1	21.09	ŧ	26.73	1	5.33	1	21.00	1
ŧ	85	1	20.46	1	25.73	1	5.72	1	20.78	1
e e	90	1	20.48	1	25.53	1	5.53	1	20.40	1
E E	95	1	20.27	1	25.43	1	5.31	1	20.30	1
ă E	100		19.76	1	24.62	1	5.52	1	20.02	1
1	105	1	19.76	1	24.62	1	5.26	1	19.76	
1	110	1	19.76	1	24.62	1	5.02	1	19.76	ŧ
1	125	1	19.11	1	23.62	1	4.90	1	19.43	
ŧ	140	1	18.91	1	23.32	1	4.50	1	19.01	1
4	150	1	18.38	į	22.51	1	4.52	t	18.64	1
*	165	1	18.24	1	22.31	1	4.18	1	18.31	1
4	180	1	17.84	1	21.71	1	4.03	1	18.04	4
1	190	1	17.57	1	21.71	1	3.95	1	17.70	1
1	205	1	17.36	1	21.01	1	3.75	1	17.46	1
1	215	1	17.09	1	20.61	ı	3.68	1	17.22	1
1	T10		1/:07	_			J.00	1	SIGUE	1
									to a til lid be	



		1		1 6		1	3		
		1		1		1			1
T.	IEMPO	4	HUMEDAD	1	HUMEDAD	1	VELOCIDAD;	HUMEDAD	1
		1	B.H	1	B.S	1	DE SECADO;	MEDIA	-
(1	min)	1	(%)	1	(%)	1	(g/h)	(%)	
		ŧ		1		1	1		
-		1.		-		. 1			-
	230	t i	16.53	1	19.80	1	3.65	16.81	
	240	1	16.46	1	19.70	1	3.53	16.49	
	260	6	16.25	ŧ	19.40	1	3.32	16.35	
	270	1	16.04	1	19.10	ŧ	3.27	16.14	
	280	1	15.97	1	19.00	1	3.17	16.00	
	290	1	15.75	1	18.70	1	3.12	15.86	
	300	1	15.90	1	18.90	1	2.98	15.82	
	315	1	15.75	1	18.70	1	2.88	15.82	
	330	1	15.61	i	18.50	1	2.78	15.68	
	345	1	15.32	1	18.10	1	2.73	15.47	
	365	1	15.18	1	17.90	1	2.61	15.25	
	380	1	15.11	1	17.79	1	2.53	15.14	



TIPM	1	1111	MCI	AD	1	HIMEBAR	1	ורו מכנהמה	1	HIMEDAD	
TIEM	U.		MEI B.I		1	HUMEDAD B.S		VELOCIDAD DE SECADO		HUMEDAD MEDIA	1
/ - : - ·					1		1		1		1
(min	1		(%)		1	(%)	1	(g/h)	1	(%)	1
	i				. 1 .		1		1		1
(	) ;		25	10	1	33.51	1		1		1
	5 ;		24		!	32.79	ì	14.40	i	24.90	
1			24			32.06	ŧ	14.40	1	24.49	1
1				.00	1	31.58	!	12.80	1	24.14	!
20			23		ŀ	31.09	1	12.00	ì	23.86	
2			23		1	30.49	!	12.00	1	23.54	!
3				15	1	30.12	!	11.20	į	23.26	
3				.83	!	29.58	1	11.14	1	22.99	1
4				61	1	29.22	!	10.65	!	22.72	=
4				.32	1	28.73	!	10.53		22.46	
5	0.00			.06	t	28.31	1	10.32	1	22.19	
5				.95	1	28.13	!	9.71	1	22.01	ŧ
6	0 !		21	.62	ŧ	27.58	1	9.80	1	21.79	1
6	5 1		21	.39	1	27.22	1	9.60	1	21.51	4
7	0 1		21	.17	1	26.85	1	9.43	1	21.28	6
7	5		20	.94	1	26.49	1	9.28	1	21.06	
8	0 :		20	.75	1	26.19	1	9.07	1	20.85	1
8	5		20	. 52	ŧ	25.83	1	8.96	1	20.64	1
9	0		20	.33	i	25.52	1	8.80	1	20.43	1
9	5		20	.14	1	25.22	1	8.65	!	20.24	1
10	0	1	19	. 87	ŧ	24.80	1	8.64	1	20.00	1
10	5	1	19	.71	1	24.55	1	8.46	ŧ	19.79	1
11	0	t t	19	. 56	ŧ	24.31		8.29	1	19.63	1
11	5	1	19	.36	*	24.01	1	8.19	1	19.46	1
12	0	1	19	. 32	1	23.95	1	7.90	1	19.34	1
12	5	1	19	.04	1	23.52	1	7.92	1	19.18	1
13	0	1	18	.89	1	23.28	1	7.80	1	18.96	
13	5	1	18	.65	ŧ	22.92	1	7.78	1	18.77	1
14	0	!		. 52	ŧ	22.74	1	7.63	1	18.59	1
14	5	t t		.36	ŧ	22.49		7.53	1	18.44	1
15	0	t t	18	.20	1	22.25		7.44	1	18.28	1
15	5	1	18	.08	1	22.07		7.32	1	18.14	1



!		(		!	E1 001848	1	MEDAD	1
TIEMPO:		: 1	HUMEDAD		ELOCIDAD		HUMEDAD	
	B.H	i	B.S	, D	E SECADO	i	MEDIA	
(min)	(%)	1	(%)	8	(g/h)	1	(%)	1 6
160	17.84	1	21.71	-	7.31	!-	18.02	
165	17.55	1	21.28	1	7.35	1	17.69	4
170	17.55	1	21.28	1	7.13	1	17.55	•
175	17.30	t 1	20.92	8	7.13	1	17.42	1
180	17.18	1	20.74	1	7.03	1	17.24	1
185	17.01	1	20.50	1	6.97	1	17.09	1
190	16.88	1	20.31	4	6.88	ŧ	16.95	4
195	16.72	1	20.07	1	6.83	t	16.80	1
200	16.63	t	19.95	1	6.72	1	16.68	ŧ
205	16.51	1	19.77	1	6.64	1	16.57	ŧ
210	16.38	t	19.59	1	6.57	t	16.44	1
215	16.12	1	19.22	1	6.59	1	16.25	1
220	16.17	1	19.29	1	6.41	1	16.15	1
225	16.04	1	19.10	1	6.35	į	16.10	ŧ
230	15.91	1	18.92	t	6.29	ŧ	15.98	1
235	15.78	1	18.74	1	6.23	1	15.85	1
240	15.70	i	18.62	1	6.15	1	15.74	1
245	15.57	1	18.44	1	6.10	1	15.63	1
250	15.44	4	18.26	1	6.05	1	15.50	
255	15.31	1	18.07	1	6.00	1	15.37	£
260	15.18	i	17.89	1	5.95	1	15.24	6
265	15.13	1	17.83	1	5.86	i	15.16	
270	15.05	1	17.71		5.80	i	15.09	4
275	14.91	1	17.53		5.76		14.98	
280	14.78	t	17.35	1	5.72	1	14.85	
285	14.65	1	17.17	1	5.68	1	14.72	
290	14.56	1	17.05	;	5.63	1	14.61	-
295	14.52	1	16.98	-	5.55		14.54	1
300	14.34	i	16.74	1	5.54	1	14.43	1
305	14.25		16.62	•	5.49	1	14.30	1
310	14.16	1	16.50	i	5.44	i	14.21 SIGUE-	i



		1		1		1	9		
1	IEMPO	1	HUMEDAD	1	HUMEDAD	11	/ELOCIDAD;		HUMEDAD
		i i	B.H	1	B.S	:1	DE SECADO;		MEDIA
1	min)	1	(%)	1	(%)	1	(g/h) :	1	(%)
		4		1			1	1	
-		1.		1		.   -		-	
	315	1	14.12	1	16.44	1	5.37	l l	14.14
	320	1	14.03	1	16.32	1	5.33	į	14.07
	325	1	13.89	1	16.14	1	5.30	1	13.96
1	330	1 4	13.85	1	16.08	1	5.24	1	13.87
1	335	1	13.80	1	16.02	ŧ	5.18	1	13.83
l L	345	1	13.62	1	15.77	1	5.10	2	13.71
ŧ	360	1 2	13.35	1	15.41	1	4.98	ł	13.49
	375	ŧ	13.22	1	15.23	1	4.83	1	13.28
1	390	1	13.03	!	14.99	1	4.71	1	13.12





				-						-
1		1		1 1		1		1		1
ŧ		ŧ		1		1		1		ŧ
; T	IEMPO	1	HUMEDAD	1	HUMEDAD	11	ELOCIDAD	1	HUMEDAD	1
ŧ		1	B.H	4	B.S	! I	E SECADO	ì	MEDIA	1
: (	min)	ŧ	(%)	:	(%)	1	(g/h)	1	(%)	1
1		4						1		1
ŧ		1.		1.		1-		!		1
1	0	1	25.70	1	34.59	1		1		1
*	5	1 4	25.47		34.17	1	10.80	ŧ	25.58	1
1	10		25.36	1	33.98	!	7.80	1	25.42	1
t	15	1	25.15	1	33.61	1	8.40	!	25.26	1
1	20	!	24.89	1	33.14	1	9.30	1	25.02	1
1	25	1	24.71	1	32.81	1	9.12	1	24.80	1
1	30	1	24.52	1	32.48	1 4	9.00	ŧ	24.61	1
6	35	1	24.31	†	32.11	1	9.09	f I	24.41	1
1	40	1	24.14	1	31.83	1	8.85	t i	24.22	1
1	45		23.93	8 2	31.45	1	8.93	!	24.04	1
1	50	1	23.77	1	31.17	1	8.76		23.85	1
E	55	!	23.57	1	30.85	1	8.73	1	23.67	ŧ
8	60	1	23.38	1	30.52	1	8.70	1	23.48	4
4	65	1	23.22	1	30.24	1 4	8.58	1	23.30	1
1	70	1	23.05	1	29.96	1	8.49	1	23.13	1
t t	75	1 4	22.88	1	29.68	1	8.40	1	22.97	1
ę Ł	80	!	22.72	1	29.39	1	8.33		22.80	ŧ
1	85	1	22.55	1	29.11	1	8.26	1	22.63	
ŧ	90	1	22.38	1	28.83	1	8.20	1	22.46	1
	95	1	22.21	* 4	28.55	1	8.15	1	22.30	1
4	100	1	22.07	8	28.32	8	8.04	1	22.14	1
1 4	105	1	21.90	1	28.04	1	8.00	1	21.98	ŧ
1	110	1	21.73	1	27.76	1	7.96	1	21.81	1
1	115	1	21.55	1	27.48	1	7.93	1	21.64	1
1	120	1 1	21.41	1	27.24	1	7.85	1	21.48	1
ŧ	125	1 0	21.26	1	27.01	1	7.78	1	21.34	1
1	130	1	21.15	1	26.82	1	7.66	1	21.21	1
1	135	1	21.00	1	26.59	1	7.60	1 2	21.08	1
i i	140	1	20.83	1	26.30	8	7.59	1 6	20.91	1 4
1	145	ŧ	20.68	1	26.07	1	7.53	ŀ	20.75	ť
1	150	1	20.56	1	25.88	1	7.44	1	20.62	1
				-	~				SIGUE	





		-				-	
1 1		1		1		1	1
1 1		1		1		1	1
:TIEMPO:	HUMEDAD	f	HUMEDAD	:1	ELOCIDAD	1	HUMEDAD :
!!	B.H	1	B.S	! [	E SECADO	!	MEDIA :
!(min) !	(%)		(%)	1	(g/h)	!	(%)
1 1	(")	,	1.07	,	, 9,	,	
1 1		۱ ۱		1		1	!
155	20.41	1	25.65	1	7.39	1	20.49
1 160 1	20.29	1	25.46	ŀ	7.31	1	20.35 1
165	20.18	!	25.28	į,	7.24	1	20.24
1 170	20.06		25.09	1	7.16	1	20.12
175	19.91	1	24.85	1	7.13	!	19.98 !
1 180	19.79	1	24.67	1	7.07	1	19.85 ;
185	19.70	1	24.53	į	6.97	ı	19.74 ;
190 1	19.51	1	24.25	!	6.98	į	19.60 :
195	19.42	!	24.10		6.89		19.47 :
200 :	19.30		23.92		6.84	,	19.36 ;
205 :	19.15	:	23.68		6.82	!	19.22 ;
210 ;	19.06	t	23.54	1	6.74	1	19.10 ;
215	18.93	1	23.36	1	6.70	1	19.00 !
; 220 ;	18.81	1	23.17	į	6.65	1	18.87 ;
225	18.72	!	23.03	!	6.59	!	18.76 ;
230	18.62	1	22.89		6.52	1	18.67 ;
235	18.47	!	22.65		6.51	!	18.55 ;
: 240 :	18.38	1	22.51	!	6.45	1	18.42 ;
: 245 :	18.22	1	22.28	1	6.44	1	18.30 ;
250 ;	18.19	:	22.23	1	6.34	1	18.20 ;
255 1	18.00	1	21.95	1	6.35	1	18.09 ;
265	17.81	1	21.67	1	6.25	1	17.91 ;
275	17.62	0	21.39	1	6.15	1	17.72 ;
: 285 :	17.46	1	21.16	1	6.04	1	17.54 :
295	17.21	1	20.78	i	6.00	1	17.33 :
305 ;	17.04	1	20.55	1	5.90	1	17.13 ;
315 ;	16.95	1	20.41	1	5.77	1	17.00 ;
325	16.72	1	20.08	1	5.72	1	16.83 :
335 !	16.46	1	19.70		5.70	1	16.59 ;
345	16.33	ŧ	19.52	1	5.60	1	16.40 ;
355	16.10	!	19.19	1	5.56	1	16.21 :
				-			SIGUE



	1		1		1	,		
	1		1		1		1	
TIEMPO	1	HUMEDAD	1	HUMEDAD	11	VELOCIDAD;	I	HUMEDAD
	8	B.H	1	B.S	1	DE SECADO	ı	MEDIA
(min)	t t	(%)	1	(%)	1	(g/h)	1	(%)
	:		1		1			
365		15.93		18.96		5.49		16.02
375	1	15.77	t	18.72	•	5.42	1	15.85
390	1	15.57	1	18.44	!	5.31	1	15.67
405	1	15.33	1	18.11	1	5.21	1	15.45
420	!	15.10	1	17.78	1	5.13	8	15.22
435	1	14.96	1	17.60	1	5.01		15.03
465	1	14.76	1	17.32	1	4.76	ě	14.86
480	ł	14.49	ì	16.94	1	4.71	į.	14.62
495	1	14.32	1	16.71	1	4.63	1	14.40
510	1	14.11	1	16.43	1	4.56	1	14.21
525	1	14.04	1	16.33	1	4.46	1	14.07
540	1	13.94	ŧ	16.19	1	4.37	1	13.99
555	1	13.83	1	16.05	1	4.28	0	13.88
570	1	13.73	1	15.91	1	4.20	1	13.78
585	1	13.66	ŧ	15.82	6	4.11	1	13.69
615	1	13.52	1	15.63	6	3.95	1	13.59

#### HUMEDAD DE EQUILIBRIO



PRUEBA #	X b.s %
1	13.3
2	14.6
3	17.0
4	16.0
5	12.6
6	13.6

# FACTOR DE UTILIZACION DEL CALOR

PRUEBA #1					
TIEMPO	HUF				
(min)	(%)				
10	97.6				
100	48.2				
170	38.7				
265	37.7				

PRUEBA	#2
TIEMPO	HUF
(min)	(%)
10	89.7
100	90.1
190	73.1
275	56.7

PRUEBA	V #3	2000
TIEMPO (min)	HUF (%)	
10 70 305 395	95.7 107.6 42.2 30.6	

PRUEBA	4 #4
TIEMPO	HUF
(min)	(%)
5	169.9
70	71.3
315	24.8

PRUEBA	PRUEBA #5					
TIEMPO	HUF					
(min)	(%)					
5	110.0					
80	106.0					
140	61.5					
200	50.4					
315	38.6					
375	38.5					

PRUEBA #6					
TIEMPO	HUF				
(min)	(%)				
5	94.7				
45	85.7				
105	95.9				
165	100.0				
225	70.9				
315	63.4				
345	59.0				
420	37.5				
525	56.0				

# CAPTACION DE AGUA EN EL TIEMPO



PRUEBA #1

TIEMPO			HUMEDAD	RELATIV	'A	
(min)	HR1 (%)	HR2 (%)	HR3 (%)	HR4 (%)	HR5 (%)	HR6 (%)
10 20 30			100 85 62	100 77 52	39 28 28	23 20 20
50 60			53 40	36 25	25 20	19 15
80 100			34 30	24 24	17 17	14 15
170 265			20 2 <b>5</b>	19 24	16 24	15 24

PRUEBA #2

TIEMPO			HUMEDAD	RELATIVA	4	
(min)	HR1 (%)	HR2 (%)	HR3 (%)	HR4 (%)	HR5 (%)	HR6 (%)
10 20 40 70 100 120 150 190 290	100 76 69 58 49 45	100 71 49 48 41 34	98 62 60 36 31 29 25	100 90 47 45 31 29 27 25	50 32 27 27 24 23 23 23	25 23 23 23 23 23 23 23 23 23



PRUEBA #3



TIEMPO			HUMEDAD	RELATIVA	4	
(min)	HR1 (%)	HR2 (%)	HR3 (%)	HR4 (%)	HR5 (%)	HR6 (%)
10 30 80 125 185 305 395			70 70 50 52 48	100 60 46 44 41 38	100 49 40 35 32 36 38	41 37 32 30 30 36 38

PRUEBA #4

TIEMPO	HUMEDAD RELATIVA					
(min)	HR1 (%)	HR2 (%)	HR3 (%)	HR4 (%)	HR5 (%)	HR6 (%)
5 35 70 95 180 315			80 55 48 35	100 50 48 36 33	100 46 35 31 31 33	51 40 33 31 31 33



## PRUEBA #5

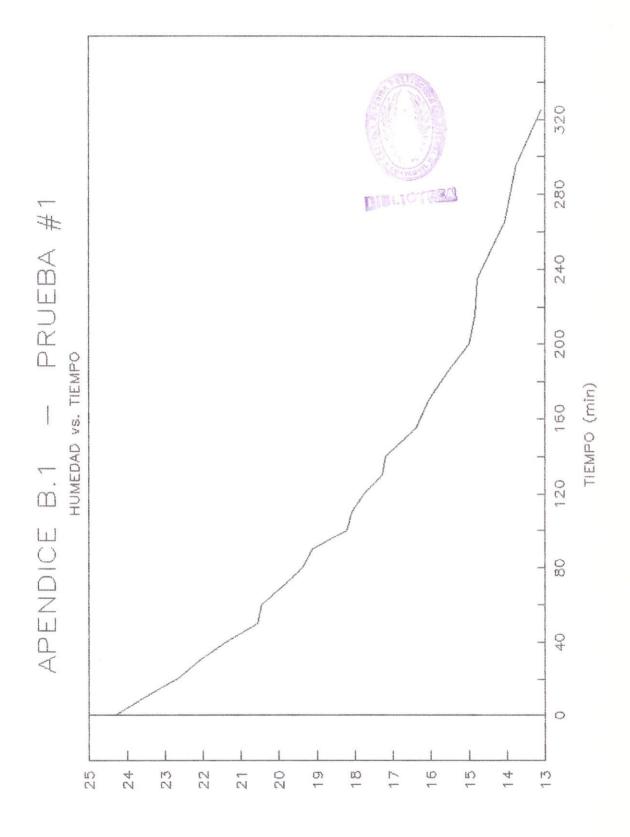
TIEMPO	HUMEDAD RELATIVA							
(min)	HR1 (%)	HR2 (%)	HR3 (%)	HR4 (%)	HR5	HR6		
5 25 45 65 95 115 135 175 175 215 235 235		98 91 80 68 60 60 62 53 50 49 45	90 64 50 47 45 42 42 44 38 35	95 58 46 40 42 44 36 35 34 32 30 28	98 42 33 32 29 28 33 30 29 29 27 25 25	38 29 29 28 27 28 30 30 29 29 27 25 25		
275 305 335		45 25 24	31 21 19	28 20 19	25 18 19	25 18 19		



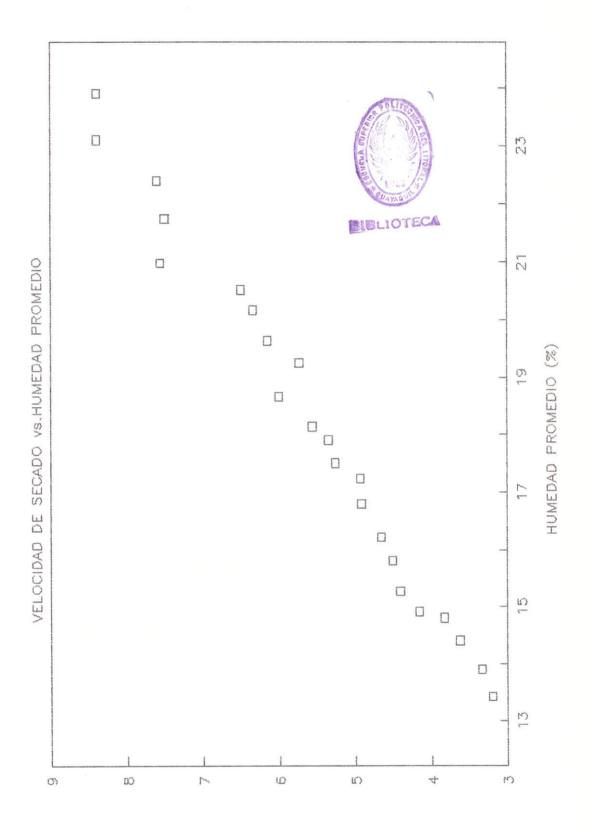
## PRUEBA #6

T			LUIMEDAD	DEL ATTUA					
TIEMPO	HUMEDAD RELATIVA								
(min)	HR1 (%)	HR2 (%)	HR3 (%)	HR4 (%)	HR5 (%)	HR6 (%)			
5					95	41			
25				100	49	35			
45			100	78	40	36			
65		100	78	58	39	36			
85		100	66	51	39	37			
105	91	88	51	44	32	30			
145	75	68	45	37	33	30			
165	78	65	48	40	33	26			
195	78	65	48	45	40	33			
225	65	61	45	42	33	33			
255	61	58	42	40	31	31			
345	52	48	39	40	31	31			
420	49	49	45	35	32	29			
525	48	44	35	32	30	28			

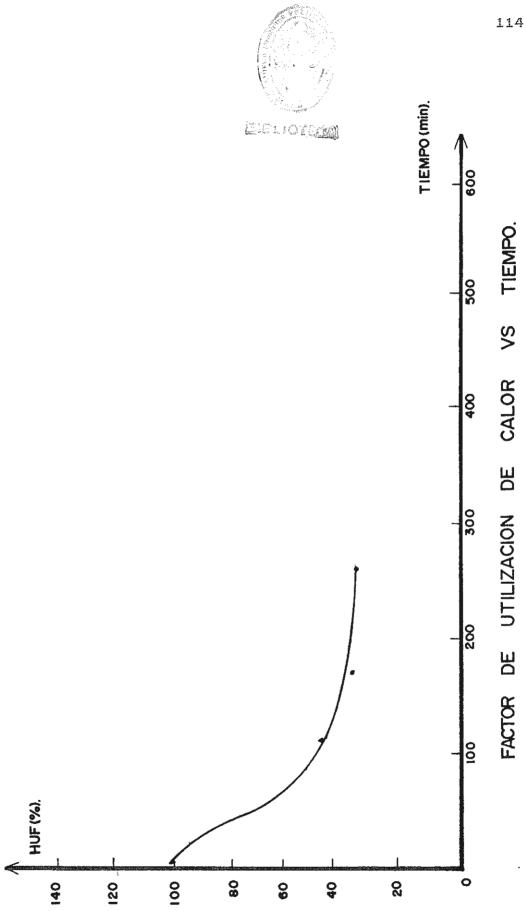
## A P E N D I C E B GRAFICOS DE LOS RESULTADOS DE LAS PRUEBAS EXPERIMENTALES

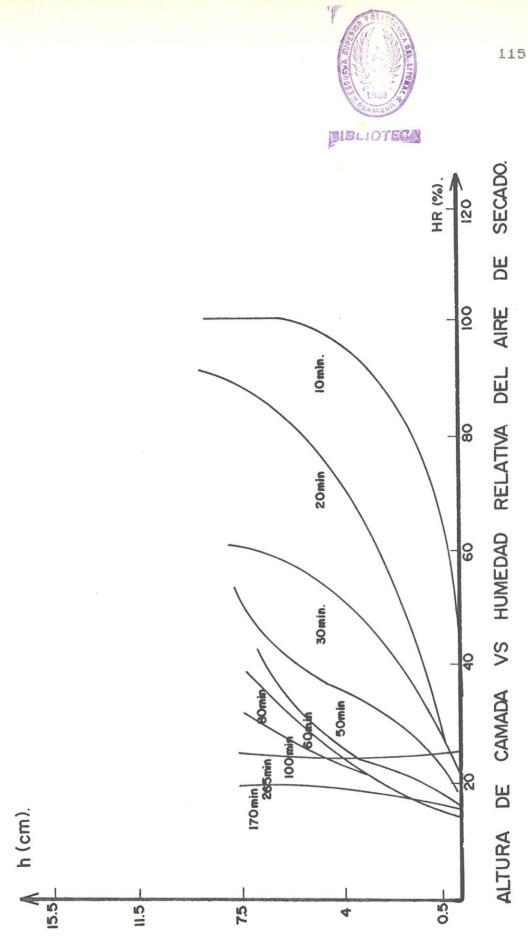


HOMEDAD (%)

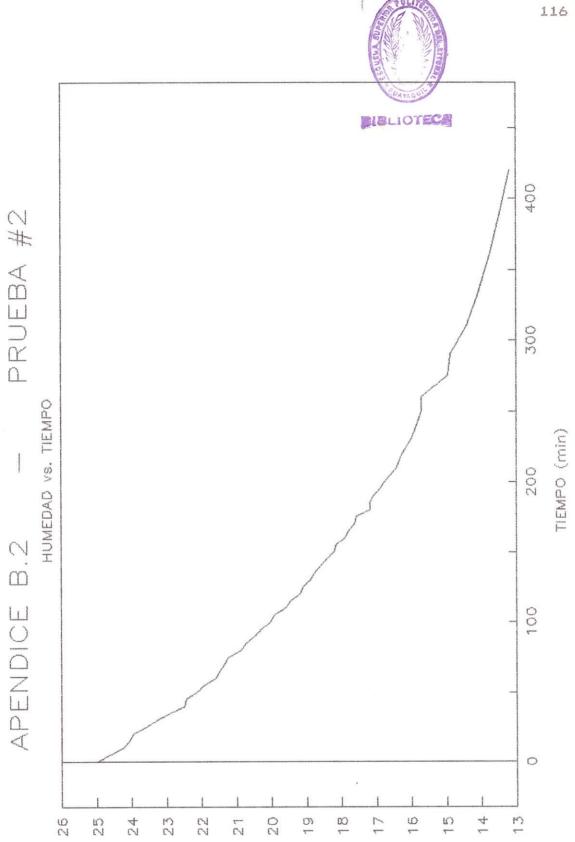


AEFOCIDAD DE SECADO (9/h)

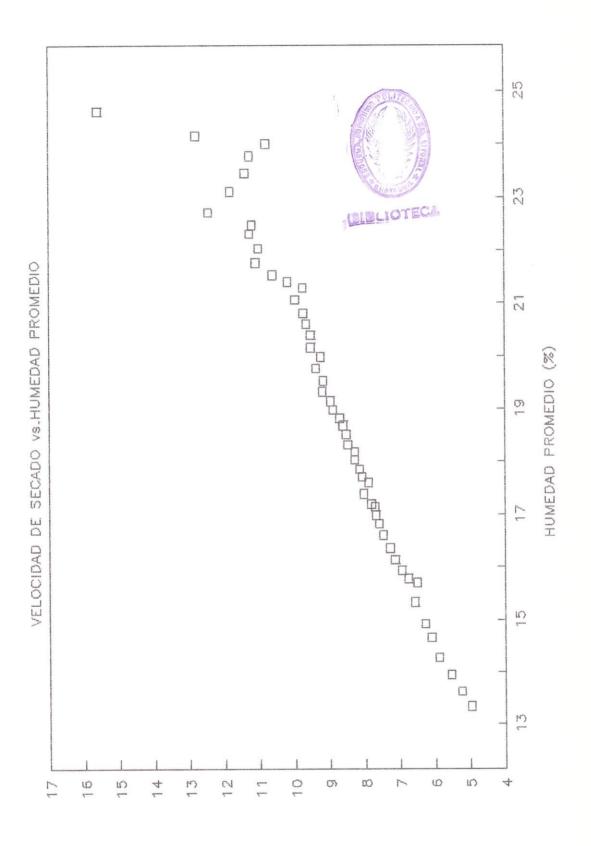




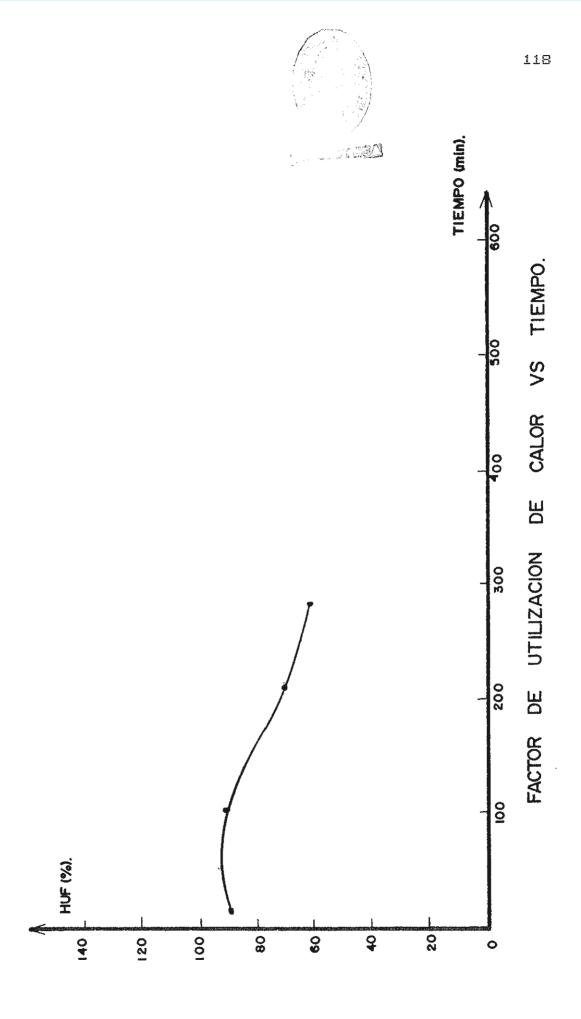


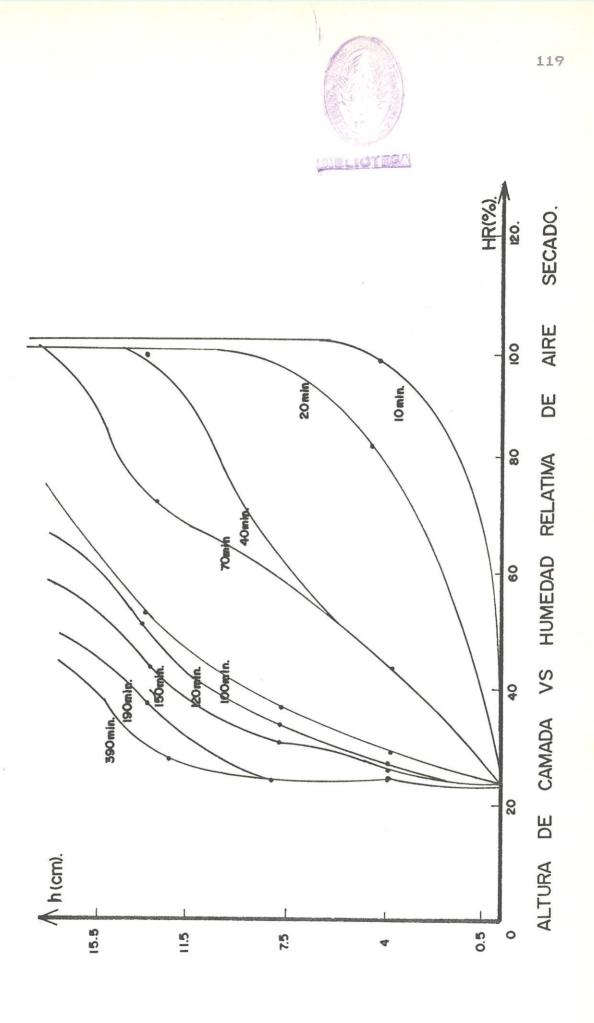


HOMEDAD (%)

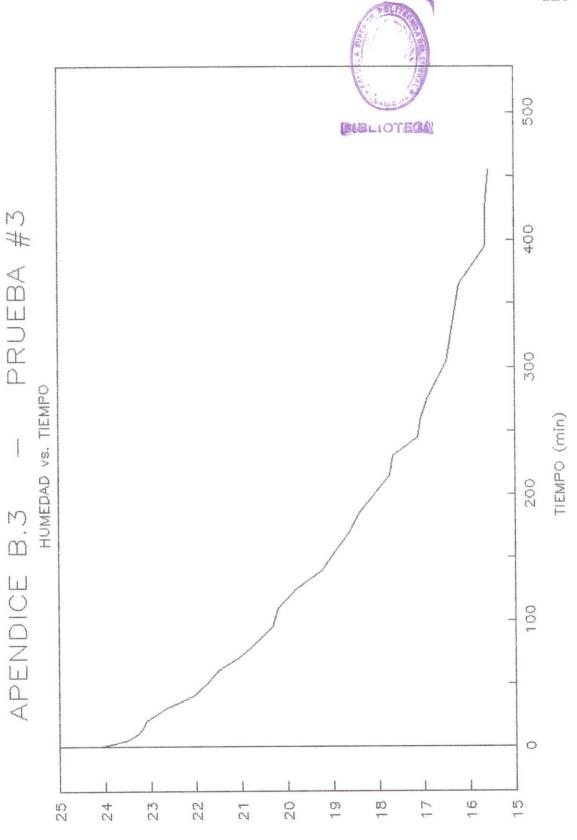


AETOCIDAD DE SECADO (g/h)



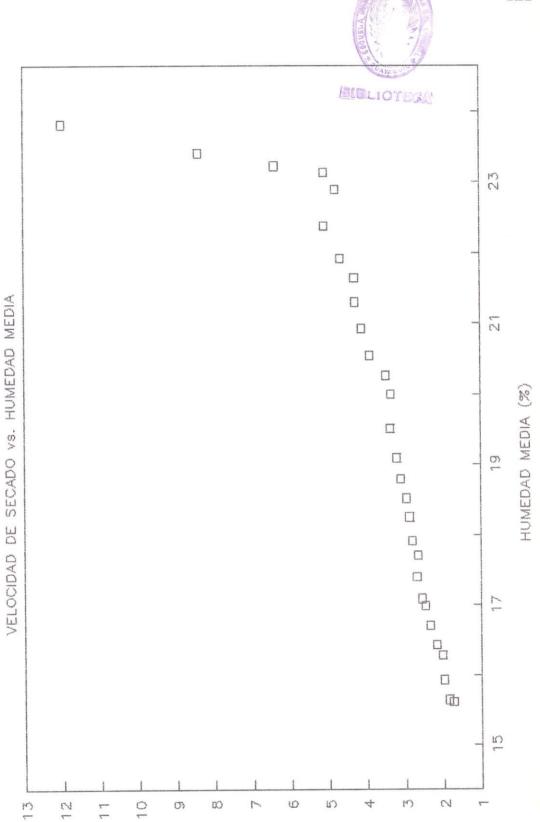




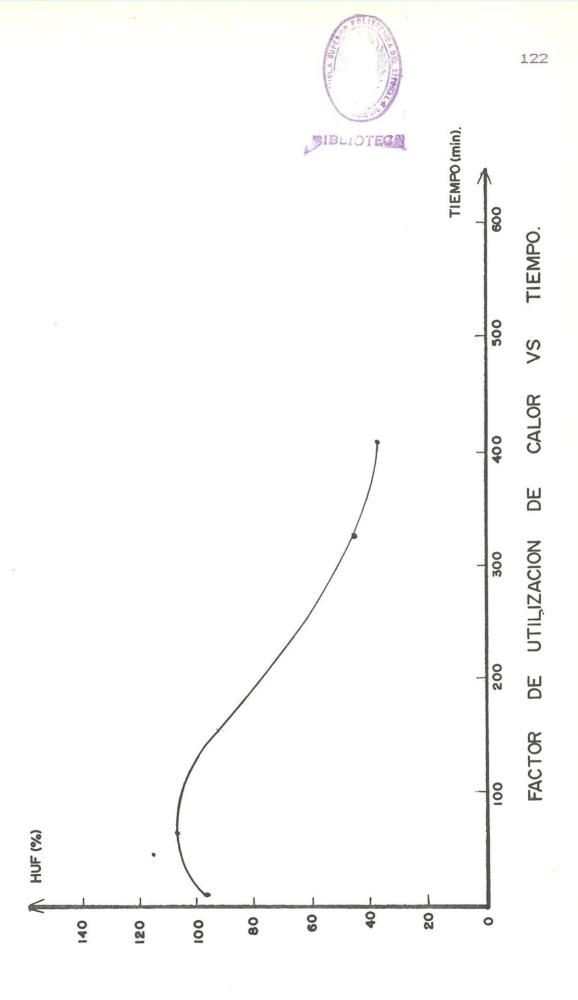


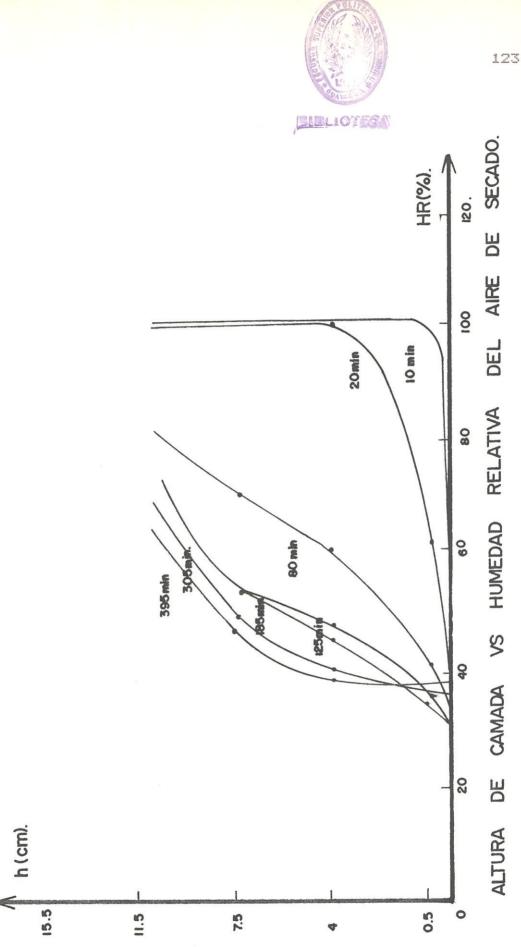
HOMEDAD (%)

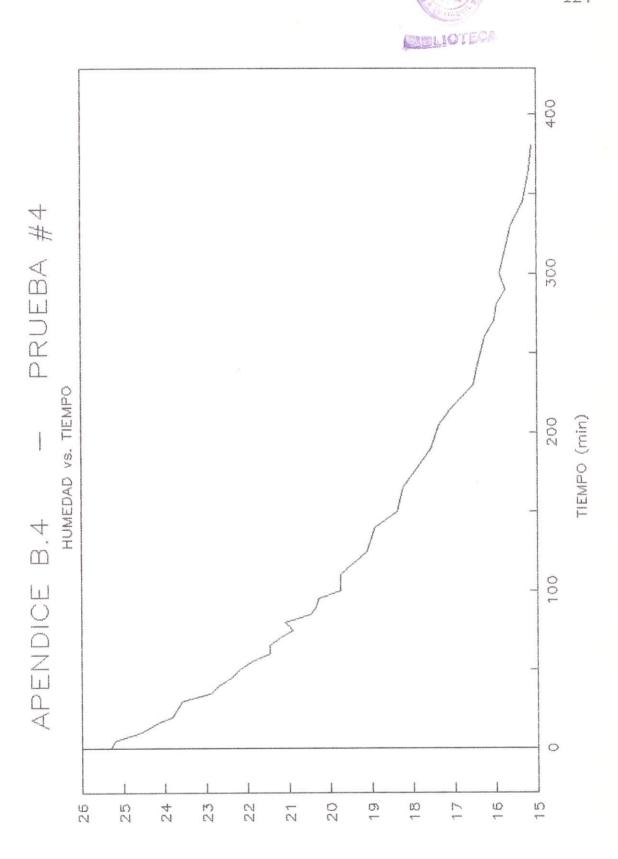




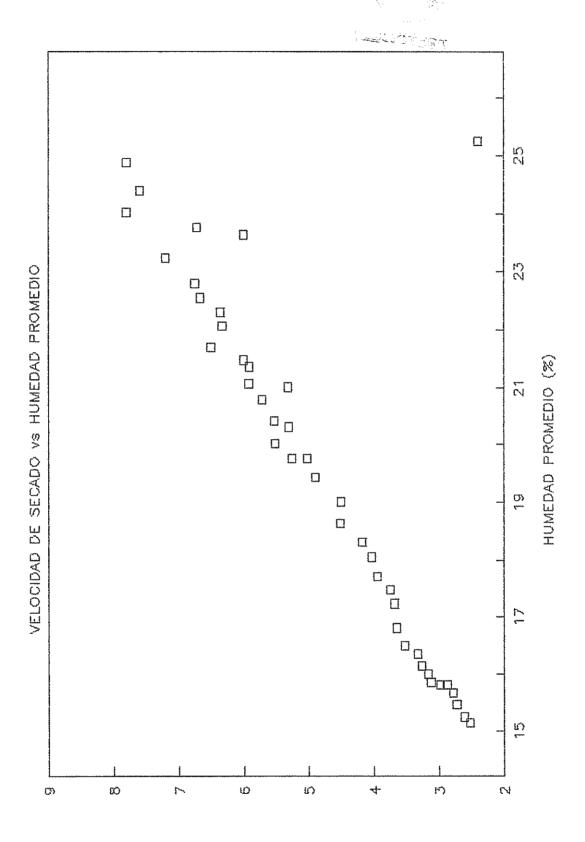
AETOCIDYD DE SECYDO (8/4)



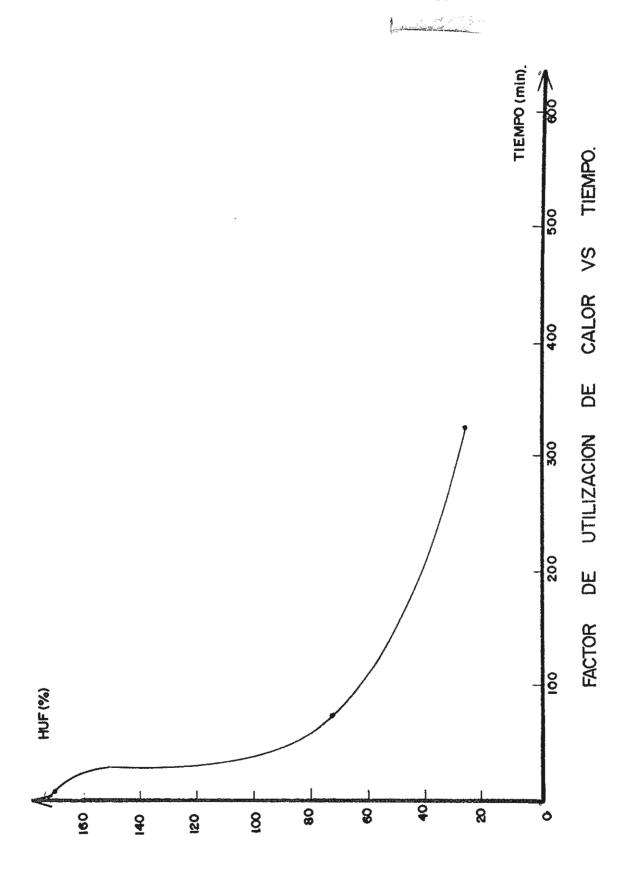


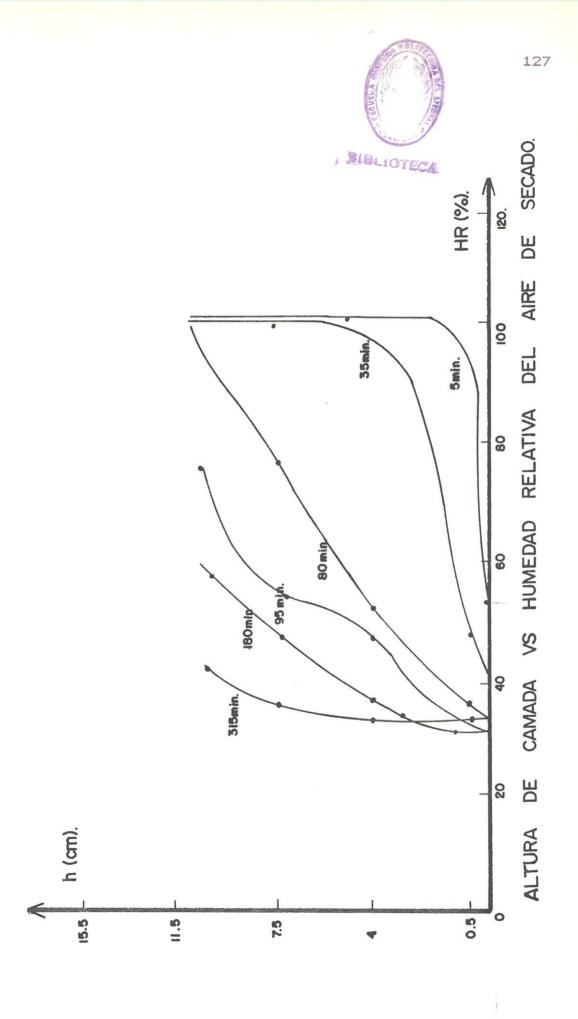


HOMEDAD (%)

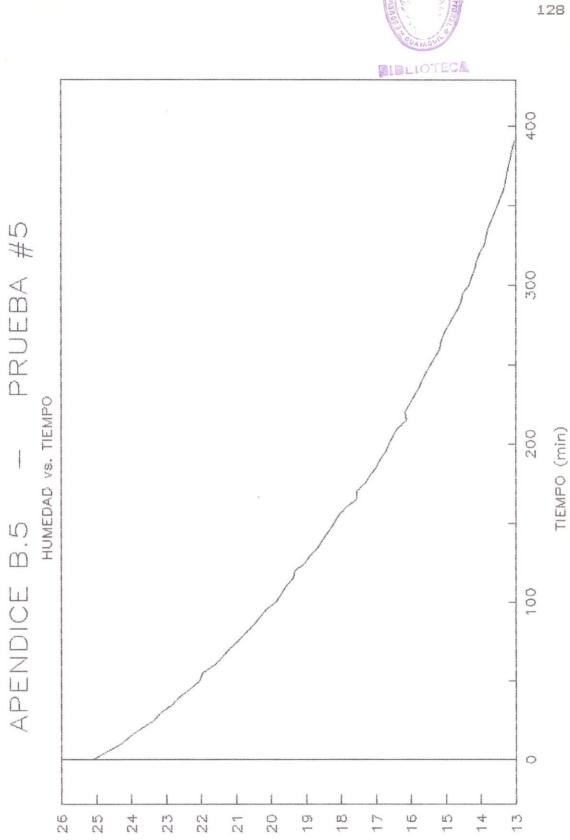


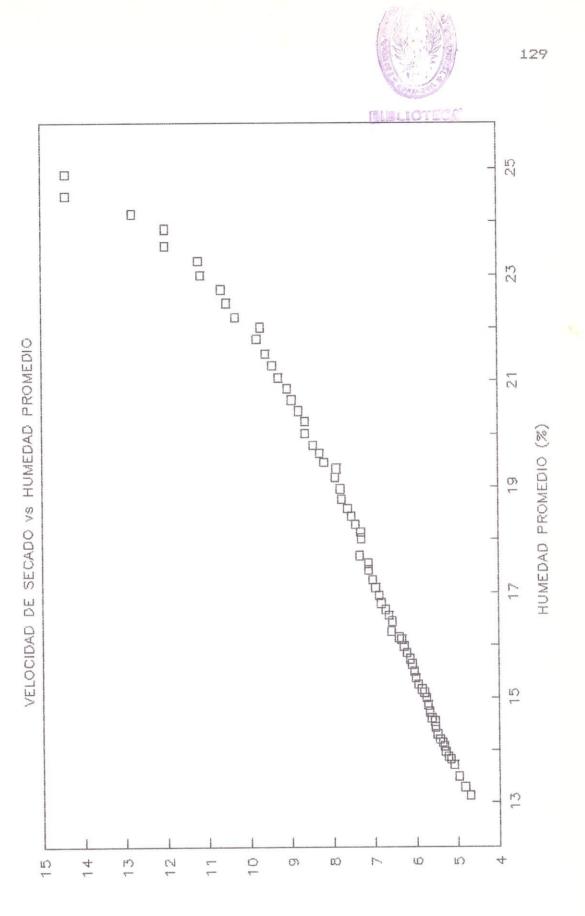
AEFOCIDYD DE SECYDO (8\P)



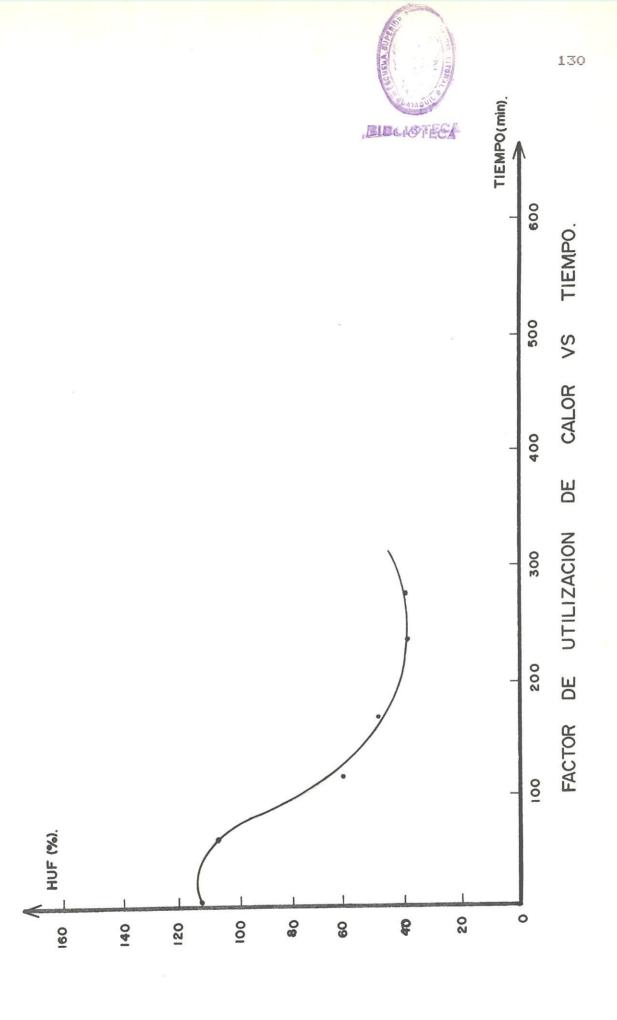


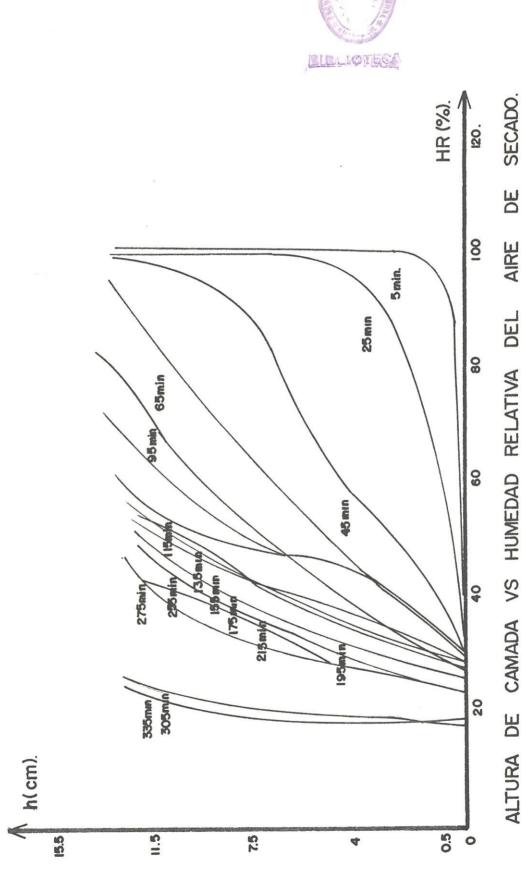


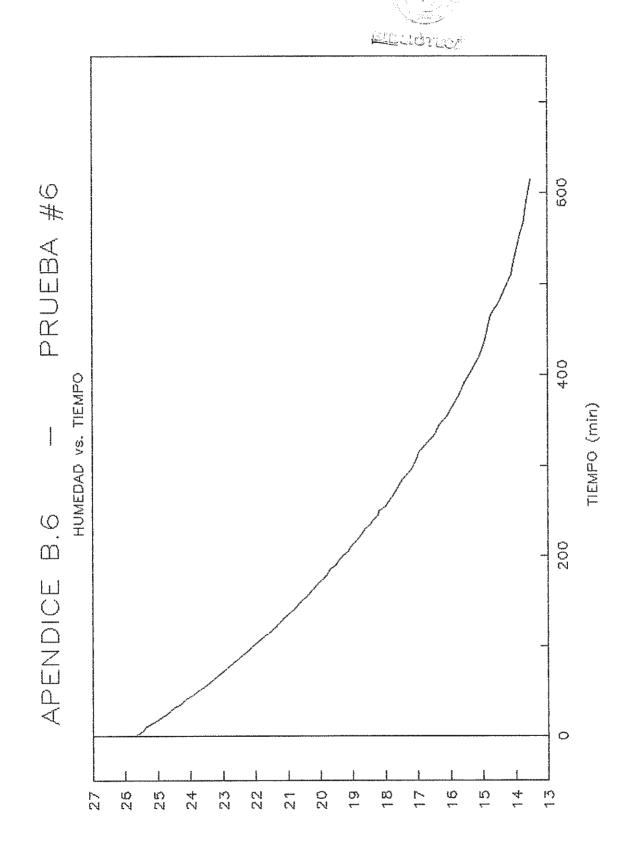




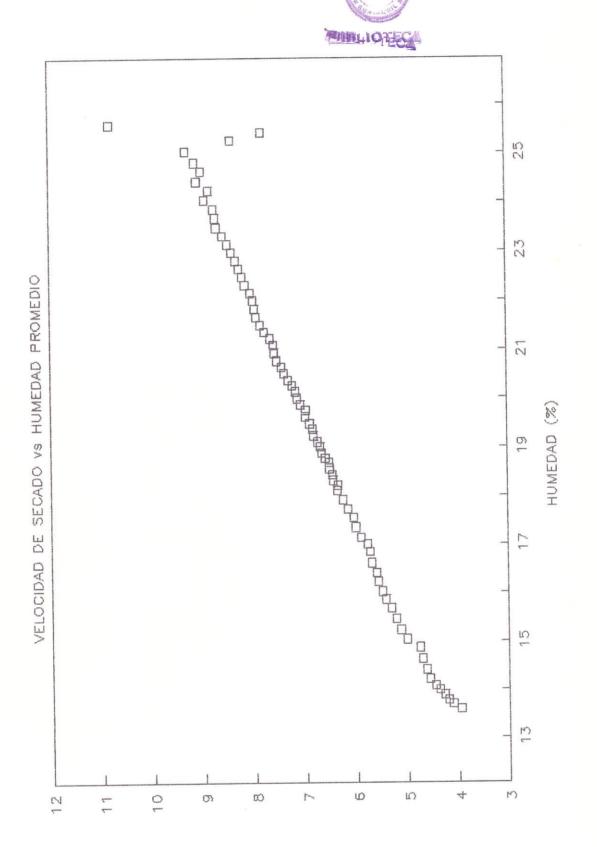
AEFOCIDAD DE SECADO (g/h)



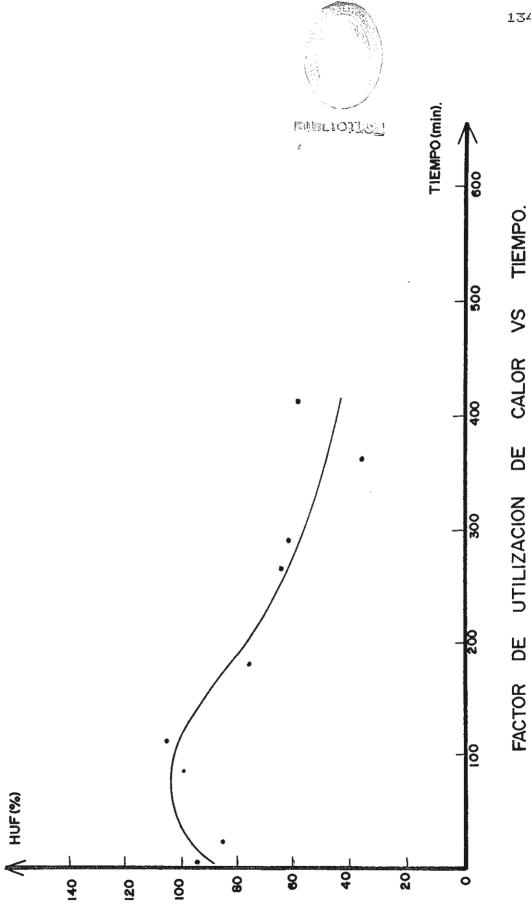


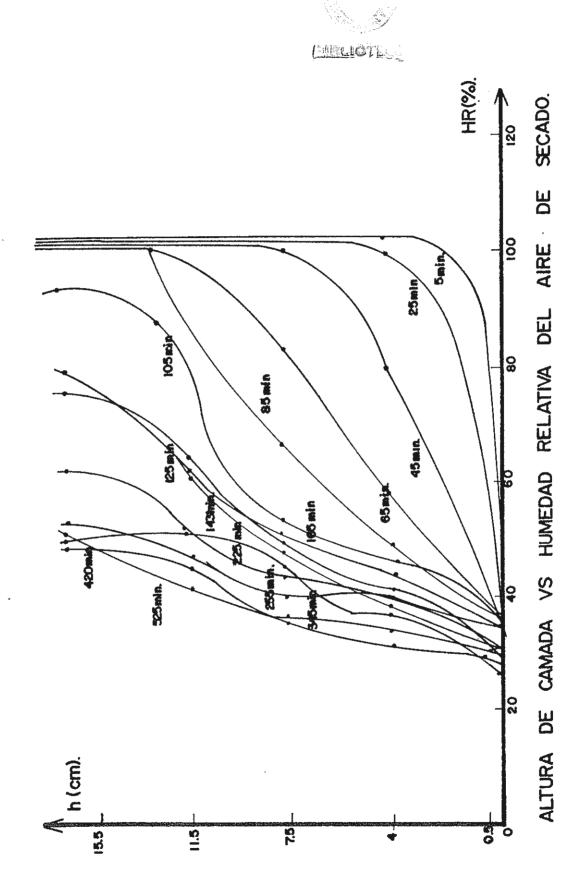


H∩WED∀D (%)



AEFOCIDAD DE SECADO (g/h)





## BIBLIOGRAFIA

- ANGLADETTE, André. El arroz, Editorial Blume,
   Barcelona, 1969.
- BROOKER, Donald B. Drying cereal grains, The Avi Publishing Company, Westport-Connecticut, 1978.
- 3. BRUQUE, Jacinto. Contenido de humedad del grano de arroz en la cosecha y su influencia en el rendimiento en la variedad Iniap-6, Facultad de Agronomía, Universidad de Guayaquil, 1985.
- 4. CARRERES ORTELLS, Ramón. Secado del arroz en cáscara,
  Departamento del Arroz, C.R.I.D.A., Valencia, 1983.
- 5. GASPARETTO, Ettore. Postcosecha, tratamientos y almacenamiento de granos, ESPOL, Guayaquil, 1989.
- GEANKOPLIS, Cristie J. Transport Processes and Unit Operations, Allyn and Bacon Inc., Massachusetts, 1983.
- 7. INCROPERA, F.-DEWITT, D. Fundamentals of Heat
  Transfer, John Wiley & Son Inc., 1981.
- 8. KREITH, F.-BLACK, W.Z. La transmisión de calor.
  Principios Fundamentales', Editorial Alhambra, 1980.
- MANALO, A.S. Rice hull as fuel for drying paddy, IRRI
   Saturday Seminar, 1971.
- 10. MANALO, A.S.-ARBOLEDA J.R-KHAN, A.U. Drying and processing research at IRRI, IRRI Saturday Seminar, 1972.

- 11. OCON/TOJO. Problemas de Ingeniería Química, Ediciones Aguilar, Madrid, 1980.
- 12. QUINONEZ MERA, Benjamín. Bioenergía, Universidad
  Nacional de Colombia, Departamento de Ingeniería
  Agricola, Bogotá, 1982.
- 13. RAMIREZ, M. Genel. Almacenamiento y conservación de granos y semillas, Compañía Editorial Continental S.A., México, 1975.
- 14. TREYBAL, Robert E. Operaciones de transferencia de masa. McGraw-Hill. México, 1980.