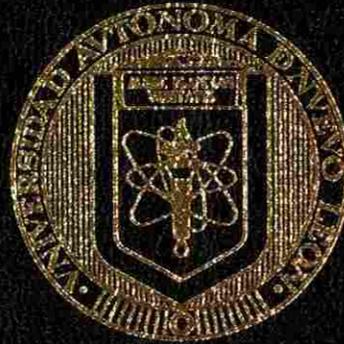


UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON
FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA Y ELECTRICA
DIVISION DE ESTUDIOS DE POST-GRADO



DETERMINACION EXPERIMENTAL DE COEFICIENTES DE
TRANSFERENCIA DE CALOR PARA CONVECCION
LIBRE Y FORZADA

POR:

ING. JOEL GONZALEZ MARROQUIN

TESIS

EN OPCION AL GRADO DE MAESTRO EN CIENCIAS DE LA
INGENIERIA MECANICA CON ESPECIALIDAD EN
TERMICA Y FLUIDOS

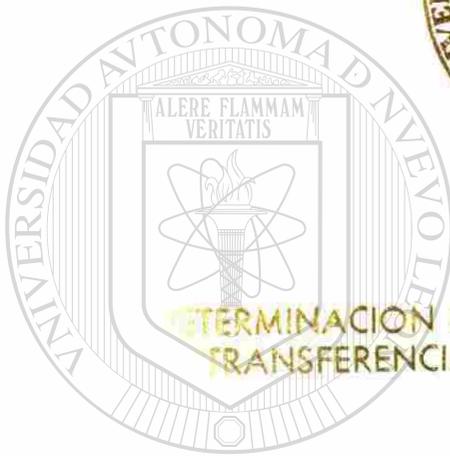
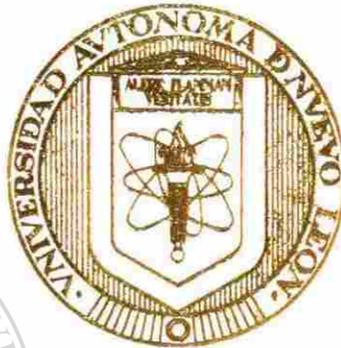
SAN NICOLAS DE LOS GARZA, N. L. DICIEMBRE DE 1998

DETERMINACION EXPERIMENTAL DE COEFICIENTES DE
TRANSMISIBILIDAD DE CALOR PARA CONVECCION
LIBRE Y FORZADA

1998

TM
Z5853
.M2
FIME
1998
G6

UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON
FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA Y ELECTRICA
DIVISION DE ESTUDIOS DE POST-GRADO



TERMINACION EXPERIMENTAL DE COEFICIENTES DE
TRANSFERENCIA DE CALOR PARA CONVECCION
LIBRE Y FORZADA

UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

POR:

DIRECTOR GENERAL DE BIBLIOTECAS
ING. JOEL GONZALEZ MARROQUIN

TESIS

EN OPCION AL GRADO DE MAESTRO EN CIENCIAS DE LA
INGENIERIA MECANICA CON ESPECIALIDAD EN
TERMICA Y FLUIDOS

EN NICOLAS DE LOS GARZA, N. L. DICIEMBRE DE 1998



UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

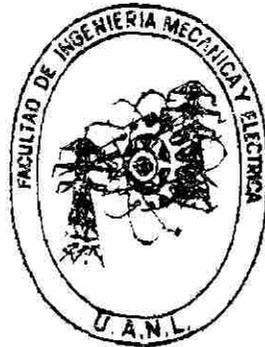
®

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



**FONDO
TESIS**

UNIVERSIDAD AUTONOMA DE NUEVO LEON
FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA Y ELECTRICA
DIVISION DE ESTUDIOS DE POST-GRADO



**DETERMINACION EXPERIMENTAL DE COEFICIENTES DE
TRANSFERENCIA DE CALOR PARA CONVECCION
LIBRE Y FORZADA**

POR:
UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

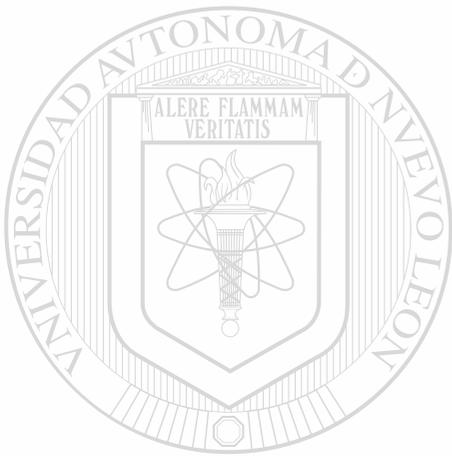
ING. JOEL GONZALEZ MARROQUIN ®
DIRECCION GENERAL DE BIBLIOTECAS
TESIS

**EN OPCION AL GRADO DE MAESTRO EN CIENCIAS DE LA
INGENIERIA MECANICA CON ESPECIALIDAD EN
TERMICA Y FLUIDOS**

SAN NICOLAS DE LOS GARZA, N. L. DICIEMBRE DE 1998

TM
Z5853
.M2
FIME
1998
56

0129-67460



UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN



FONDO
TESIS

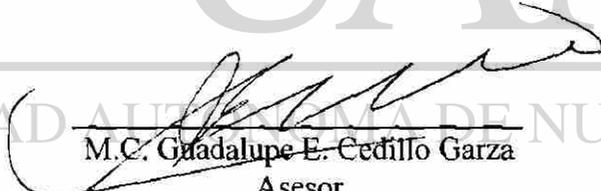
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

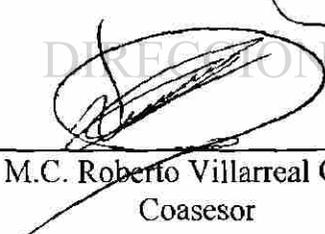
®

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN
FACULTAD DE INGENIERÍA MECÁNICA Y ELÉCTRICA
DIVISIÓN DE ESTUDIOS DE POST-GRADO

Los miembros del comité de tesis recomendamos que la tesis "Determinación Experimental de Coeficientes de Transferencia de Calor para Convección Libre y Forzada" realizada por el alumno Ing. Joel González Marroquín, matrícula 0126123 sea aceptada para su defensa como opción al grado de Maestro en Ciencias de la Ingeniería Mecánica con especialidad en Térmica y Fluidos.

El Comité de Tesis


M.C. Guadalupe E. Cedillo Garza
Asesor


M.C. Roberto Villarreal Garza
Coasesor


M.C. José Luis Castillo Ocañas
Coasesor


Vo. Bo.
M.C. Roberto Villarreal Garza
División de Estudios de
Postgrado

DEDICATORIAS

A mis padres : Sr. Telésforo González González y Sra. Enriqueta Marroquín de González.

A mi esposa : Sra. Olga María Ibarra de González

A mis hijos : Ana María, Joel y Oiga María.

A mis familiares y amigos.

A mis maestros

Pues todos y cada uno de ellos han influido en mi vida, estimulando mi desarrollo y superación, espero no defraudarles.

AGRADECIMIENTOS

A **Dios Quién** nos permite el **Ser y Hacer** en la vida y a **Quién** rogamos nos de la inspiración para que nuestro **Ser y Hacer** tenga valor y le sean gratos.

Al **M. C. Guadalupe E. Cedillo Garza** por su asesoría y su valioso ejemplo.

A los **M. C. Roberto Villarreal Garza y José Luis Castillo Ocañas** por su ayuda y estímulo.

Un agradecimiento muy especial al **Ing. Rodolfo Villarreal Garza y al Sr. Alfonso Mayorga** quiénes realizaron, junto con muchos otros compañeros de taller, las adecuaciones y mejoras del equipo de pruebas. A la **Ing. Mónica Alcalá** por permitimos el uso del equipo y las instalaciones del Laboratorio de la Facultad de Ciencias Químicas.

A los **Ings. Clemente Ávalos y Gabino Morales y al Dr. Jesús Garza Paz** por su asesoría y cooperación.

Al **Ing. Jesús Luis de la Torre Saldaña** por su empuje y determinación y a su hijo **Jesús Manuel** por su colaboración en la conformación del escrito.

Y en general a todas aquellas personas que de una u otra forma contribuyeron en el desarrollo de esta tesis.

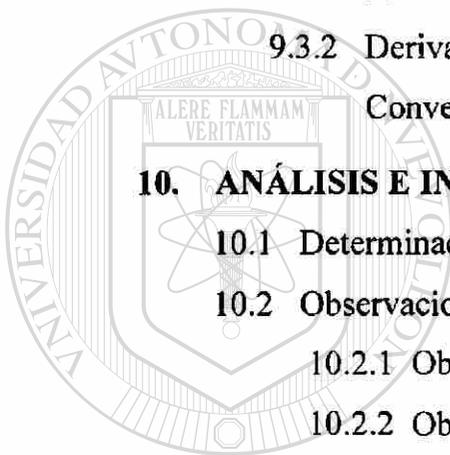
ÍNDICE

Capítulo	Página
PRÓLOGO	9
SÍNTESIS	11
1. INTRODUCCIÓN	13
1.1 Objetivo.....	13
1.2 Justificación.....	14
1.3 Metodología.....	14
1.4 Límites de muestra.....	15
1.5 Tamaño de la muestra.....	16
2. ANTECEDENTES	17
2.1 Antecedentes.....	17
3. CONVECCIÓN LIBRE O NATURAL	19
3.1 Modos de Transferencia de Calor.....	19
3.2 Introducción al Estudio de la Transferencia de Calor por Convección.....	21
3.3 Teoría General de la Transferencia de Calor Convectiva.....	29
3.3.1 Definición del Coeficiente de Transferencia de Calor.....	30

3.3.2	Coeficiente Total de Transferencia de Calor	32
3.3.3	Coeficiente de Transferencia de Calor para Flujo de Fluidos en Tubos para Convección Libe o Natural	34
4.	CONVECCIÓN FORZADA	39
4.1	Coeficientes de Transferencia de Calor para Flujo de Fluidos en Tubos para Convección Forzada.....	39
4.2	Convección Libre y Forzada Combinadas.....	43
4.3	Coeficientes de Transferencia de Calor para Condensación de Vapor en Superficies Verticales	45
5.	DESCRIPCIÓN DEL EQUIPO DE PRUEBA	49
5.1	Descripción General	49
5.1.1	Primer Sub-ensamble.....	51
5.1.2	Segundo Sub-ensamble.....	51
5.1.3	Fluido usado en la unidad.....	52
5.2	Descripción Particular	55
5.2.1	Tanque de Alimentación de Altura Constante.....	55
5.2.2	Cámara de Prueba.....	55
5.2.3	Recipiente de Condensados.....	56
5.2.4	La Alimentación de Vapor	56
5.2.5	Termopares en la Sección de Prueba.....	57
5.2.6	Tuberías, Válvulas y Drenajes.....	57
5.3	Instrucciones de Operación General.....	58
5.3.1	Medidas de Seguridad	58
5.3.2	Conexiones del Proceso.....	59
5.3.3	Flujo de Agua	62
5.3.4	Flujo de Vapor	62
5.3.5	Ajuste de la Presión de la Cámara de Vapor	63

5.3.6	Recolección de Condensados	63
5.3.7	Procedimiento de Apagado.....	64
6.	OBTENCIÓN DE DATOS PARA CONVECCIÓN LIBRE	65
6.1	Procedimiento para la Obtención de Datos para Convección Libre.....	65
7.	OBTENCIÓN DE DATOS PARA CONVECCIÓN FORZADA... 68	
7.1	Procedimiento para la Obtención de Datos para Convección Forzada	68
8.	CÁLCULOS DE COEFICIENTES DE TRANSFERENCIA DE CALOR.....	71
8.1	Bases.....	71
8.1.1	Cálculo del Calor Recibido por el Agua.....	72
8.1.2	Cálculo del Calor Cedido por el Vapor	73
8.1.3	Cálculo del Número de Reynolds.....	74
8.1.4	Cálculo del Coeficiente de Transferencia de Calor.....	75
8.1.5	Cálculo de los Números de Nusselt Experimentales.....	77
8.2	Cálculos Numéricos.....	78
9.	DERIVACIÓN DE ECUACIÓN MATEMÁTICA	85
9.1	Bases.....	85
9.2	Derivación de Ecuación para Datos Registrados en Convección Libre.....	86
9.2.1	Cálculo del número de Nusselt por la Ecuación de Brown y Gauvin	86
9.2.1.1	Operaciones	88
9.2.2	Cálculo de la relación $Nu_{B\&G}/Gz^{1/3}$	92
9.2.3	Cálculo de la relación $Nu_{EXP}/Gz^{1/3}$	92

9.2.4	Comparación de Datos Experimentales con la Ecuación de Brown y Gauvin	94
9.2.5	Derivación de Ecuación Matemática para Convección Libre.....	95
9.3	Derivación de Ecuación para Datos Registrados para Convección Forzada	96
9.3.1	Cálculo de Datos Experimentales con Ecuación de Brown y Gauvin (Convección Forzada)	98
9.3.2	Derivación de Ecuación Matemática en Convección Forzada	99
10.	ANÁLISIS E INTERPRETACIÓN DE LOS RESULTADOS .	100
10.1	Determinación de Parámetros	100
10.2	Observaciones	102
10.2.1	Observaciones en Pruebas de Convección Libre	102
10.2.2	Observaciones en Pruebas de Convección Forzada ..	104
10.3	Clasificación del Régimen de Flujo de los Datos Experimentales.....	105
10.4	Resumen	107
11.	CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES.....	109
11.1	Conclusiones y Recomendaciones	109
	BIBLIOGRAFÍA.....	112
	LISTADO DE TABLAS	114
	LISTADO DE GRÁFICAS	115



U.A.N.L.

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



PRÓLOGO

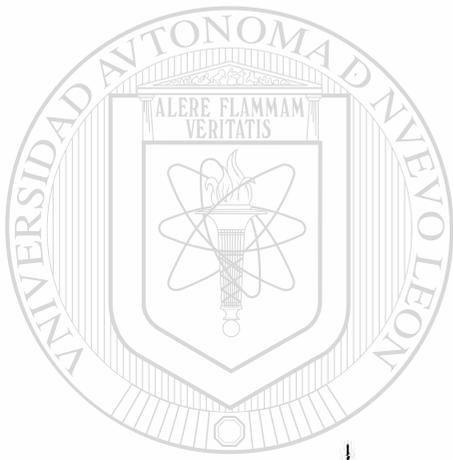
La Transferencia de Calor es un fenómeno que se presenta ampliamente en la naturaleza y juega un papel muy importante en muchos procesos industriales y en áreas vitales como lo son la producción y la conversión de energía. La gran variedad de problemas que se afrontan, la convierten en un campo de estudio muy extenso y complejo, donde se involucran procesos de Conducción, Radiación y Convección del calor, que son modos o formas distintivas de la Transferencia de Calor para su estudio. Es este último modo o forma de Transferencia de Calor, lo que constituye nuestro foco de atención en esta Tesis.

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

La Transferencia de Calor por Convección se involucra con problemas donde el calor se transfiere de una superficie a un fluido en movimiento o viceversa, por lo cual está muy estrechamente ligada al flujo de fluidos, a las propiedades termofísicas de éstos y a características de la geometría y temperatura de las superficies, con todo esto, resulta difícil establecer modelos matemáticos con ecuaciones diferenciales de fácil solución para este tipo de problemas, de ahí que, en la práctica de la ingeniería, en este campo se tenga que recurrir y confiar en la investigación experimental, de la cual se derivan fórmulas empíricas para la evaluación de los coeficientes de transferencia de calor por convección, que son necesarios para aplicarse en la solución de los problemas.

Del análisis y conclusiones de la experimentación se obtiene una mayor comprensión del fenómeno y las fórmulas de ahí derivadas, cuando están bien fundamentadas contribuyen para que el ingeniero al aplicarlas en el diseño obtenga mejores y más eficientes equipos.

La determinación experimental de coeficientes de transferencia de calor para convección libre y forzada es el objetivo esencial de la tesis que aquí presento.



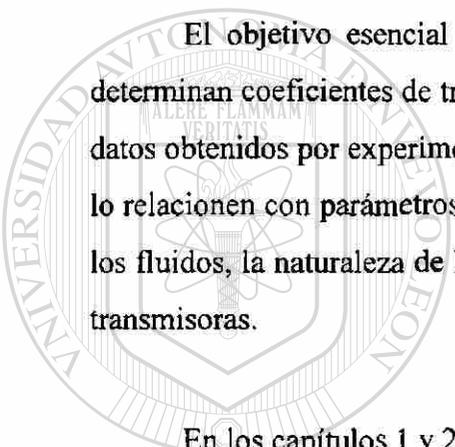
UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



SÍNTESIS



El objetivo esencial de la tesis se consigue en los capítulos 8 y 9 donde se determinan coeficientes de transferencia de calor para convección libre y forzada usando datos obtenidos por experimentación con el fin de establecer una o varias ecuaciones que lo relacionen con parámetros adimensionales, que se fundamentan en las propiedades de los fluidos, la naturaleza de los flujos y las características geométricas de las superficies transmisoras.

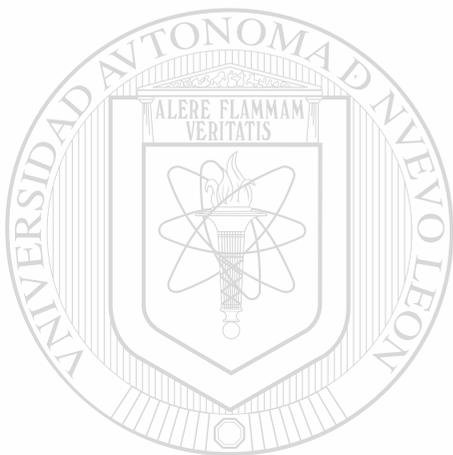
En los capítulos 1 y 2 se señala : El objetivo, la justificación, la metodología y las bases de esta investigación.

En los capítulos 3 y 4 se dan los fundamentos teóricos de la convección y la terminología utilizada a fin de conseguir los objetivos señalados.

Los capítulos 5, 6 y 7 son usados para describir el equipo de prueba y para señalar los procedimientos que nos permitan obtener los datos correctos necesarios para realizar los cálculos deseados.

En el capítulo 10 se analizan e interpretan los resultados obtenidos y en el capítulo 11 se establecen las conclusiones y recomendaciones de esta investigación.

El fluido para el cual se realizan los cálculos es agua que circula por el interior de un tubo vertical de cobre bajo régimen de flujo libre y forzado.



UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN



DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

CAPÍTULO 1

INTRODUCCIÓN



1.1 Objetivo

Determinar los coeficientes de transferencia de calor para convección libre y forzada entre el agua usada en el sistema como fluido refrigerante y la superficie interior de un tubo vertical por donde circula. Y con los resultados obtenidos derivar una o varias ecuaciones matemáticas que relacionen estos coeficientes con parámetros adimensionales característicos de éste campo de estudio como el número de Nusselt, el número de Graetz, el número de Reynolds, el número de Prandtl, etc., los cuales se fundamentan en relaciones de propiedades termofísicas del fluido, y características del tipo de flujo y de la geometría de las superficies.

1.2 Justificación

La práctica de la ingeniería en el campo de la convección requiere con mayor frecuencia del cálculo de coeficientes de transferencia de calor a partir de correlaciones de datos experimentales, esto se debe principalmente, a que las ecuaciones diferenciales que la rigen son excesivamente complejas y solo se pueden aplicar a flujos simples que se presentan muy poco en las aplicaciones.

Gran parte de la investigación realizada en este campo opera bajo condiciones de régimen de flujo o Libre (natural) o Forzada pero no en el régimen Libre y Forzado combinados sobre el cual pretendemos ahondar en esta investigación.

1.3 Metodología

Definir los términos relacionados con la transferencia de calor para convección libre (o natural) y forzada y por experimentación con el equipo del Laboratorio de Transferencia de Calor, llamado Sistema de Convección Libre y Forzada (modelo 9054 marca Scott) se obtendrán los datos de variables involucradas como : Flujos de agua y condensados, temperaturas y presiones ; primero para condiciones de flujo libre con diferentes alturas de vertedero y luego para flujo forzado con diferentes números de Reynold y todas las pruebas para la misma presión de cámara de vapor.

Con los datos obtenidos y aplicando balances de energía y ecuaciones de flujo se determinarán los coeficientes de transferencia de calor y por análisis y gráficas de los valores medidos y calculados se obtendrán las correlaciones matemáticas entre éstos y las variables involucradas representadas en parámetros adimensionales.

1.4 Límites de muestra

1.- Fluidos utilizados en el sistema:

- a) Agua utilizada como fluido refrigerante, circula por dentro de la tubería y es la base de nuestro estudio.
- b) Vapor de agua usado como fluido aportador de calor, se aplica a la parte externa del tubo de prueba como vapor saturado y con una presión de cámara de 5 cm. de agua.

2.- Tubería de prueba:

material	cobre
diámetro nominal	1/2 pulgada
longitud	24 pulgadas
posición	vertical

3.- Régimen de flujo:

Laminar y turbulento para convección libre y forzada combinadas.

4.- Todas las mediciones se hacen bajo condiciones de estabilidad.

1.5 Tamaño de muestra:

Una vez puesto en funcionamiento el equipo de experimentación se fija una altura de vertedero de 3 cm. y cuando el sistema se encuentra en estabilidad se registran los datos correspondientes de presiones, temperaturas y flujos, una vez concluido esto, se repite la operación para otras alturas de vertedero: 1 cm.; 0 cm. y -1.8 cm. registrando como antes los datos de prueba. Todas estas lecturas serán registradas en convección libre.

También se realizarán pruebas similares, pero sin operar el sistema del vertedero, para lo cual se cierra la válvula correspondiente, y el control del flujo queda por la válvula de alimentación de agua, así, para diferentes ajustes de ella, que proporcionen números de Reynold en los rangos de: 100 a 1000; 2000 a 6000; 6000 a 10000 y > 10000; se corren las pruebas y se registran los datos como antes. Estas lecturas se registrarán en convección forzada.

A fin de obtener datos suficientes y confiables es recomendable repetir la experimentación por lo menos unas 4 veces.

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

CAPÍTULO 2

ANTECEDENTES

2.1 Antecedentes

Ya se ha mencionado que la transferencia de calor por convección constituye un campo de estudio muy extenso y complicado, en el que no es fácil establecer modelos, de los cuales se obtengan ecuaciones matemáticas, que den solución a los problemas encontrados; por esto, resulta evidente, el que un gran número de investigaciones experimentales, se hayan y se estén desarrollando, no solo para conocer mejor el fenómeno, sino también, para determinar los coeficientes de transferencia de calor, que son la base de los cálculos en las aplicaciones; sin embargo, lo extenso y complicado del campo genera mucha variación en el proceso de la investigación, pues hay que considerar influencias tales como: la naturaleza de los fluidos, los tipos de flujo, las características de las superficies en contacto con los fluidos, además de las diferencias de temperaturas y presiones.

Con relación a la investigación propuesta en esta tesis, de la bibliografía consultada, encontramos 2 trabajos desarrollados con alguna similitud pero no iguales, pues hay sus diferencias en el tipo de fluido o en el régimen de flujo, ver tabla comparativa 2.1, de ahí que la consideremos como nueva aportación.

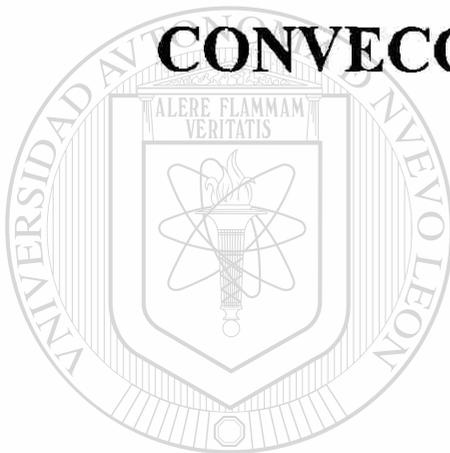
Tabla 2.1 Comparación de Trabajos de Investigación

Trabajo de Investigación	Característica de Comparación					
	Posición de Tubo	Tipo de convección	Fluido	Régimen de flujo	Solución Propuesta	
1. Determinación experimental de coeficientes de transferencia de calor por convección libre y forzada. Participantes: Ing. Joel González M. e Ing. Jesús Luis de la Torre S.	Vertical	Libre y forzada	Agua	Laminar y turbulento	$N_{Gr} = 8.76Gz^{1/3} - 0.942N_{Gr\&G}$ *	
					$N_{Gr} = 6.58Gz^{1/3} - 0.87N_{Gr\&G}$ *	
2. Investigación experimental de razones de transferencia de calor convectivo libre y forzado combinados en un tubo "U" vertical con una rama calentada. Participantes: P. K. Sarma, C.V.N. Sastry y Narayama Murthy.	Vertical	Libre y Forzada	Agua	Laminar	$N_{Gr} = 53.1Gz^{1/3} - 7.5N_{Gr\&G}$	
3. Convección libre y forzada de aire en tubos verticales Participantes: C. K. Brown y W. H. Gauvin	Vertical	Libre y Forzada	Aire	Laminar	$N_{Gr\&G} = 1.75 \left(\frac{\mu_f}{\mu_w} \right)^{0.14} \left[Gz + 0.012 \left(GzGr^b \right)^{1/3} \right]^b$	

* Ver rango de aplicación en el Capítulo 11

CAPÍTULO 3

CONVECCIÓN LIBRE O NATURAL



UANL

3.1 Modos de Transferencia de Calor

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

En la termodinámica el calor se define como la energía que se transfiere debido a gradientes o diferencias de temperatura. De manera consistente con este punto de vista, la termodinámica solo reconoce dos modos de transferencia de calor: conducción y radiación. Por ejemplo, la transferencia de calor a través de la pared de una tubería de acero se realiza por conducción, mientras que la transferencia de calor del Sol a la Tierra se efectúa por radiación térmica. Estas modalidades de transferencia de calor se producen a escala molecular o subatómica. En aire a presión normal la conducción se realiza por medio de moléculas que se desplazan distancias muy cortas ($\sim 0.65 \mu\text{m}$) antes de chocar e intercambiar energía con otra molécula. Por otro lado, la radiación se efectúa por medio de fotones que viajan casi sin encontrar obstáculos a través del aire, de una superficie a otra. Así, una diferencia importante entre la conducción y la radiación es que

los portadores de energía en la conducción tienen un camino libre medio corto, mientras que en la radiación ocurre lo contrario. Sin embargo, en el aire y a presiones muy bajas, típicas en dispositivos de alto vacío, el camino libre medio de las moléculas puede ser mucho mayor que las dimensiones del dispositivo, de modo que las moléculas pueden desplazarse sin obstáculos de una superficie a otra. En este caso la transferencia de calor por medio de moléculas se rige por leyes análogas a las de radiación.

En virtud de su masa y su velocidad, un fluido puede transportar cantidad de movimiento. Al mismo tiempo, en virtud de su temperatura puede ser portador de energía. Estrictamente hablando, la convección es el transporte de energía por movimiento del medio (en este sentido, un sólido en movimiento también puede transportar energía por convección). En la ecuación de la energía para flujos estacionarios

$$\dot{m} \Delta \left(h + \frac{V^2}{2} + gz \right) = \dot{Q} + \dot{W} \quad (3.1),$$

la convección está implícita en el término $\dot{m} \Delta h$ del primer miembro, mientras que la transferencia de calor por conducción y radiación está representada por \dot{Q} en el segundo miembro. Sin embargo, en ingeniería el término convección se suele emplear de una manera más amplia a fin de incluir la transferencia de calor desde una superficie a un fluido en movimiento, llamada transferencia de calor por convección, a pesar que la conducción y la radiación desempeñan un papel preponderante cerca de la superficie, donde el fluido está en reposo. En este sentido la convección se considera como un modo distinto de transferencia de calor. Dos ejemplos de transferencia de calor por convección son la transferencia en el radiador de un automóvil y en el fuselaje de un vehículo supersónico. La convección suele asociarse a un cambio de fase, por ejemplo cuando el agua hierve en un recipiente o cuando el vapor se condensa en el condensador de una central eléctrica. Debido a la complejidad de estos procesos, la ebullición y la condensación suelen considerarse como procesos distintos de transferencia de calor.

3.2 Introducción al Estudio de la Transferencia de Calor por Convección.

Como se explicó antes, la convección o transferencia de calor convectiva es el término que se usa para describir la transferencia de calor de una superficie a un fluido en movimiento, como muestra la Fig. 3.1. La superficie puede ser el interior de una tubería, el fuselaje de un avión supersónico o la interfase entre el agua y el aire en una torre de enfriamiento. El flujo puede ser forzado, como en el caso de un líquido que se bombea a través de una tubería o del aire sobre un avión que surca la atmósfera. Por otro lado, el flujo podría ser natural (o libre), causado por fuerzas de empuje debidas a una diferencia de densidad, como en el caso de una torre de enfriamiento de corriente natural. Estos dos tipos de flujo pueden ser internos como en la tubería, o externos, como el flujo sobre el avión. Además, un flujo, ya sea forzado o natural, puede ser laminar o turbulento; el flujo laminar es más común cuando las velocidades son bajas, las dimensiones son pequeñas y los fluidos son más viscosos. El flujo en una tubería llega a ser turbulento cuando el grupo adimensional llamado **número de Reynolds**, $Re_D = V D/\nu$, es mayor que 2300, donde V es la velocidad (m/s), D es el diámetro de la tubería (m), y ν es la viscosidad cinemática del fluido (m^2/s). La velocidad de transferencia de calor tiende a ser mucho mayor en los flujos turbulentos que en los laminares, debido a la mezcla violenta que sufre el fluido. La figura 3.2 muestra algunos tipos de flujos frecuentes.

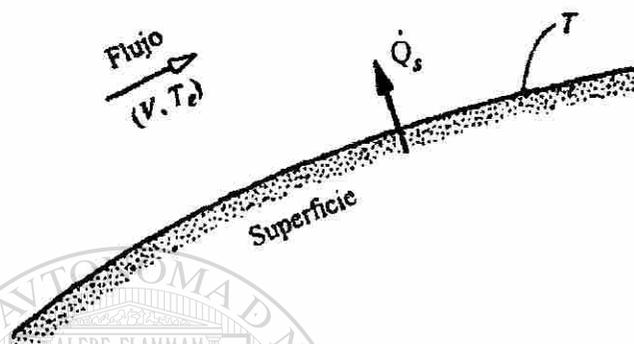


Figura 3.1 Esquema de la transferencia de calor convectiva a un fluido a temperatura T_e que fluye con velocidad V sobre una superficie a la temperatura T_s .

En general, la velocidad de transferencia de calor por convección es una función complicada de la geometría y la temperatura de las superficies, de la temperatura y la velocidad del fluido y de las propiedades termofísicas de éste. En el caso de un flujo forzado externo, la velocidad de transferencia de calor es aproximadamente proporcional a la diferencia entre la temperatura de la superficie T_s y la temperatura de la corriente libre del fluido T_e . La constante de proporcionalidad se conoce como *coeficiente de transferencia de calor por convección* h_c :

$$\dot{Q}_s = h_c \Delta T \quad (3.2)$$

donde $\Delta T = T_s - T_e$, \dot{Q}_s es el flujo de calor de la superficie al fluido (W/m^2) y h_c tiene unidades de ($\text{W}/\text{m}^2\text{K}$). La ecuación (3.2) se suele llamar **ley de enfriamiento de Newton**, aunque más bien se trata de una definición de h_c y no de una verdadera ley física. La situación es más complicada en el caso de convección natural. Si el flujo es laminar, \dot{Q}_s varía como $\Delta T^{5/4}$; si el flujo es turbulento, varía como $\Delta T^{4/3}$.

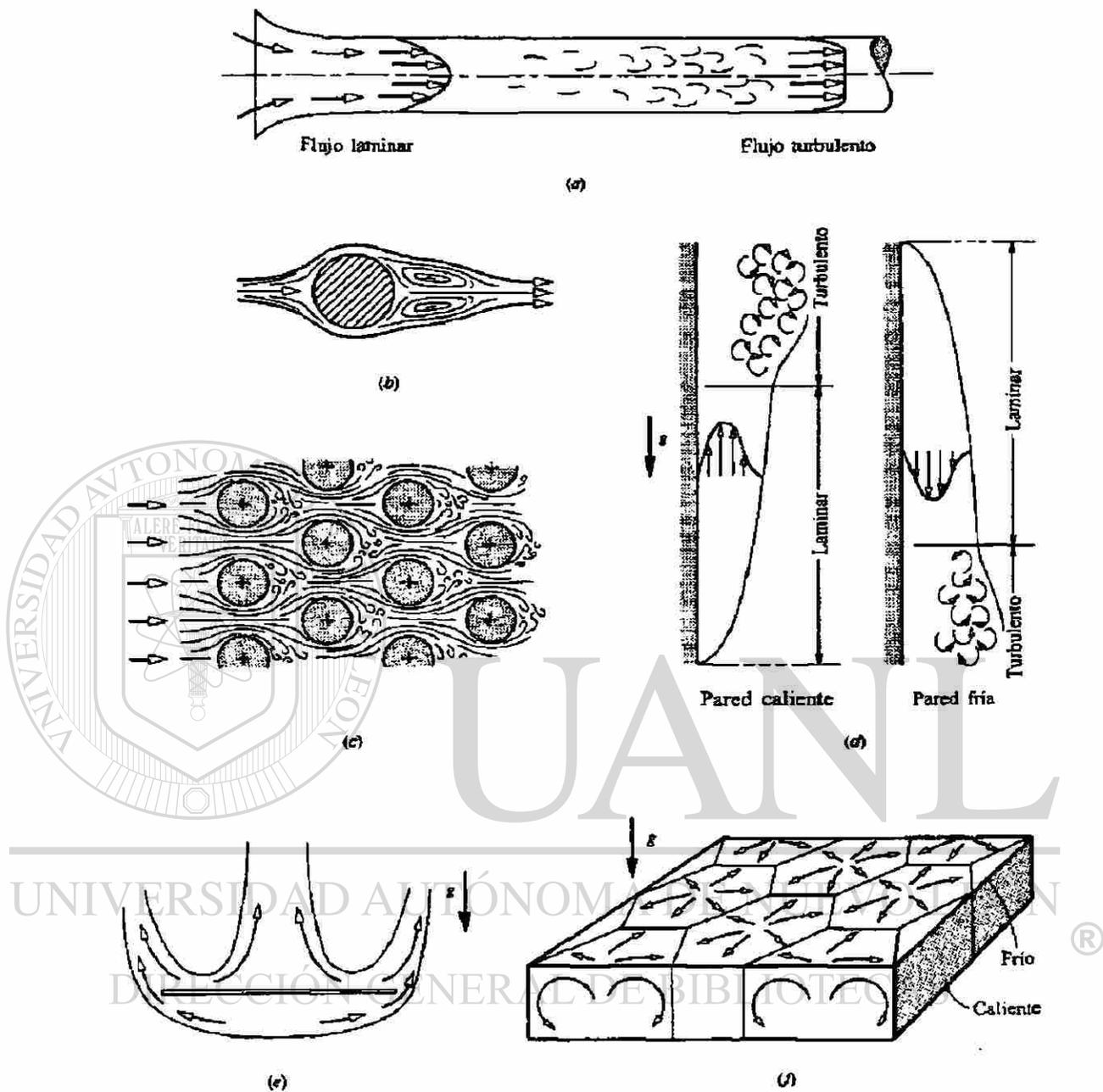


Figura 3.2 Algunos flujos típicos. (a) Flujo forzado en una tubería, $Re_D \approx 50\,000$. En la sección inicial el flujo es laminar debido a la entrada en forma de campana, pero se vuelve turbulento corriente abajo. (b) $Re_D \approx 25$. (c) Flujo forzado a través de un haz de tubos como los que se encuentran en un intercambiador de calor de coraza y tubos. (d) Capas límites laminares y turbulentas en la convección natural sobre paredes verticales. (e) Convección natural laminar alrededor de una placa horizontal calentada. (f) Convección natural celular en una capa horizontal de fluido confinado.

De cualquier manera, resulta conveniente definir un coeficiente de transferencia de calor por medio de la ecuación (3.2); entonces h_c varía como $\Delta T^{1/4}$ en flujos laminares y como $\Delta T^{1/3}$ en flujos turbulentos.

Un problema de importancia práctica es el de la transferencia de calor por convección a un fluido que circula por dentro de una tubería, como suele ocurrir en los intercambiadores de calor, en los condensadores y en varios tipos de calderas. Cuando se usa la ecuación (3.2) para flujos internos, $\Delta T = T_s - T_b$, donde T_b es una temperatura media del fluido, la cual se conoce como **temperatura de masa** o temperatura media de mezcla. Aquí bastará observar que en la ecuación de la energía para flujos estacionarios [Ec. (3.1)] se ha tomado también la entalpía de masa y T_b es la temperatura correspondiente. Si la temperatura de la pared de la tubería T_s es uniforme sobre toda su longitud y el flujo es laminar ($Re_D \leq 2300$), entonces el coeficiente de transferencia de calor lejos de la entrada de la tubería, está dado por la relación exacta

$$h_c = \frac{3.66k}{D} \quad (3.3)$$

donde k es la conductividad térmica del fluido y D es el diámetro de la tubería. Nótese que el coeficiente de transferencia de calor es directamente proporcional a la conductividad térmica, e inversamente proporcional al diámetro de la tubería y, lo que quizás cause sorpresa, independiente de la velocidad de flujo. Por otra parte, en el caso de un flujo totalmente turbulento ($Re_D \geq 10\,000$), h_c se expresa de manera aproximada con la siguiente correlación bastante complicada de datos experimentales:

$$h_c = 0.023 \frac{V^{0.8} k^{0.6} (\rho c_p)^{0.4}}{D^{0.2} V^{0.4}} \quad (3.4).$$

En contraste con el caso del flujo laminar, ahora h_c depende fuertemente de la velocidad, V , pero débilmente del diámetro. Otras propiedades del fluido que intervienen en la relación, además de la conductividad térmica, son: la viscosidad cinemática, ν , la densidad, ρ ; y el calor específico, c_p . Las ecuaciones (3.3) y (3.4) sólo son válidas a cierta distancia de la entrada del tubo e indican que, en dicha región, el coeficiente de transferencia de calor no depende de la posición a lo largo del tubo. Cerca de la entrada los coeficientes de transferencia de calor tienden a ser más elevados debido a la producción de vórtices a gran escala por desviaciones y esquinas pronunciadas, y a los efectos del calentamiento repentino del fluido.

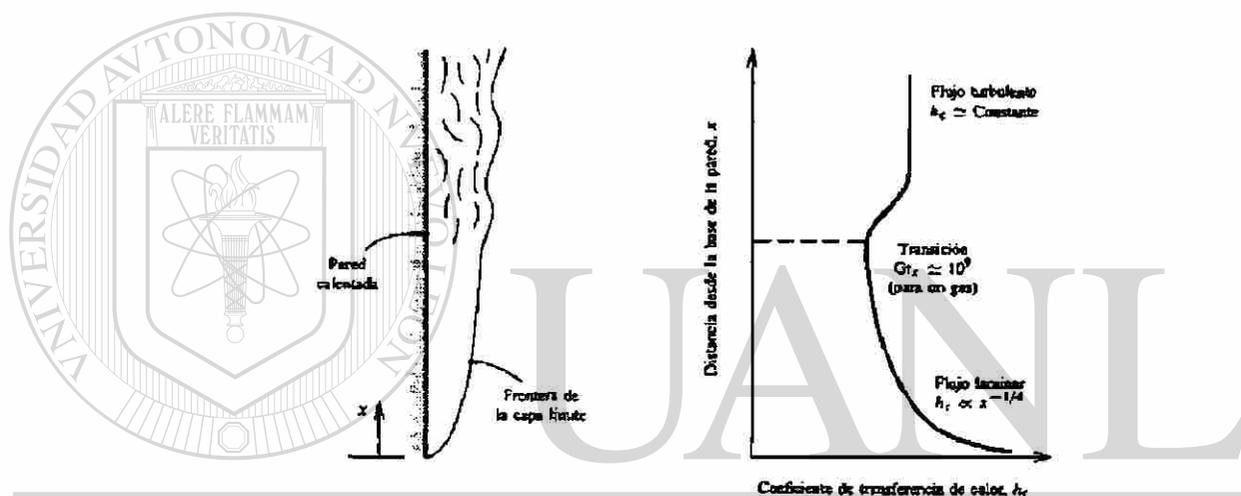


Figura 3.3 Capa límite en convección natural sobre una pared vertical, mostrando la variación del coeficiente de transferencia de calor local. En los gases la transición entre flujos laminar y turbulento ocurre cuando el número de Grashof alcanza un valor

aproximado de 10^9 ; por lo tanto, $x_{tr} = \left[10^9 \nu^2 / \beta \Delta T \right]^{1/3}$.

La figura 3.3 muestra un flujo por convección natural sobre una superficie vertical calentada, así como un esquema de la variación asociada de h_c a lo largo de la superficie. Se muestra la transición de una capa límite laminar a una turbulenta. En los gases la posición de la transición está determinada por el valor crítico de un grupo adimensional llamado **número de Grashof**. El número de Grashof se define como $Gr_x = (\beta \Delta T) g x^3 / \nu^2$, donde $\Delta T = T_c - T_e$, g es la aceleración debida a la gravedad (m/s^2), x es la distancia

desde la base de la superficie, donde empieza la capa límite, y β es el coeficiente de dilatación volumétrica, el cual para un gas ideal, es simplemente $1/T$, donde T es la temperatura absoluta (K). En una pared vertical, la transición ocurre cuando $Gr_x \approx 10^9$. Los experimentos muestran que en el caso del aire a temperaturas normales, el coeficiente de transferencia de calor para la convección natural sobre una pared vertical puede aproximarse por medio de las siguientes fórmulas:

Flujo laminar:

$$h_c = 1.07(\Delta T/x)^{1/4} W/m^2 K \quad 10^4 < Gr_x < 10^9 \quad (3.5)$$

Flujo turbulento:

$$h_c = 1.3(\Delta T)^{1/3} W/m^2 K \quad 10^9 < Gr_x < 10^{12} \quad (3.6)$$

Puesto que estas ecuaciones tienen dimensiones, es necesario especificar las unidades de h_c , ΔT y x , o sea (W/m^2K), (K) y (m), respectivamente. Obsérvese que h_c varía como $x^{-1/4}$ en la región laminar, pero es independiente de x en la región turbulenta.

Es común que sólo se desee conocer la transferencia de calor total desde una superficie y que la variación del flujo de calor sobre dicha superficie no interese demasiado. Para este caso, es conveniente definir un coeficiente de transferencia de calor medio \bar{h}_c para una superficie isotérmica de área A por medio de la relación

$$\dot{Q} = h_c A (T_s - T_e) \quad (3.7)$$

de tal manera que la velocidad de la transferencia de calor, \dot{Q} , sea fácil de calcular. La relación entre \bar{h}_c y h_c se obtiene de la siguiente forma: para el flujo sobre una superficie de ancho W y longitud L , como lo que se muestra en la figura 3.4,

$$d\dot{Q} = h_c (T_s - T_e) W dx$$

$$\dot{Q} = \int_0^L h_c (T_s - T_e) W dx$$

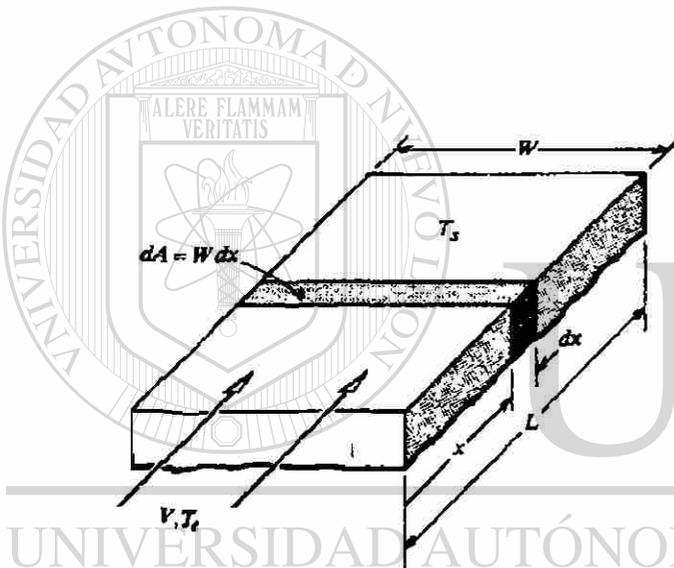


Figura 3.4 Superficie isotérmica que se usa para definir el coeficiente de transferencia de calor medio \bar{h}_c .

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

es decir,

$$\dot{Q} = \left(\frac{1}{A} \int_A h_c dA \right) A (T_s - T_e), \quad \text{donde } A = WL, dA = W dx \quad (3.8)$$

si $(T_s - T_e)$ es independiente de x . Puesto que T_e es en general constante, esta condición requiere que la pared sea isotérmica. Así pues, comparando las ecuaciones (3.7) y (3.8),

$$\bar{h}_c = \frac{1}{A} \int_0^A h_c dA \quad (3.9).$$

Tabla 3.1 Órdenes de magnitud de algunos coeficientes de transferencia de calor medio.

Flujo y fluido	\bar{h}_c (W/m ² K)
Convección libre, aire	3 – 25
Convección libre, agua	15 – 100
Convección forzada, aire	10 – 200
Convección forzada, agua	50 – 10 000
Convección forzada, sodio líquido	10 000 – 100 000
Condensación de vapor	5 000 – 50 000
Ebullición de agua	3 000 – 100 000

La superficie puede no ser isotérmica; por ejemplo, puede tratarse de una pared calentada eléctricamente de manera que el flujo \dot{Q}_s sea uniforme sobre su superficie. En tal caso, la definición del coeficiente de transferencia de calor medio se vuelve más complicada. La tabla 3.1 proporciona los valores de los órdenes de magnitud de algunos coeficientes de transferencia de calor medio para diversas circunstancias. En general, un coeficiente de transferencia de calor elevado está asociado con altas conductividades térmicas de los fluidos, altas velocidades de flujo y superficies pequeñas. Sin embargo, los altos coeficientes de transferencia de calor para el agua en ebullición y el vapor en condensación tienen otra causa como la elevada entalpía de cambio de fase (calor latente) es un factor determinante.

La complejidad de la mayoría de los casos en los que interviene la transferencia de calor por convección hace imposible un análisis exacto y por lo tanto se deberán utilizar correlaciones de datos experimentales. Para una situación particular pueden existir diversas correlaciones, procedentes por ejemplo de laboratorio de investigación como se realiza en la tesis.

3.3 Teoría General de Transferencia de Calor Convectiva

Como se había mencionado antes, se entiende por transporte convectivo como el mecanismo por el cual la energía térmica es transferida dentro de un fluido o entre un fluido y una superficie. En contraste a la transferencia de calor por conducción, en la que la energía es transmitida de una molécula a otra de energía térmica más baja, el proceso convectivo ocurre principalmente a causa del movimiento relativo del grueso de fluido desde el punto de vista microscópico. Así, la transferencia de calor por convección depende de las leyes del flujo de fluidos y, por esto, es complicada en un número de factores variables que son las propiedades del fluido y también las del sistema de flujo.

Estos parámetros, muchos de los cuales son térmicamente dependientes entre sí, incluyen: densidad, calor específico, conductividad térmica y viscosidad del fluido; también como propiedades del sistema de flujo, tales como: velocidad del fluido, grado de mezclado o turbulencia, y el tamaño, forma e intensidad del campo térmico.

Hay dos modos básicos de transferencia de calor convectiva. El primero ocurre cuando el movimiento del grueso de fluido es inducido enteramente por gradientes de densidad dentro del fluido en sí mismo que son generados por diferencias de temperatura en el sistema. Éste es conocido como la convección natural o libre. Un ejemplo de este proceso es la circulación natural y de aquí el transporte de calor que ocurre cuando un tanque de líquido es calentado desde su parte inferior por una placa caliente o un quemador.

Cuando el campo de flujo es impuesto mecánicamente sobre un fluido a través del cual los gradientes térmicos están ocurriendo, el proceso es denominado convección forzada. Ejemplos típicos de tales procesos incluyen sistemas de calentamiento y enfriamiento domésticos, donde el aire es circulado por sopladores a través de una superficie de intercambio de calor y luego dentro de un cuarto; e intercambiadores de calor de coraza y tubos en los que un líquido en su interior es bombeado y calentado por un vapor que se condensa en la cubierta o espacio anular alrededor del tubo. Así, muchas características de flujo diferentes surgen y la transferencia de calor convectiva dependiente de tales situaciones debe ser analizada y clasificada de acuerdo al comportamiento de flujo.

3.3.1 Definición del Coeficiente de Transferencia de Calor

La razón de la transferencia de calor entre un fluido y una superficie fue primero propuesta por Newton a ser proporcional al área a través de la cual el calor fue transferido y la diferencia de temperaturas entre la superficie y el fluido. Matemáticamente esto puede ser expresado para una sección diferencial de superficie como:

$$dQ = h_x (T_s - T_f) dA \quad (3.10)$$

donde h_x , el coeficiente de proporcionalidad, es denominado el coeficiente de transferencia de calor local, T_s es la temperatura de superficie y T_f es la temperatura promedio del fluido.

Ha sido sugerido que la resistencia principal a la transferencia de calor ocurre en una capa delgada de fluido de espesor y , que es adyacente a la superficie.

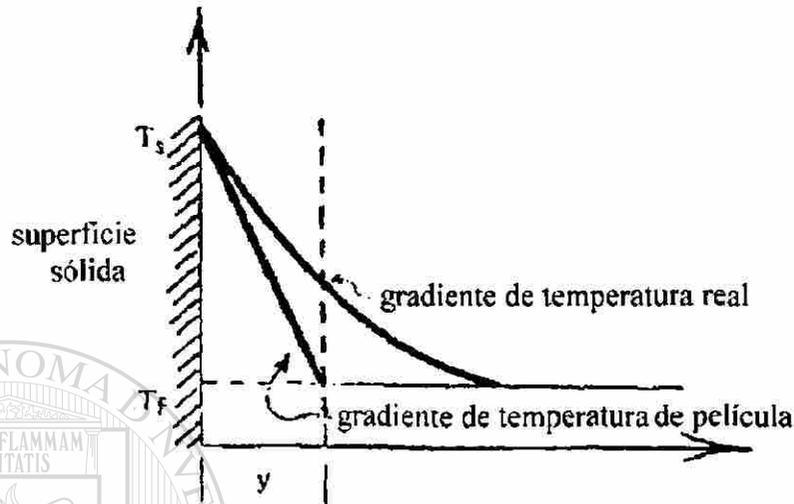


Figura 3.5 Gráfica de gradientes de temperatura.

La figura 3.5 es un dibujo físico donde se asumió que el proceso de transporte a través de la "película" tomó lugar por conducción, por lo tanto:

$$dQ = k \frac{\Delta T}{y} dA \quad (3.11)$$

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS
 donde k es la conductividad térmica del fluido y $\Delta T = T_s - T_f$ es la fuerza impulsora de temperatura. Una comparación de las ecuaciones (3.10) y (3.11) indica que

$$h_x = \frac{k}{y} \quad (3.12)$$

que sugiere que si un valor apropiado de y es conocido esta transferencia de calor puede ser tratada como un problema de conducción. Ahora consideramos este concepto de

“película” como totalmente ficticio aunque el término “coeficiente de película” está aún generalmente en uso.

Una definición más significativa del coeficiente de transferencia de calor surge cuando la ecuación (3.10) es integrada sobre un área de transferencia de calor finita.

$$Q = \int_A h_x \Delta T dA = hA \Delta T_{lm} \quad (3.13)$$

aquí h llega a ser un coeficiente promedio y ΔT_{lm} es la fuerza impulsora media logarítmica definida por

$$\Delta T_{lm} = \frac{\Delta T_1 - \Delta T_2}{\ln \left(\frac{\Delta T_1}{\Delta T_2} \right)} \quad (3.14)$$

donde ΔT_1 y ΔT_2 son las diferencias de temperatura en los extremos de la superficie bajo consideración.

3.3.2 Coeficiente Total de Transferencia de Calor

Cuando consideramos el intercambio de calor que ocurre entre dos fluidos como en un intercambiador de calor tubular la figura 3.6 es implicada:

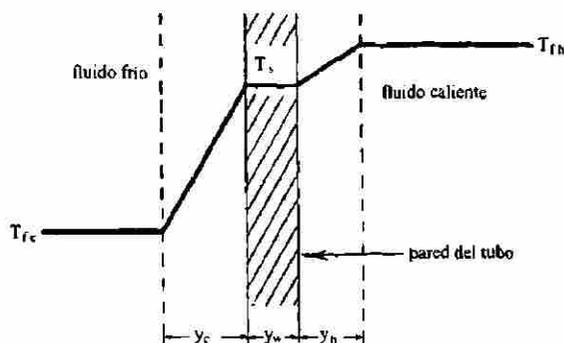


Figura 3.6 Diagrama de temperaturas entre dos fluidos que intercambian calor a través de una superficie.

donde T_m y T_{fc} son las temperaturas promedio de los fluidos caliente y frío respectivamente, y_h y y_c son los espesores de película ficticios de tales fluidos, y T_s , la temperatura de la superficie de la pared, que se asume uniforme. Para un área de superficie A el transporte de calor en estado fijo puede ser escrito como

$$\dot{Q} = h_h A (T_{fh} - T_s) = h_c A (T_s - T_{fc}) \quad (3.15)$$

Alternativamente podemos aplicar la ecuación de convección directamente a los fluidos caliente y frío:

$$\dot{Q} = UA(T_{fh} - T_{fc}) \quad (3.16)$$

donde U es un coeficiente total de transferencia de calor. Podemos obtener una relación entre U , h_h y h_c escribiendo de nuevo la ecuación (3.15)

$$T_{fh} - T_s = \frac{\dot{Q}}{h_h A}; \quad T_s - T_{fc} = \frac{\dot{Q}}{h_c A}; \quad (3.17)$$

sumando estas ecuaciones se obtiene

$$T_{fh} - T_{fc} = \dot{Q} \left(\frac{1}{h_h A} + \frac{1}{h_c A} \right) \quad (3.18)$$

y comparando la ecuación (3.18) con la ecuación (3.16) se obtiene que

$$U = \frac{1}{\frac{1}{h_h} + \frac{1}{h_c} + \frac{y_w}{k_w}} \quad (3.19)$$

donde y_w/k_w representa la resistencia del tubo para el caso donde un gradiente térmico existe a través de la pared. Ha de ser notado también que la ecuación (3.19) es válida para una pared plana o para un tubo de pared delgada donde las áreas superficiales interior y exterior difieren solamente en una pequeña cantidad.

3.3.3 Coeficiente de Transferencia de Calor para Flujo de Fluidos en Tubos para Convección Libre o Natural.

A causa de que la razón de transferencia de calor depende principalmente del movimiento natural del fluido en convección libre, es de este modo considerablemente determinada por el balance entre las fuerzas de flotación y de viscosidad. Las fuerzas inerciales son relativamente poco importantes bajo estas condiciones.

Considerando un balance de momentos sobre un elemento en forma de casquillo en el fluido, como se muestra en la Fig. 3.7, donde la transferencia de calor ocurre desde la superficie hacia el fluido, la fuerza de presión neta es:

$$= -2\pi r \frac{\partial P}{\partial X} \Delta z \Delta r \quad (3.20)$$

la fuerza viscosa neta es :

$$= -2\pi r \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{\mu}{g_c} r \frac{\partial u}{\partial r} \right) \Delta r \Delta z \quad (3.21)$$

para movimiento laminar del fluido; y la fuerza del cuerpo (gravedad) es dada por

$$= -2\pi r \rho \frac{g}{g_c} \Delta r \Delta z \quad (3.22)$$

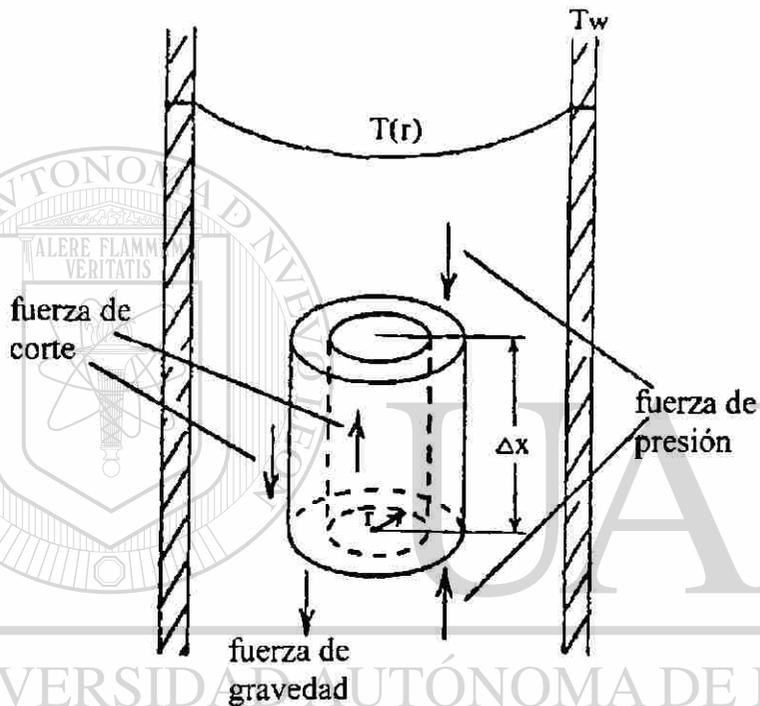


Figura 3.7 Balance de momentos sobre un elemento de fluido en un tubo

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Aplicando la segunda ley de Newton (la razón del cambio de momento es proporcional a las fuerzas aplicadas) se produce después de alguna simplificación

$$\mu \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right) + (\rho_c \cdot \rho)g = f \left(\rho, u, \frac{\partial u}{\partial x} \right) \quad (3.23)$$

donde el lado derecho de la ecuación (3.23), representado funcionalmente, representa las fuerzas inerciales, y el gradiente de presión y la fuerza de gravedad están combinados como el efecto de flotación. Introduciendo el coeficiente de expansión térmica, β , y asumiendo que $\rho = \rho(t)$ solamente (válido para fluidos incompresibles) obtenemos

$$\mu \left(\frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} \right) + g \rho \beta (T - T_c) = f \left(\rho, u, \frac{\partial u}{\partial x} \right) \quad (3.24).$$

Para flujo laminar asumimos un perfil de velocidad parabólico,

$u = c_1 \bar{u} [1 - (r^2/R^2)]$, del cual

$$\begin{aligned} \frac{\partial u}{\partial r} &= -c_1 \bar{u} r/R^2, \text{ y} \\ \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} &= -c_1 \bar{u}/R^2 \end{aligned} \quad (3.25)$$

reemplazando estos términos en la ecuación (3.24) obtenemos

$$c_1 \frac{\bar{u}}{R^2} + \frac{g \beta \Delta T}{\mu} = f(\rho, u) \quad (3.26).$$

Introduciendo las propiedades del fluido apropiadas y el balance de energía asociado, y ordenando el resultado en forma funcional adimensional obtenemos:

$$\frac{hD}{k} = f \left[\left(\frac{\rho^2 g \beta \Delta T R^3}{\mu^2} \right), \left(\frac{c_p \mu}{k} \right), \left(\frac{D}{L} \right) \right] \quad (3.27)$$

o

$$Nu = f(Gr, Pr, D/L) \quad (3.28)$$

donde

$$Gr = \frac{\rho^2 g \beta \Delta T R^3}{\mu^3} \quad (3.39),$$

el número de Grashof, representa la relación de la fuerza flotante a viscosa.

Debería ser observado en las ecuaciones (3.27) y (3.28) que cuando la flotación es la fuerza impulsora principal del flujo, el número de Reynolds es poco importante porque los parámetros del módulo de Grashof determinan enteramente la velocidad del fluido.

La mejor correlación de datos experimentales para transferencia de calor por convección libre-laminar en tubos verticales está dada por

$$Nu = \frac{(Gr \cdot Pr)}{32} \left(\frac{D}{L} \right) \left[1 - \exp \left[-16 \left(\frac{L}{D \cdot Gr \cdot Pr} \right)^{3/4} \right] \right] \quad (3.30)$$

donde las propiedades del fluido son evaluadas en T_w , la temperatura media de la pared, para gases $\beta = 1/T_f$ y para líquidos β se obtiene por medio de tablas con T_f , donde T_f es la temperatura media del grueso del fluido ya sea gaseoso o líquido y ΔT en el módulo de Grashof es tomado como $(T_w - T_f)$.

Debido a que la ecuación (3.30) es tan formidable, está presentada gráficamente como Nu vs $(Gr \cdot Pr)(r/L)$ en la Fig. 3.8.

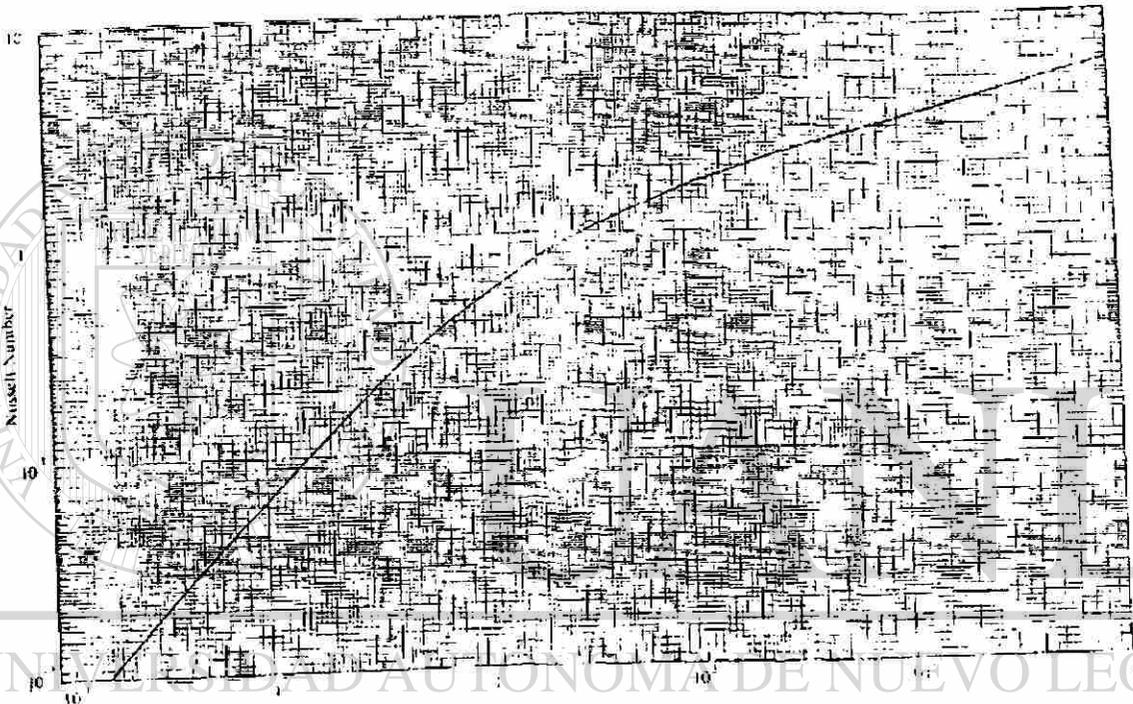
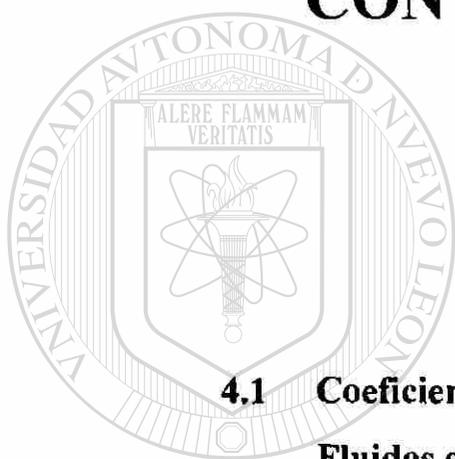


Figura 3.8 Gráfica del número de Nusselt contra $(Gr Pr)^{1/4}$.

CAPÍTULO 4

CONVECCIÓN FORZADA



4.1 Coeficientes de Transferencia de Calor para Flujo de Fluidos en Tubos para Convección Forzada

Considere el flujo fijo de un fluido en el tubo mostrado en la Fig. 4.1. Enfocando la atención sobre un elemento diferencial, la energía transportada por el fluido a la entrada en x es

$$\dot{Q}|_x = \rho \bar{u} c_p \pi R^2 T \quad (4.1).$$

Y el fluido que sale en $x + \Delta x$ saca energía que es

$$\dot{Q}|_{x+\Delta x} = \left[\rho \bar{u} c_p T + \frac{d}{dx} (\rho \bar{u} c_p T) \Delta x \right] \pi R^2 \quad (4.2).$$

El flujo de calor total hacia dentro del elemento a través de la pared del tubo está dado por:

$$\dot{Q}_w = 2\pi R \Delta x h_x \Delta T = 2\pi R \Delta x k \frac{\Delta T}{y} \quad (4.3)$$

Un balance de energía lleva a la relación

$$h = \int_r \frac{R \rho \bar{u} c_p}{2 L \Delta T} dT \quad (4.4)$$

donde h representa el coeficiente medio, y la integración indicada es sobre la longitud, L , del tubo.

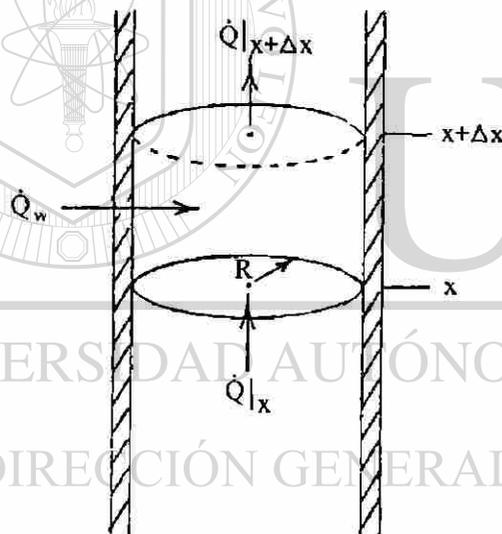


Figura 4.1 Balance de energía

en un tubo con flujo fijo.

Un análisis de las cantidades involucradas en la ecuación (4.4) sugiere que con la introducción de las propiedades de viscosidad y conducción térmica del fluido, un nuevo arreglo en forma adimensional es factible, así:

$$\left(\frac{2 R h}{k} \right) = \int_r \left(\frac{2 R \rho \bar{u}}{\mu} \right) \left(\frac{c_p \mu}{k} \right) \left(\frac{2 R}{L} \right) \frac{dT}{4 \Delta T} \quad (4.5).$$

El análisis dimensional predice, por lo tanto, que una correlación de una forma funcional

$$\left(\frac{hD}{k} \right) = f \left[\left(\frac{D \rho \bar{u}}{\mu} \right), \left(\frac{c_p \mu}{k} \right), \left(\frac{D}{L} \right) \right] \quad (4.6)$$

puede ser usada para evaluar coeficientes de transferencia de calor por convección forzada. Más adecuadamente deberíamos escribir

$$Nu = f \left(Re, Pr, \frac{D}{L} \right) \quad (4.7)$$

donde:

$$Nu = \frac{hD}{k} \quad (4.8)$$

el **número de Nusselt**, es la relación de transporte de calor convectivo a conductivo.

Puede también ser interpretado como una relación de gradientes de temperatura.

$$Re = \frac{D \rho \bar{u}}{\mu} \quad (4.9)$$

el **número Reynolds**, es la relación de las fuerzas del fluido inercial a viscosa. Y,

$$Pr = \frac{c_p \mu}{k} \quad (4.10)$$

el **número de Prandtl**, es la relación de momento a la difusión térmica.

Basado en el análisis dado arriba, un resumen de correlaciones para evaluar coeficientes de transferencia de calor para fluidos que fluyen en tuberías circulares se observa en la tabla 4.1

Tabla 4.1 Correlaciones para evaluar coeficientes de transferencia de calor para fluidos que fluyen en tuberías circulares.

Condiciones	Correlaciones
<p>Flujo laminar $Re < 2\ 100$ $Re \cdot Pr \cdot D/L > 10$</p>	$Nu = 1.86 [Re \cdot Pr \cdot D/L]^{1/3} \left(\frac{\mu}{\mu_w} \right)^{0.14}$ <p>(Las propiedades del fluido son evaluadas a la temperatura promedio; μ_w se refiere a la viscosidad del fluido evaluada a la temperatura media de la pared)</p>
<p>Rango de transición $Re > 2\ 000$ $0.7 < Pr < 120$</p>	$Nu = 0.023 Re^{0.8} \cdot Pr^{1/3}$ <p>(Las propiedades del fluido evaluadas a la temperatura promedio)</p>
<p>Flujo turbulento $Re > 20\ 000$ $0.6 < Pr < 100$ $L/D > 10$</p>	$Nu = 0.026 Re^{0.8} Pr^{1/3}$ <p>(Las propiedades del fluido evaluadas a las mismas condiciones como en el flujo laminar)</p>

4.2 Convección Libre y Forzada Combinadas

A causa de que muchas situaciones surgen en la práctica donde ambas fuerzas impuestas, de transporte de momento y de flotación, pueden ser del mismo orden de magnitud es pertinente revisar la región de transferencia de calor por convección mezclada. Ha sido reportado de estudios experimentales extensivos de transferencia de calor en tubos verticales que la región mezclada de transporte convectivo está definida aproximadamente por:

$$\text{(convección forzada)} \quad 10^{-3} \leq \frac{Gr}{(Re)^{2.5}} \leq 10^{-2} \quad \text{(convección libre)} \quad (4.11)$$

Una ecuación que predice coeficientes de transferencia de calor en esta región con exactitud aceptable de $\pm 20\%$ es:

$$Nu = 1.75 f_1 [Gz + 0.0722 f_2 (Gr \cdot Pr \cdot D/L)^{0.84}]^{1/3} \quad (4.12)$$

donde:

el número de Nusselt [Ec. (4.8)] está basado en la diferencia de temperatura media entre pared y fluido;

en el número de Graetz,

$$Gz = \frac{\dot{W} c_p}{kL} \quad (4.13)$$

todas las propiedades están evaluadas a la temperatura media del fluido, T_f .

en el **número de Grashof**,

$$\text{Gr} = \frac{\rho^2 g D^3 \beta}{\mu^2} (T_s - T_{fc}) \quad (4.14)$$

todas las propiedades están evaluadas a T_s ;

en el número de Prandtl [Ec. (4.10)] todas las propiedades están evaluadas a T_f ;

f_1 = un factor de corrección de temperatura;

f_2 = un factor de corrección de fuerza flotante;

Los factores f_1 y f_2 pueden ser mostrados en la Fig. 4.2 que es una gráfica de f_1 , f_2 vs Nu / Gz .

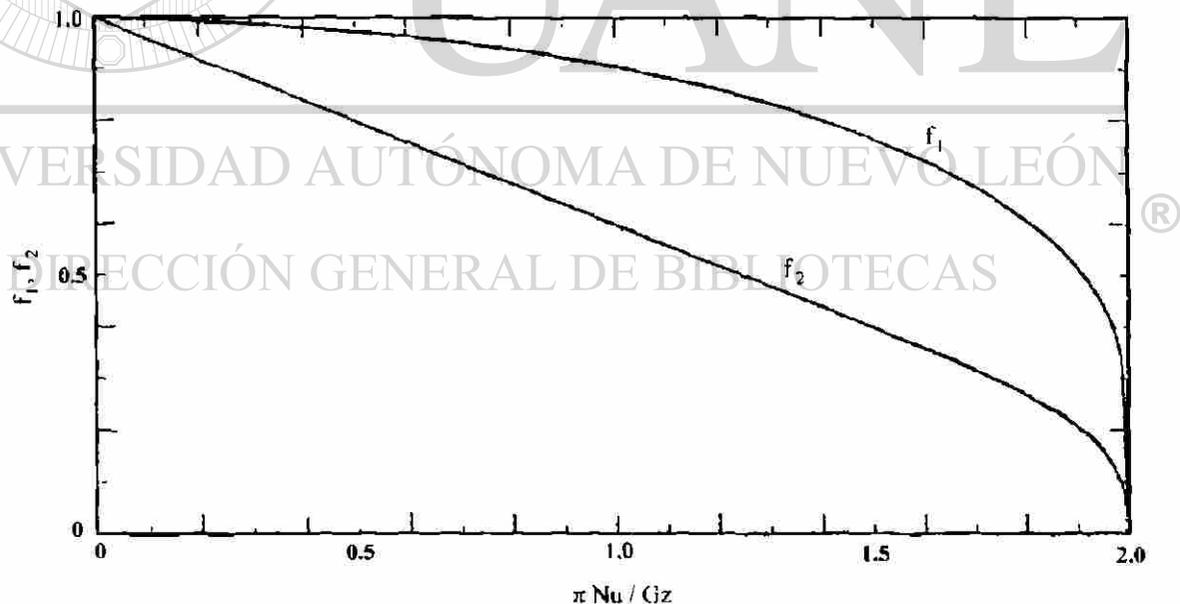


Figura 4.2 Gráfica de f_1 , f_2 contra Nu / Gz

4.3 Coeficientes de Transferencia de Calor para Condensación de Vapor en Superficies Verticales

Un análisis de la transferencia de calor que ocurre cuando un vapor se condensa sobre una superficie fría implica un estudio de los mecanismos acoplados de flujo de fluidos, energía y transporte de masa .

Un análisis matemático de este fenómeno empieza con la consideración de una película delgada de condensado, formada en la parte superior que fluye hacia abajo de la superficie en forma laminar.

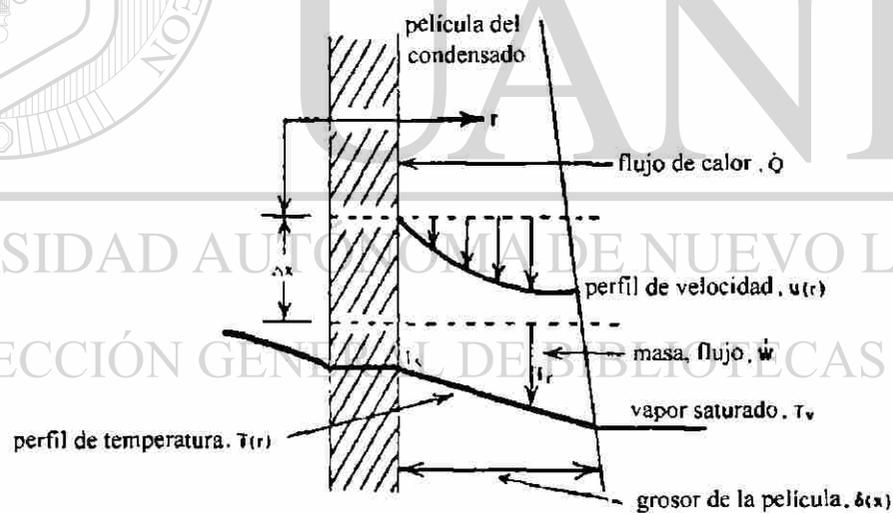


Figura 4.3 Gráfica para analizar el fenómeno de condensación sobre una superficie fría.

Para el flujo laminar el perfil de velocidad a través de la película asume una forma parabólica.

$$u = -\frac{\rho g}{\mu} \left[\frac{1}{2} \left(\frac{r}{\delta} \right)^2 - \frac{r}{\delta} \right] \quad (4.15)$$

La razón de masa del flujo en cualquier punto x sobre la superficie es obtenida integrando esta expresión a través de la película, así obtenemos

$$\dot{W} = \int_0^\delta \rho u dr = \frac{g \rho^2 \delta}{3 \mu} \quad (4.16)$$

donde \dot{W} varía con el espesor de película, δ , hacia abajo de la superficie.

Enfocando la atención sobre un segmento de superficie Δx como se muestra en la Fig. 4.3, la cantidad de vapor saturado que se condensa puede ser expresada en términos de flujo de calor y de calor latente de vaporización como

$$\Delta \dot{W} = \frac{\Delta \dot{Q}}{\lambda} \quad (4.17)$$

Además, esta cantidad de calor es conducida a través de la película a la superficie bajo una fuerza impulsora, $\Delta T = T_v - T_s$, y

$$\Delta \dot{Q} = k \frac{\Delta T}{\delta} \Delta x \quad (4.18).$$

Eliminamos $\Delta \dot{Q}$ de estas ecuaciones para obtener

$$\lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{\Delta \dot{W}}{\Delta x} = \frac{dW}{dx} = \frac{k}{\lambda} \left(\frac{\Delta T}{\delta} \right) \quad (4.19)$$

Podemos eliminar dW/dx diferenciando la ecuación (4.16) y sustituyendo el resultado en la ecuación (4.17) queda, después de integrar bajo la placa ($\delta = 0, x = 0$):

$$\delta = \left(\frac{4 \mu k \Delta T X}{g \rho^2 \lambda} \right)^{0.25} \quad (4.20)$$

La ecuación (4.20) expresa el espesor de película, δ , como una función de la raíz cuarta de x , la distancia hacia abajo de la superficie para una película líquida con flujo laminar.

Escribiendo la ecuación (4.18) en términos de un coeficiente de transferencia de calor local y combinándola con la ecuación (4.20) obtenemos

$$\lim_{\Delta x \rightarrow 0} \frac{\Delta \dot{Q}}{\Delta x} = \frac{d\dot{Q}}{dx} = h_x \Delta T, \quad h_x = \left(\frac{g \rho^2 \lambda k^3}{4 \mu \Delta T X} \right)^{0.25} \quad (4.21)$$

Cuando esta expresión es integrada sobre toda la superficie, la ecuación resultante define un coeficiente de transferencia de calor medio para la superficie condensante, así

$$h_L = \frac{1}{L} \int_0^L h_x dx = \frac{2\sqrt{2}}{3} \left(\frac{g \rho^2 \lambda k^3}{\mu \Delta T L} \right)^{0.25} \quad (4.22)$$

o, en términos del número de Nusselt de película media esta expresión final llegará a ser

$$\text{Nu}_L = \frac{h_L L}{k} \approx 0.943 \left(\frac{g \rho^2 \lambda L^3}{\mu k \Delta T} \right)^{0.25} \quad (4.23)$$

A causa de la formación de ondas de superficie y el hecho que para tubos largo una película excesiva se forma lo que causa una transición a flujo turbulento dentro del líquido, el análisis de datos experimentales conduce a las siguientes modificaciones de la ecuación (4.23) dando:

$$\text{Nu}_L = 1.13 \left(\frac{g \rho^2 \lambda L^3}{\mu k \Delta T} \right)^{0.25} \quad \text{para} \quad \text{Re}_L = \frac{\Gamma}{\mu} = \left(\frac{\dot{W}_L / \pi D}{\mu} \right) < 450 \quad (4.24)$$

$$\text{Nu}_L = 0.0134 \left(\frac{g \rho^2 L^3}{\mu^2} \right)^{1/3} (\text{Re}_L)^{0.4} \quad \text{para} \quad \text{Re}_L \geq 450 \quad (4.25)$$

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

Para estas dos últimas ecuaciones las propiedades del fluido son evaluadas a la temperatura de película media $(T_s + T_v)/2$ y λ es determinada a la temperatura de saturación del vapor, T_v . El número de Reynolds de la película Re_L es calculado en la parte inferior de la sección calentada del tubo.

CAPÍTULO 5



DESCRIPCIÓN DEL EQUIPO

DE PRUEBA

UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

5.1 Descripción General



DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Este dispositivo único es uno de los sistemas profesionales desarrollados por Scott para la educación de la transferencia de calor. Con él se aprende mediante observación y experimentación personal los fundamentos de la transferencia de calor por convección natural (libre) y con ayuda mecánica (forzada).

La unidad está compuesta de dos sub-ensambles principales, junto con válvulas e instrumentación, montados verticalmente sobre un panel de resina fenólica, rellena de mica.

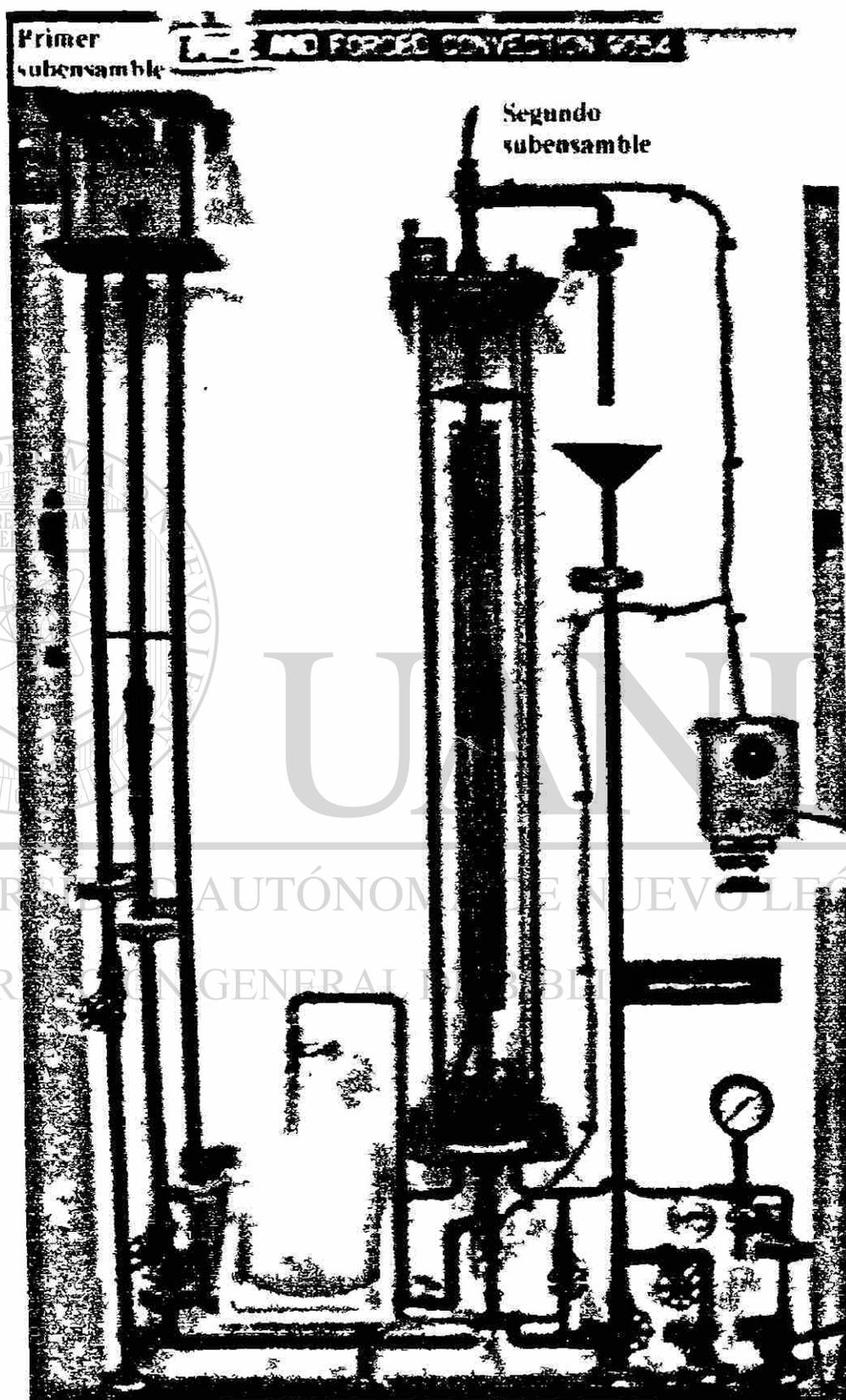


Figura 5.1a Diagrama del equipo para pruebas Scott de convección libre y forzada.

5.1.1 Primer Sub-ensamble

Ajuste de altura de entrada de líquido y sub-ensamble estabilizador de flujo a la izquierda del panel. La línea con válvula de aguja más a la izquierda es la línea de entrada de líquidos. La línea de en medio es la línea de drenaje de sobreflujo. Su parte superior es manualmente ajustable en 8 pulgadas de carrera vertical. Operada independientemente de la presión de la línea de entrada, su posición establece alturas reguladas por gravedad (sin bombeo) negativas, cero o positivas. Consecuentemente, puede usarse para determinar precisamente los valores de las alturas de expansión térmicas desarrolladas en el agua u otros refrigerantes de diferentes viscosidades. La línea de alimentación a la derecha, mide el líquido del lado del tubo del sub-ensamble del intercambiador de calor a una razón de flujo fija como sea establecida por el ajuste de altura. Para propósitos de observación, el receptor de líquido en la parte superior del sub-ensamble es de paredes de vidrio.

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN



DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

5.1.2 Segundo Sub-ensamble

Sub-ensamble del intercambiador de calor, de doble tubo, de un solo paso, vertical a la derecha del panel. Para propósitos de observación, la cubierta exterior del sub-ensamble es de vidrio. El vapor de agua (u otros vapores) entra a la cámara de vapor por un deflector atenuante adecuado y luego es pasado a través de un eliminador de rocío a la superficie del tubo de pared delgada orientado verticalmente. El condensado de una área superficial medida del lado de la cubierta del tubo es recogido y transportado al exterior de la cámara para drenarse o para medirse en el tanque de medición de plástico (entre los sub-ensambles). El embudo a la derecha del intercambiador recibe el flujo de

líquido del tubo y lo pasa al drenaje o a un depósito externo para su medición. La instrumentación incluye unos medidores de carátula de temperatura y presión (para usarse cuando se trabaje con vapores recalentados) a la entrada del vapor; unos termopares en los extremos superior e inferior de la sección medida del tubo, uno localizado en la corriente del líquido, el otro localizado en la cámara de vapor del lado de la cubierta en la superficie del tubo; un manómetro de extremo abierto y un dispositivo limitante de presión en el cabezal superior del lado de la cubierta.

5.1.3 Fluido Usado en la Unidad

La unidad usa agua (u otros líquidos refrigerantes) a la presión ordinaria de la tubería de la ciudad. El vapor de agua (u otros vapores) es obtenido de las líneas de servicio del laboratorio ya instaladas o puede obtenerse conectándose a un intercambiador de calor de fase (caldera) de la marca Scott modelo 9058 que amplía la capacidad experimental de la unidad.

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



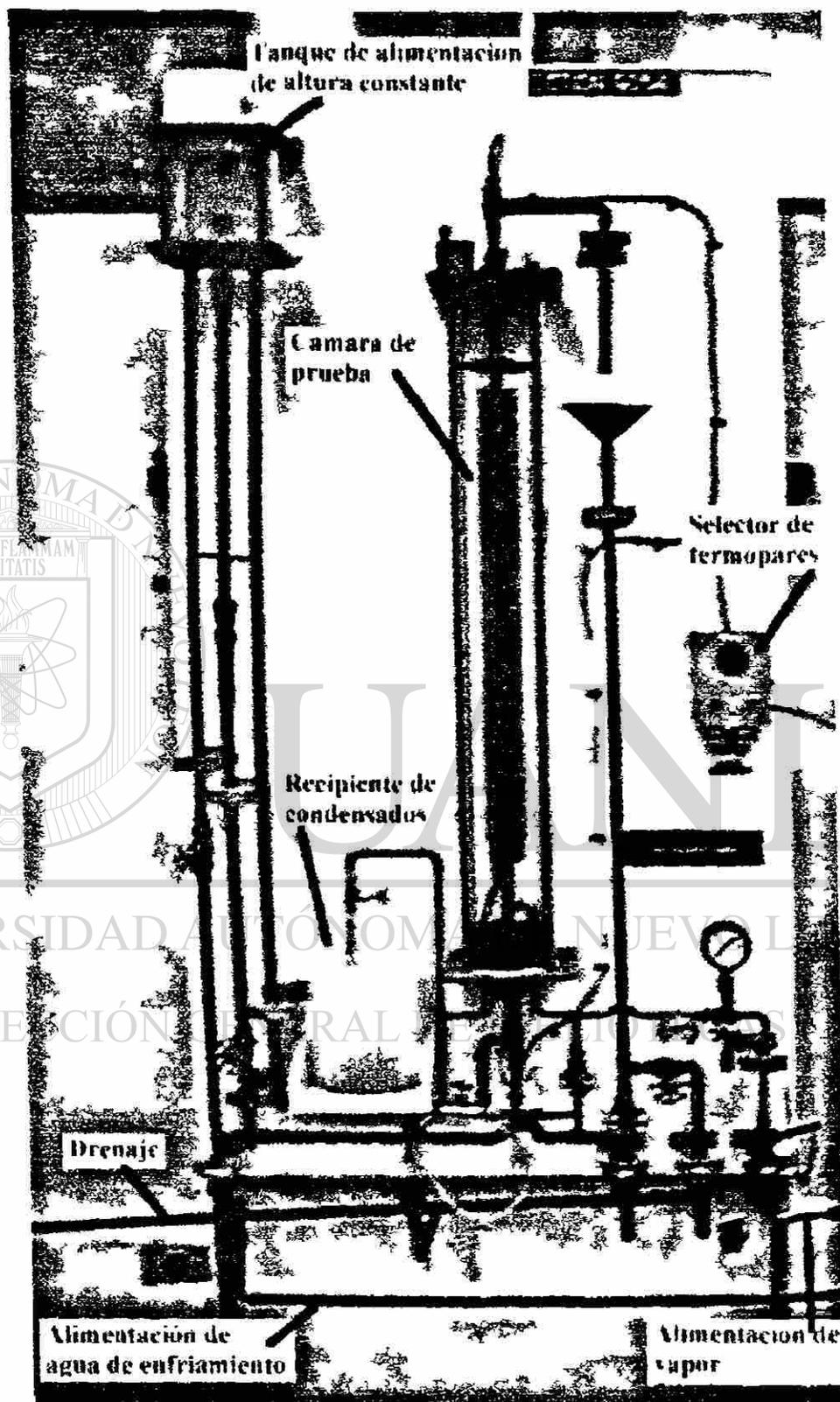


Figura 5.1b Diagrama que ilustra los principales componentes del equipo de pruebas Scott para convección libre y forzada.

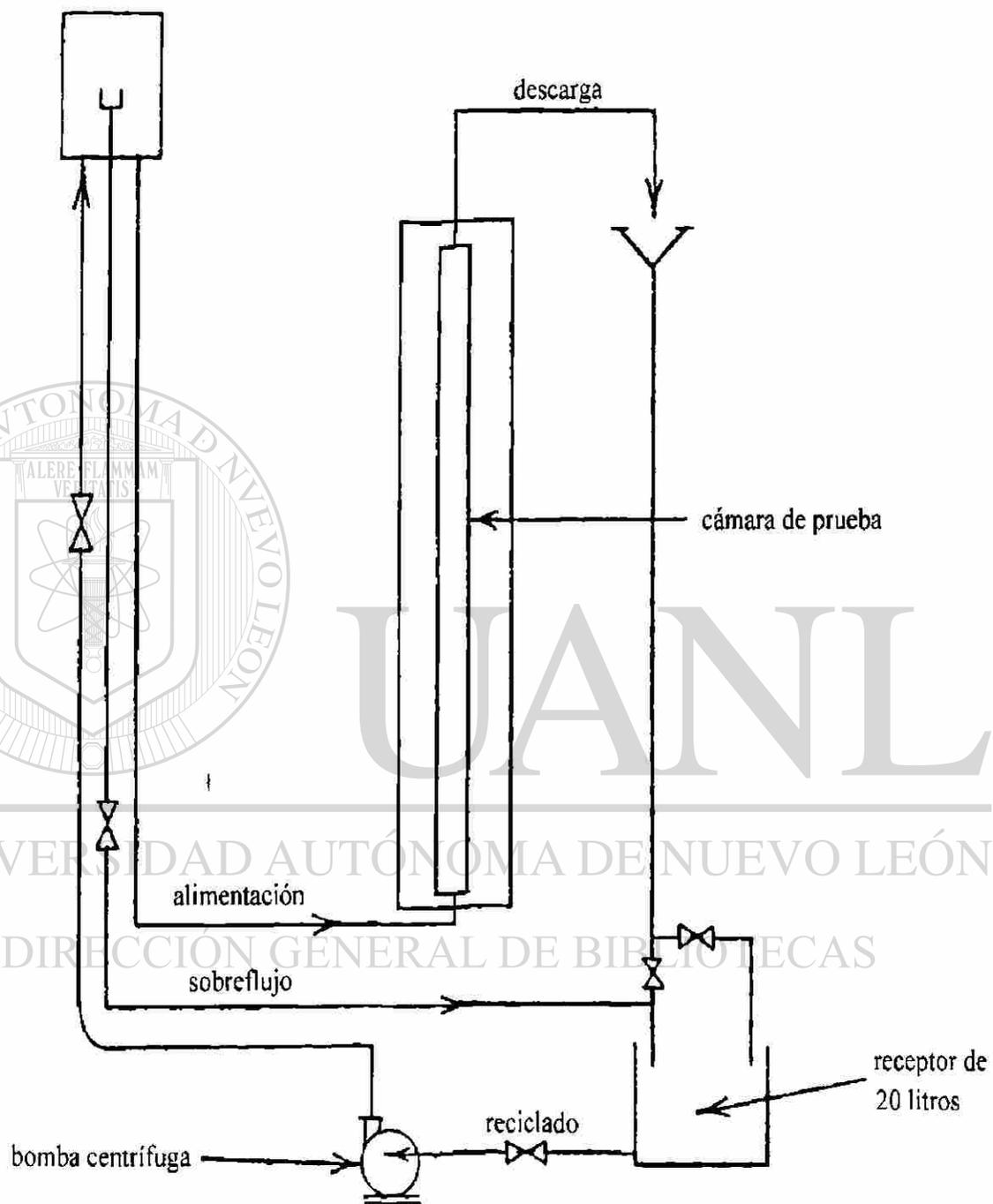


Figura 5.2 Diagrama de flujos.

5.2 Descripción Particular

El sistema de convección libre y forzada modelo 9054 ha sido diseñado por Scott para el estudio y aprendizaje, por experimentación en un ambiente del tipo de laboratorio, de los fundamentos básicos del proceso del transporte de calor convectivo. El equipo principal además de mostrarse en el diagrama de flujo anterior se describe en los puntos siguientes.

5.2.1 Tanque de Alimentación de Altura Constante

Está compuesto por un tubo de vidrio, de 6" de diámetro exterior por 5 ^{5/8} de altura, ceñido con unas placas de latón, una superior con ventilación y una inferior. La entrada de agua, el drenaje de sobreflujo del vertedero y la tubería de alimentación del agua están unidos directamente a la placa inferior. El tubo del drenaje de sobreflujo del vertedero es verticalmente ajustable sobre un rango de 3 ^{3/16} por medio de un ensamble de casquillo sellado localizado cerca de la parte media de la línea. Cuando la altura del vertedero es ajustada de modo que la aguja indica cero en la escala calibrada, esta representa el mínimo requisito de altura para iniciar el flujo por gravedad a través del aparato.

5.2.2 Cámara de Prueba

Una cámara de vapor tubular de vidrio de 5" de diámetro exterior por 36" de altura encierra un tubo condensador de cobre tipo L con diámetro nominal de 1/2" (5/8" de diámetro exterior por 1/25" de espesor). La porción de prueba de este tubo de cobre,

exactamente 24” de largo, está envuelta por un cilindro metálico expandido de latón que ha sido instalado para eliminar la convección térmica no deseada, radialmente inducida entre el tubo y la cubierta de vidrio.

5.2.3 Recipiente de Condensados

Un recipiente cilíndrico de lucita (metil-metacrilato) de 6” de diámetro exterior por 9” de altura que descansa sobre un soporte de madera que se encuentra debajo y a la izquierda de la cámara de prueba. El condensado que se forma en el tubo condensador y que fluye hacia abajo se recoge en la parte inferior de la sección de prueba desde la cual desborda a una razón fija hacia el recipiente de condensados.

5.2.4 La Alimentación de Vapor

El vapor es alimentado a la cámara a una razón constante operando la válvula de entrada del vapor como se muestra en el diagrama de flujo. La fuente del vapor puede ser derivada de una línea de vapor de baja presión o de un dispositivo generador tal como el intercambiador de calor de fase antes mencionado. El vapor medido que entra desde la parte inferior es descargado en la cámara verticalmente hacia abajo a través de un recodo en forma de U invertida en la tubería de entrada y dentro de un relleno de rebabas de acero inoxidable. Este material empaquetado distribuye uniformemente el vapor que se eleva a través de la sección de prueba y sirve como un dehumificador eliminando el condensado del vapor que entra. Un termómetro de carátula bimetálico y un medidor de presión (más adelante de la válvula reguladora) están localizados en la línea de entrada del vapor. Una válvula de ventilación y un sello líquido están ubicados

en la parte superior de la cámara del vapor. Esto permite un rango de presión de operación en la cámara desde la presión atmosférica (válvula abierta) hasta cerca de 10" de agua.

5.2.5 Termopares en la Sección de Prueba

Los termopares en la sección de prueba son del tipo cromel-alumel aislados con lana de vidrio. Dos termopares están localizados en la entrada y en la descarga del agua respectivamente y dos están soldados con plata a la superficie exterior superior e inferior del tubo de cobre como se muestra en el diagrama de flujo. Estos cuatro conductores terminan en un interruptor selector apropiado montado en el panel frontal del aparato. Así, todas las temperaturas pueden ser fácilmente monitoreadas desde un solo dispositivo de lectura de milivoltio (tal como un potenciómetro o un graficador) conectado a las terminales de salida de la caja del interruptor (selector de termopares).

5.2.6 Tuberías, Válvulas y Drenajes

Las tuberías, las válvulas y los drenajes son detallados en el esquema del diagrama de flujo. Las líneas de entrada del agua y del vapor contienen válvulas de medición para un control preciso de estos fluidos. Todas las líneas tienen conexiones al drenaje en sitios apropiados dispuestos para una operación conveniente. Además, la alimentación del agua y las líneas de descarga tienen un drenaje común para facilitar el reciclado en experimentos que utilizan fluidos diferentes al agua. Un arreglo similar también a sido provisto para el drenaje de condensados desde la parte inferior de la cámara.

5.3. Instrucciones de Operación General

5.3.1 Medidas de Seguridad

La seguridad es manejada en todos los sistemas de aprendizaje Scott, sin embargo, hay siempre precauciones normales o de “sentido común” que deben tomarse cuando se está operando cualquier equipo de laboratorio. Algunas de estas reglas de seguridad son:

Nunca trabaje solo en el laboratorio.

Conecte la entrada del vapor y agua del proceso al servicio de baja presión. El sistema Scott ha sido hidroestáticamente probado a 60 psig. y 300°F por esto las presiones de trabajo aceptables no deben exceder de 35 psig. ni en el vapor ni en el agua.

Antes de la operación familiarícese con el equipo, trace todas las líneas del proceso; pruebe todas las válvulas; fije las válvulas del drenaje totalmente abiertas y las válvulas de entrada del proceso cerradas.

Cuando el primer vapor se admita al sistema abra la válvula de medición cuidadosamente y verifique todas las conexiones por posibles fugas.

Asegúrese que la cámara de vapor esté ventilada (válvula de ventilación abierta) y verifique que el sello líquido sea seguro y no esté tapado antes de cerrar la ventilación después que el vapor esté circulando.

Esté consciente de que las líneas de vapor no están revestidas de aislante y ellas se calientan rápidamente. Cuando ajuste el flujo de vapor es siempre buena practica colocar un paño sobre la válvula antes de tocarla.

Si una válvula se atora y no puede operarse manualmente, no intente girarla con una llave. Cierre la línea del vapor, permita que el sistema se drene y se enfríe, luego afloje el gorro del empaque ligeramente y trate de nuevo.

Si está usando fluidos en el proceso diferentes del agua asegúrese que el área del laboratorio esté bien ventilada y todas las salidas eléctricas protegidas y el equipo adecuadamente aterrizado.

Finalmente mantenga el espacio de trabajo de laboratorio limpio y sin desorden. Esté consciente de los riesgos por charcos y escombros sobre el piso que podrían causar resbalones o caídas.

5.3.2 Conexiones del Proceso

Conecte la línea de entrada del vapor al aparato mediante una "T" como se muestra en la figura 5.3. Es preferible, donde sea posible, usar una trampa de condensados estándar, figura 5.4. Un arreglo adecuado, aunque menos conveniente se muestra en la figura 5.5. Aquí el condensado se recoge en la línea de drenaje bajo la "T" y puede ser periódicamente eliminada del sistema a través de una válvula de descarga.

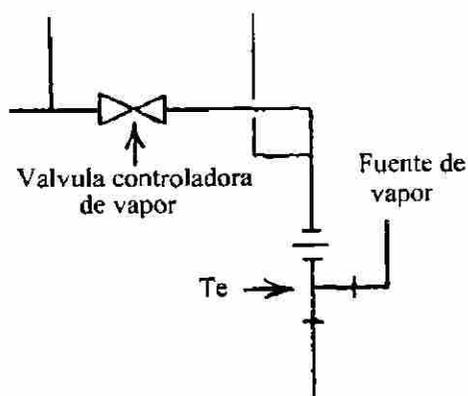


Figura 5.3 Diagrama donde se muestra la Te conectora con la línea de vapor.

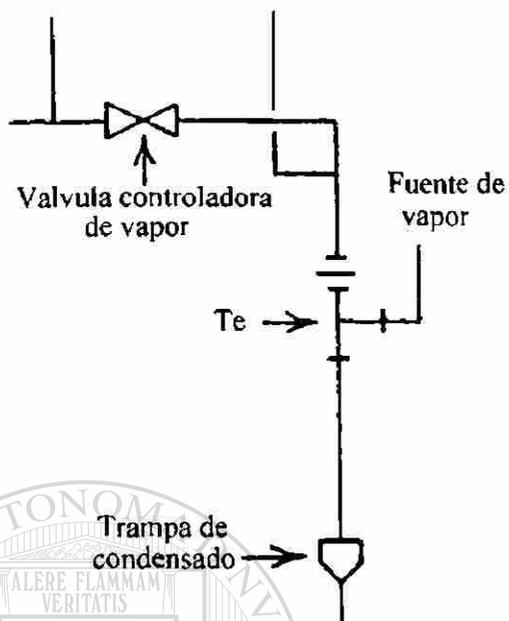


Figura 5.4 Diagrama que muestra la trampa de condensados en la línea de vapor.

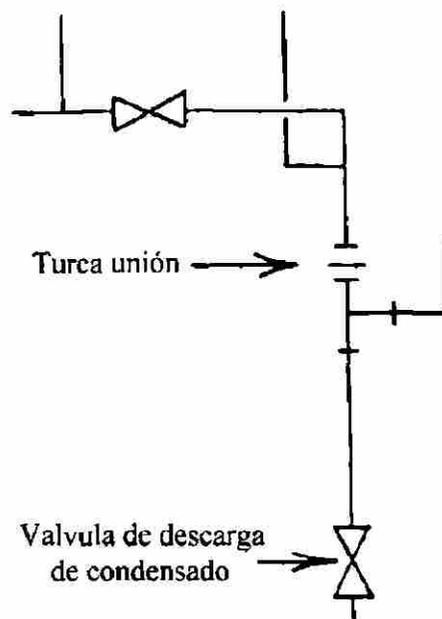


Figura 5.5 Diagrama que muestra la válvula de descarga de condensado en la línea de vapor.

Si la línea de la fuente de vapor es directamente conectada al sistema a través del acoplamiento provisto, el condensado que se forma en la línea causará ondas de presión y alguna perturbación dentro de la cámara de prueba, una situación indeseable.

La conexión del agua debe de hacerse directamente a la línea de entrada acoplándose con una manguera flexible para agua o, alternativamente, con tubo estándar de acero o galvanizado de 150 lbs. y fijado para instalación permanente.

Conecte las líneas de descarga del sobreflujo de agua y del condensado de vapor a drenajes de piso adecuados en el laboratorio. Conexiones de manguera flexible son adecuadas para este servicio.

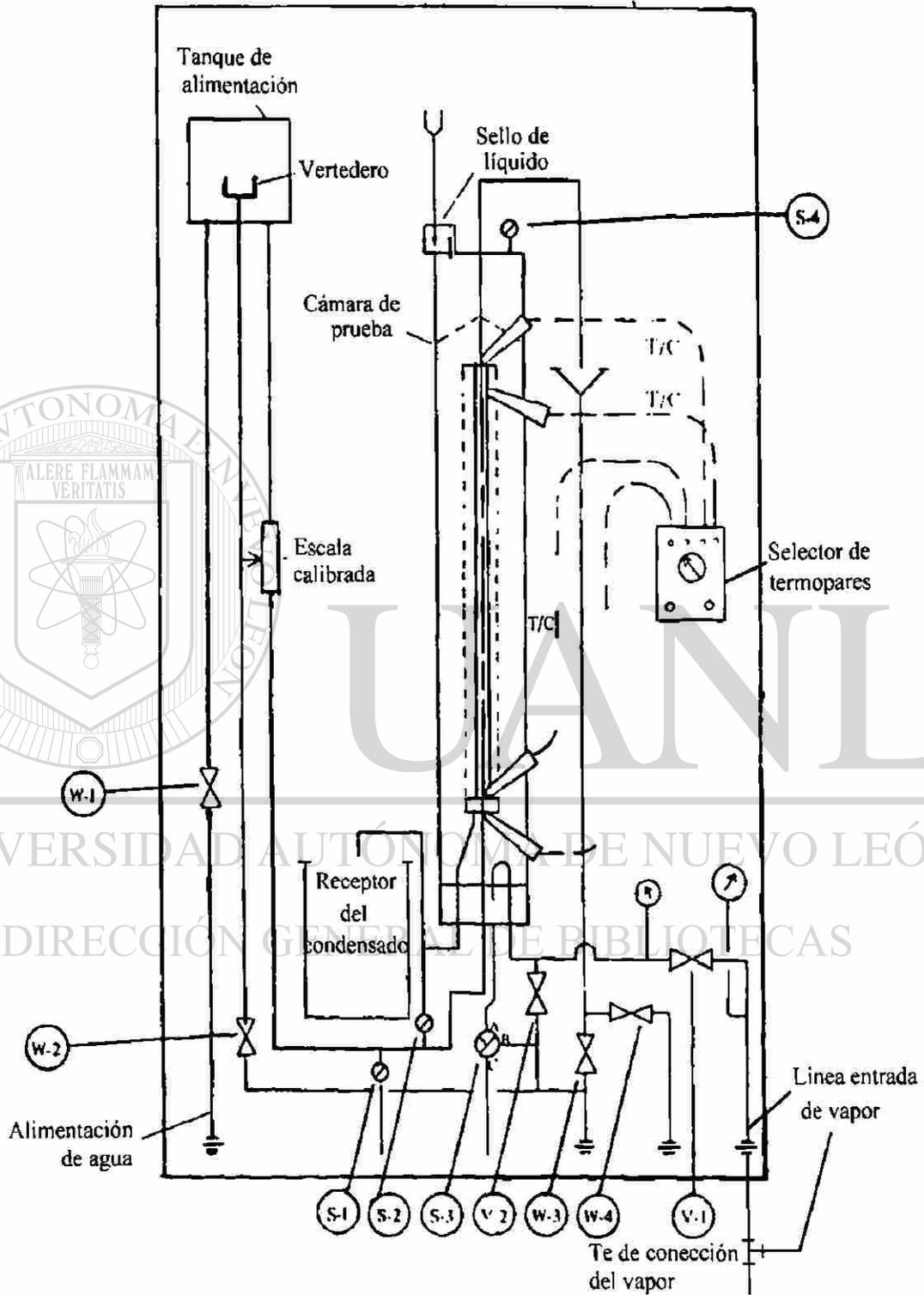


Figura 5.6 Diagrama de flujo del equipo Scott para convección libre y forzada.

5.3.3 Flujo de Agua

Cierre las válvulas de medición del agua W-1 y la válvula de desviación de descarga W-4. Abra plenamente la válvula de sobreflujo del vertedero W-2 y la válvula de descarga del agua W-3. Cierre las válvulas S-1 y S-2. Todas estas válvulas son mostradas en la figura 5.6. Ajuste la altura de la taza de sobreflujo del vertedero en el tanque de alimentación de altura constante moviendo el indicador al ajuste apropiado sobre la escala calibrada. Abra W-1 y permita que el tanque se llene rápidamente. Regule la válvula medidora cuando el nivel del agua ascendente se acerque al punto de sobreflujo permitiendo justo la suficiente entrada de agua para mantener una altura constante.

5.3.4 Flujo de Vapor

Llene el sello de la cámara de vapor con agua a través del tubo del manómetro alimentando el agua hasta que pueda observarse visualmente el derrame dentro de la cámara. La válvula de medición del vapor V-1 se encuentra cerrada. Abra la válvula de ventilación S-4. Fije la válvula de tres vías S-3 en la posición abierta A-C (B desconectada) para drenar el condensado de la cámara de vapor cuando éste se forme durante el período de calentamiento. Cierre la válvula de drenaje V-2.

Inicie el flujo de vapor desde la fuente y cuando el manómetro en la línea de entrada empieza a indicar una presión en la línea de alimentación abra V-1 lentamente para admitir vapor a la cámara. Ajuste V-1 y la válvula de la fuente de modo que la lectura en el manómetro no exceda de 20 a 30 psig. Con S-4 y S-3 abiertas, la cámara debe permanecer a la presión atmosférica.

Durante este período de calentamiento, el condensado que se forma sobre la pared de vidrio de la cámara de vapor pondrá la cámara de prueba casi invisible. Después de 10 a 15 minutos de calentamiento, sin embargo, cuando el sistema está operando cerca de las condiciones de estado fijo, las paredes de vidrio empezarán a aclarar y la cámara de prueba llegará a ser visible otra vez. Durante este período si el vapor aparece en la línea de descarga S-3 ajuste esta válvula a la posición abierta B-C (A desconectada). Abra la válvula V-2 momentáneamente y drene cualquier condensado que se haya acumulado ahí.

5.3.5 Ajuste de la Presión de la Cámara de Vapor

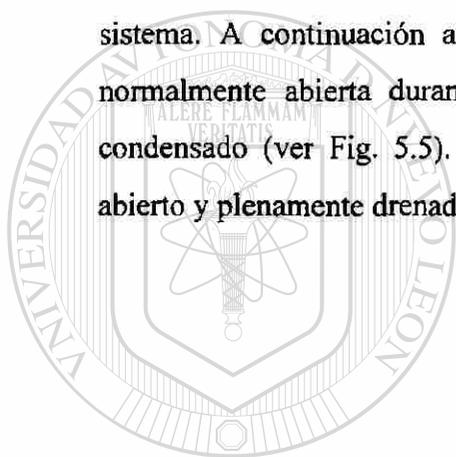
Cierre la válvula de ventilación S-4. La posición A en S-3 debe de estar desconectada. Incremente la entrada del vapor al sistema abriendo V-1 lentamente. Observe que el nivel de líquido se eleva en el tubo del manómetro extendiéndose desde el recipiente del sello. Ajuste V-1 hasta que el nivel de líquido deseado se obtenga. Si el nivel de líquido oscila por más de $\pm 1/2''$, debe drenarse el condensado acumulado por V-2 y la válvula de descarga de condensados (ver Fig. 5.3). Monitoree las temperaturas del lado del vapor hasta que no cambien con el tiempo. El sistema debe ahora estar operando en condiciones de estado fijo.

5.3.6 Recolección de Condensados

Después de conseguir la operación de estado fijo, cuidadosamente abra la válvula S-2 y permita que la línea receptora de condensados se llene hasta que el agua empiece a fluir en el tanque de plástico. Cierre S-2. Cuando el condensado que se forma sobre el tubo condensador se recoge en la parte inferior de la sección de prueba, fluirá dentro de la línea llena receptora forzando al agua a derramarse en el receptor. En el estado fijo habrá un flujo cercanamente constante de condensado dentro del contenedor.

5.3.7 Procedimiento de Apagado

Primero abra cuidadosamente la ventilación S-4 que se encuentra sobre la cámara de vapor. Luego cierre la válvula de la fuente de vapor y permita que la presión en la línea de alimentación se reduzca a cero en el manómetro. Abra las válvulas de la línea de drenaje S-3 (A-B-C abiertas) y V-2. Cierre las válvulas de entrada del agua desde la fuente y la válvula de medición W-1. Abra las válvulas S-1 y S-2 para drenar el agua del sistema. A continuación abra W-4 para drenar la línea de derivación y W-3 está normalmente abierta durante la operación. Abra V-1 y la válvula de descarga de condensado (ver Fig. 5.5). Finalmente, el sistema deberá estar ahora completamente abierto y plenamente drenado.



UANL

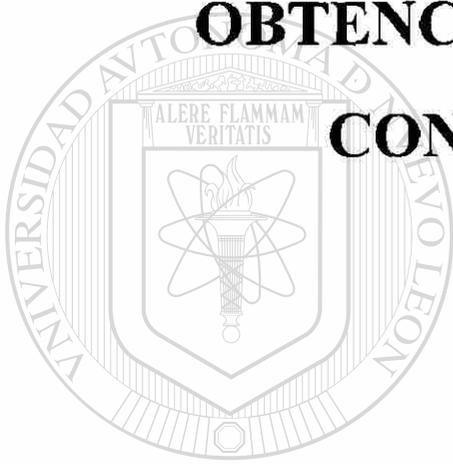
UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN



DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

CAPÍTULO 6

OBTENCIÓN DE DATOS PARA CONVECCIÓN LIBRE



UANL

6.1 Procedimiento para la Obtención de Datos para Convección

Libre

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Ajustar el sistema para operación de estado fijo, con un ajuste de vertedero de 3 cm. Y una presión de cámara de 5 cm. H₂O y una vez conseguida la operación de estado fijo se deben registrar los siguientes datos:

- Tipo de flujo.
- Ajuste del vertedero.
- Presión de cámara.

- Presión del vapor.
- Temperatura del vapor
- Temperatura del agua de entrada (T_1).
- Temperatura del agua de salida (T_3).
- Temperatura de la superficie exterior inferior del tubo de prueba (T_2).
- Temperatura de la superficie exterior superior del tubo de prueba (T_4).

- Razón del flujo en peso del condensado de vapor

- Razón del flujo en peso del agua de enfriamiento

Los datos complementarios son:

- Presión barométrica (P_{atm}).
- Temperatura ambiental (T_{atm}).

Se repite la prueba para ajuste del vertedero de 1 cm., Registrando los mismos datos como antes. Así también se registrarán, bajo condiciones de estado fijo, lecturas para ajustes de vertedero de 0 cm, que corresponden a la condición de convección “libre” o “natural” (punto de iniciación del flujo para el sistema frío).

Por último se ajusta el vertedero de tal manera que se interrumpa el flujo de agua para la circulación natural de la prueba anterior (altura negativa del vertedero). Cuando el agua en la sección de prueba es nuevamente calentada, gradientes de densidad mayores se generarán lo cual iniciará otra vez el flujo y una vez que se consiga la operación de estado fijo se deben registrar los mismos datos como en las pruebas anteriores

Se establece una tabulación apropiada para el uso más eficiente de los datos que posteriormente se utilizarán en los cálculos. Ver tabla 6.1.

Tabla 6.1 Datos obtenidos en el sistema de pruebas de convección libre

Unidades	Concepto	Rango Convección Libre			
		Vert 3 Re 7,188.88	Vert 1 Re 2,192.4	Vert 0 Re 1,554.9	Vert -1.8 Re 754.5
cm de agua	Presión cámara de vapor	5	5	5	5
Kg/cm ²	Presión del vapor	1	0.98	1	1
°C	Temperatura del vapor	95.6	98.9	97.8	97.2
°C	T ₁	32.0	35.9	39.1	56.1
°C	T ₂	92.6	95.5	97.2	96.8
°C	T ₃	36.7	52.1	62.6	85.5
°C	T ₄	68.7	89.9	93.9	96.8
Kg/seg	\dot{W}_{agua}	38.22×10^{-3}	10.1067×10^{-3}	6.7453×10^{-3}	2.83×10^{-3}
Kg/seg	$\dot{W}_{\text{condensado}}$	0.3365×10^{-3}	0.3246×10^{-3}	0.2953×10^{-3}	0.1668×10^{-3}
mm de Hg	Presión barométrica	719.5	719.5	719.5	719.5
°C	Temperatura ambiental	31.5	31.5	31.5	32

CAPÍTULO 7

OBTENCIÓN DE DATOS PARA CONVECCIÓN FORZADA



UANL

7.1 Procedimiento para la Obtención de Datos para Convección

Forzada

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

El tanque de alimentación de agua debe llenarse completamente, la válvula W-2 del sobre flujo del vertedero deberá cerrarse y la razón del flujo de agua será controlada por la válvula controladora del agua, W-1, la presión de la cámara del vapor será 5 cm. H₂O, las mediciones deberán realizarse para estado fijo a diferentes ajuste de W-1 que correspondan a números de Reynolds en los rangos: de 100 – 1000; de 2000 – 6000; de 6000 – 10000; y mayores de 10000

Los datos a registrarse son los mismos que para las pruebas anteriores.

- Tipo de flujo.
- Ajuste del vertedero.
- Presión de cámara.
- Presión del vapor.
- Temperatura del vapor
- Temperatura del agua de entrada (T_1).
- Temperatura del agua de salida (T_3).
- Temperatura de la superficie exterior inferior del tubo de prueba (T_2).
- Temperatura de la superficie exterior superior del tubo de prueba (T_4).
- Razón del flujo en peso del condensado de vapor

-
- Razón del flujo en peso del agua de enfriamiento

Los datos complementarios son:

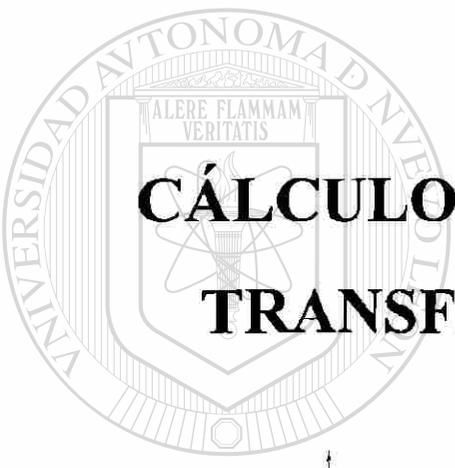
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

- Presión barométrica (P_{atm}).
- Temperatura ambiental (T_{atm}).

Tabla 7.1 Datos obtenidos en el sistema de pruebas de convección forzada

Unidades	Concepto	Rango Convección Forzada			
		100 – 1 000 Re 882.4	2 000 – 6 000 Re 5 926.9	6 000 – 10 000 Re 9 222.35	> 10 000 Re 17 062.9
Cm de agua	Presión cámara de vapor	5	5	5	5
Kg/cm ²	Presión del vapor	1	1	0.97	0.97
°C	Temperatura del vapor	94.4	94.4	94.4	94.4
°C	T ₁	31.5	31.5	30.6	30.6
°C	T ₂	65.2	67	70.9	73.1
°C	T ₃	44.4	33.1	31.5	31.1
°C	T ₄	58	48.2	50.4	49.2
Kg/seg	\dot{W}_{agua}	5.355×10^{-3}	39.05×10^{-3}	59.86×10^{-3}	110.38×10^{-3}
Kg/seg	$\dot{W}_{\text{condensado}}$	0.126×10^{-3}	0.1103×10^{-3}	0.1073×10^{-3}	0.1183×10^{-3}
mm de Hg	Presión barométrica	718	718	718	718
°C	Temperatura ambiental	32.0	32.5	33.5	33

CAPÍTULO 8



CÁLCULO DE COEFICIENTES DE TRANSFERENCIA DE CALOR

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

8.1 Bases

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Con los datos obtenidos de las pruebas realizadas en el laboratorio, tanto para convección libre como para convección forzada, concentrados en las tablas 6.1 y 7.1, se realizarán los cálculos para obtener los coeficientes de transferencia de calor medios experimentales (h_{cexp}) para cada una de las pruebas, también se calcularán los valores del número de Nusselt experimental (N_{uexp}), que es el parámetro adimensional relacionado con los coeficientes de transferencia de calor.

Todos los cálculos se harán en el sistema internacional de unidades.

A continuación se detallan las ecuaciones que se utilizarán.

8.1.1 Cálculo del Calor Recibido por el Agua.

La determinación del calor recibido por el agua (fluido de enfriamiento) se obtiene mediante la ecuación:

$$\dot{Q}_c = \dot{m}_c C_p (T_3 - T_1) \quad (8.1)$$

donde:

\dot{Q}_c = es el calor recibido por el agua (en W)

\dot{m}_c = es la razón en masa del agua (en Kg/s)

C_p = es el calor específico medio (en J/Kg.k)

que se obtiene de la tabla A-3 del apéndice con la temperatura promedio del fluido frío (T_{fc} en °K)

donde:

$$T_{fc} = (T_1 + T_3) / 2 \quad (8.2)$$

T_1 = es la temperatura del agua de entrada al tubo de prueba (en °K)

y T_3 = es la temperatura del agua a la salida del tubo de prueba (en °K)

8.1.2 Cálculo del Calor Cedido por el Vapor

La determinación del calor cedido por el vapor al sistema de prueba se obtiene

mediante la ecuación:

$$\dot{Q}_h = \dot{m}_{\text{cond}} [\lambda + C_p (T_v - T_s)] \quad (8.3)$$

donde:

\dot{Q}_h = es el calor cedido por el vapor (en w)

\dot{m}_{cond} = es la razón en masa del condensado (en kg/s)

λ = es el calor latente de condensación del vapor (en J/kg) que se obtiene de la tabla A-6 del apéndice con la temperatura de saturación del vapor (T_v en °K)

C_p = es el calor específico medio del condensado (en J/Kg-°K) y se obtiene de la tabla A-3 del apéndice con la temperatura promedio de la película del fluido caliente (T_{ph} en °K) donde:

$$T_{p_h} = \frac{T_v + T_s}{2} \quad (8.4)$$

donde:

T_v = es la temperatura de saturación del vapor (en °K)

y T_s = es la temperatura promedio de la superficie (en °K) que se obtiene por:

$$T_s = \frac{T_2 + T_4}{2} \quad (8.5)$$

donde:

T_2 = es la temperatura de superficie en la parte inferior del tubo (en °K)

y T_4 = es la temperatura de superficie en la parte superior del tubo (en °K)

8.1.3 Cálculo del Número de Reynolds

El número de Reynolds se calcula por medio de la ecuación:

$$R_e = \frac{\rho V D_i}{\mu} \quad (8.6)$$

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

donde:

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

R_e = es el número de Reynolds (adimensional)

ρ = es la densidad del fluido (en Kg/m³)

V = es la velocidad del fluido (en m/s)

D_i = es el diámetro interior del tubo (en m)

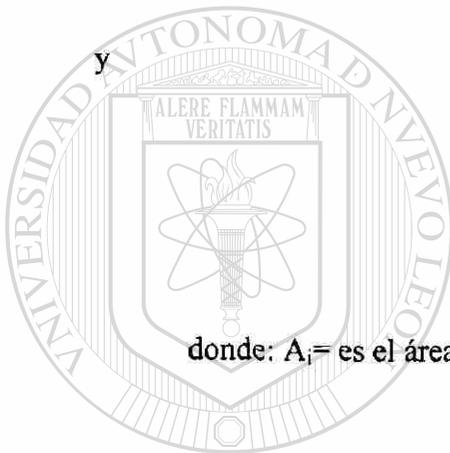
μ = viscosidad dinámica del fluido (en Kg/m-s)

Nota: ρ y μ se obtienen de la tabla A-3 del apéndice para la temperatura promedio de la película del fluido frío (T_{p_c} en °K) donde:

$$T_{p_c} = \frac{T_s + T_{f_c}}{2} \quad (8.7)$$

aplicando la ecuación de continuidad

$$\dot{m}_c = A_i v \rho \quad (8.8)$$



$$A_i = \frac{\pi D_i^2}{4} \quad (8.9)$$

donde: A_i es el área de sección transversal interior del tubo (en m^2)

Combinando las ecuaciones (8.6), (8.8) y (8.9) obtenemos para Reynolds:

$$R_e = \frac{4\dot{m}_c}{\pi D_i \mu} \quad (8.10)$$

8.1.4 Cálculo del Coeficiente de Transferencia de Calor

Para determinar el coeficiente de transferencia de calor por convección se aplica la ecuación de la ley de enfriamiento de Newton:

$$\dot{Q}_c = h_c A (T_s - T_{fc}) \quad (8.11)$$

donde:

\dot{Q}_c = es el calor transferido de la superficie del tubo al fluido (en w) y que por balance de energías se calcula a partir de los datos medidos para el agua según la ecuación (8.1)

h_c = es el coeficiente de transferencia de calor por convección entre la superficie y el agua (en $w/m^2 \cdot K$)

A = es el área de transferencia de calor que se determina por:

$$A = \pi D_i L \quad (8.12)$$

donde:

D_i = es el diámetro interior del tubo

L = es la longitud del tubo de prueba

T_s = es la temperatura promedio de la superficie (en °K) y se determina por la ecuación (8.5)

Nota: Cabe señalar que estos datos se midieron por la parte externa del tubo de prueba pero se considerará igual para la parte interna del tubo ya que éste es de pared delgada y de material cobre que es buen conductor de calor.

T_{fc} = es la temperatura promedio del agua (en °K)

Despejando h_c de la ecuación (8.11) queda:

$$h_c = \frac{\dot{Q}_c}{A(T_s - T_{fe})} \quad (8.13)$$

Este valor por ser calculado con los datos experimentales será identificado como h_{cexp}

8.1.5 Cálculo de los Números de Nusselt Experimentales.

El cálculo de los números de Nusselt experimentales se determina mediante:

$$Nu_{exp} = \frac{h_{cexp} D_i}{K} \quad (8.14)$$

donde:

Nu_{exp} = es el numero de Nusselt experimental (adimensional)

D_i = diámetro interior del tubo (en m)

K = conductividad térmica del fluido (en w/m-°K) se determina de la tabla A-3 del apéndice para la temperatura promedio de la película del fluido frío T_{pc} según la ecuación (8.7).

8.2 Cálculos Numéricos

En este punto se anotará la secuencia del manejo de ecuaciones y las operaciones a realizar para calcular el coeficiente de transferencia de calor experimental ($h_{c_{exp}}$) y el número de Nusselt experimental (Nu_{exp}).

Se tomará como ejemplo la serie de lecturas registrada para la primer prueba con una altura de vertedero de 3 cm. (ver tabla 6.1)

Como el procedimiento de cálculo para el resto de las pruebas es similar, no se registra aquí, solo se concentran los resultados obtenidos en la tabla 8.1 al finalizar este punto.

Ejemplo:

Datos del equipo:

$$\text{Diámetro interior de tubo} = D_i = 1.3843 \times 10^{-2} \text{ m}$$

$$\text{Diámetro exterior de tubo} = D_e = 1.5875 \times 10^{-2} \text{ m}$$

$$\text{Longitud de tubo} = L = 0.6096 \text{ m}$$

$$\text{Área de sección transversal interior} = A_i = 1.505 \times 10^{-4} \text{ m}^2$$

$$\text{Área de transferencia de calor} = A = 2.651 \times 10^{-2} \text{ m}^2$$

Lecturas para altura de vertedero 3cm (Ver tabla 6.1)

$$\text{Temperatura del agua de entrada} = T_1 = 32^\circ\text{C} = 305^\circ\text{K}$$

Temperatura del agua a la salida = $T_3 = 36.7^\circ\text{C} = 309.7^\circ\text{K}$

Temperatura superficie exterior inferior del tubo = $T_2 = 92.6^\circ\text{C}$
 $= 365.6^\circ\text{K}$

Temperatura superficie exterior superior del tubo
 $= T_4 = 68.7^\circ\text{C} = 341.7^\circ\text{K}$

Temperatura del vapor = $T_v = 95.6^\circ\text{C} = 368.6^\circ\text{K}$

Razón flujo masa de agua = $\dot{m}_c = 38.22 \times 10^{-3} \text{ Kg/s}$

Razón flujo masa de condensado = $\dot{m}_{\text{cond}} = 0.3365 \times 10^{-3} \text{ Kg/s}$

Datos complementarios:

Presión de cámara de vapor = 5 cm de H_2O man.

Presión de vapor = 1 Kg/cm^2 man.

Presión barométrica = 719.5 mm de Hg.

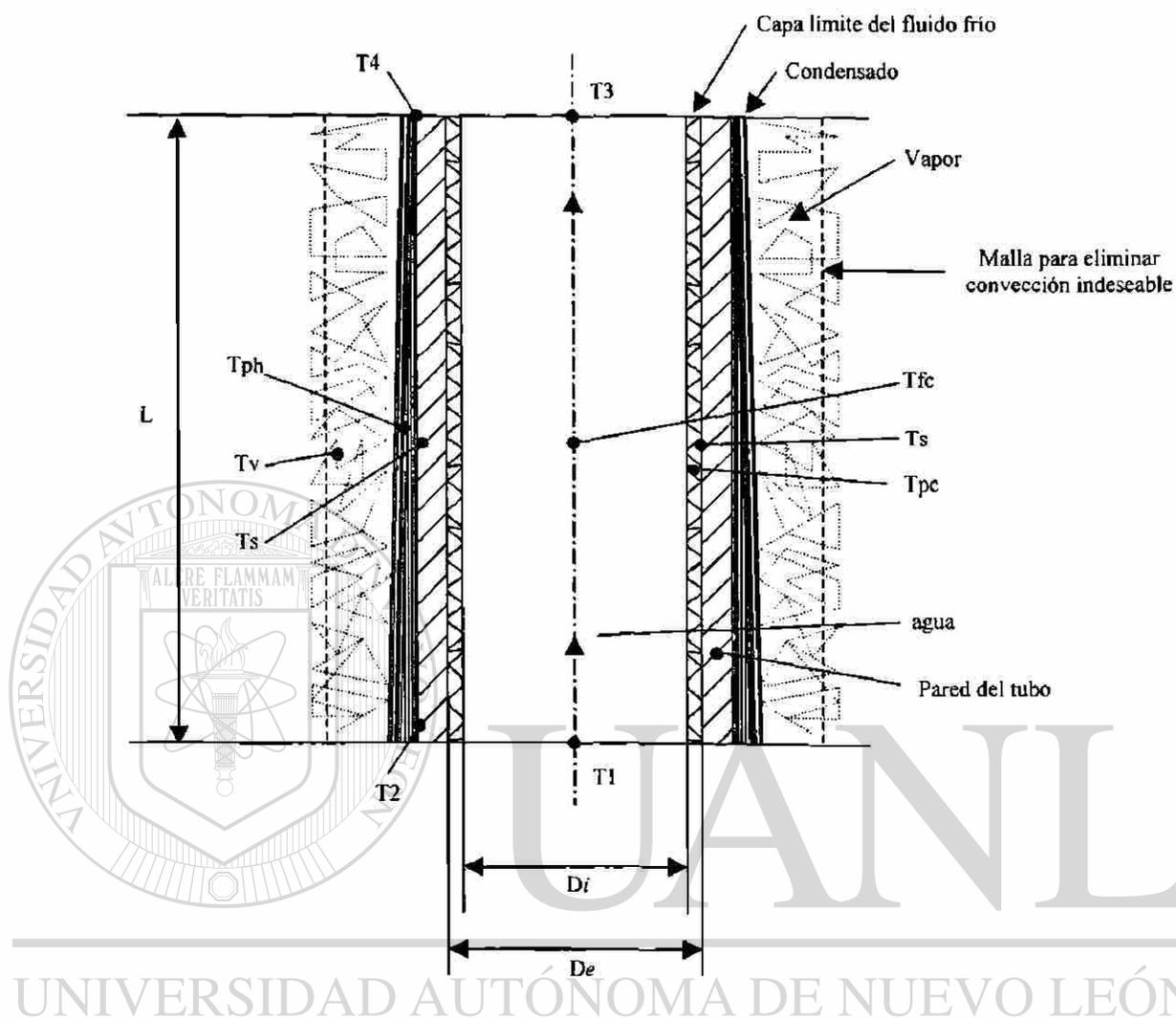
Temperatura ambiente = 31.5 $^\circ\text{C}$



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS





DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS
Figura 8.1 Corte esquemático del sistema de prueba para identificación de términos.

Procedimiento de cálculos

a) Determinación del calor recibido por el agua por ecuación 8.1

$$\dot{Q}_c = \dot{m}_c C_p (T_3 - T_1)$$

de ecuación (8-2)

$$T_{fc} = \frac{T_1 + T_3}{2} = \frac{305 + 309.7}{2} = 307.35 \text{ } ^\circ\text{k}$$

consultando tabla A-3 del apéndice para el agua con $T_{fc} = 307.35^\circ\text{K}$ encontramos $C_p = 4175.06 \text{ joule/Kg-}^\circ\text{K}$

Así: $\dot{Q}_c = 38.22 \times 10^{-3} \times 4175.06(309.7 - 305)$

haciendo operaciones

$$\dot{Q}_c = 749.98 \text{ Watts}$$

b) Determinación del calor cedido por el vapor por ecuación (8.3)

$$\dot{Q}_h = \dot{m}_{\text{cond}} [\lambda + C_p (T_v - T_s)]$$

con $T_v = 368.6 \text{ } ^\circ\text{K}$ en tabla A-6 del apéndice consultamos $\lambda = 2.2658 \times 10^6 \text{ joule/Kg}$

de ecuación (8.5)

$$T_s = \frac{T_2 + T_4}{2} = \frac{365.6 + 341.7}{2} = 353.65 \text{ } ^\circ\text{K}$$

de ecuación (8.4)

$$T_{ph} = \frac{T_v + T_s}{2} = \frac{368.6 + 353.65}{2} = 361.125 \text{ } ^\circ\text{K}$$

y consultando tabla A-3 del apéndice con

$$T_{ph} = 361.125 \text{ } ^\circ\text{K} \quad \text{encontramos} \quad C_p = 4201 \text{ J/Kg-}^\circ\text{K}$$

$$C_p = 4,201 \text{ J/Kg-}^\circ\text{K}$$

Sustituyendo datos en ecuación (8.3)

$$\dot{Q}_h = 0.3365 \times 10^{-3} \left[2.2658 \times 10^6 + 4201 (368.6 - 353.65) \right]$$

$$\dot{Q}_h = 783.57 \text{ W}$$

c) Cálculo del número de Reynolds por la ecuación (8.10)

$$Re = \frac{4\dot{m}_c}{\pi D_j \mu}$$

de ecuación (8.7) obtenemos la temperatura promedio de la película del fluido frío

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$T_{pc} = \frac{T_s + T_{fc}}{2} = \frac{353.65 + 307.35}{2} = 330.5 \text{ } ^\circ\text{K}$$

Y en la tabla A-3 del apéndice para el agua con $T_{pc} = 330.5 \text{ } ^\circ\text{K}$ obtenemos

$$\mu = 4.89 \times 10^{-4} \text{ Kg/m-s}$$

y sustituyendo datos en ecuación 8-10

$$Re = \frac{4 \times 38.22 \times 10^{-3}}{\pi \times 1.3843 \times 10^{-2} \times 4.89 \times 10^{-4}}$$

$$Re = 7,188.88$$

d) Cálculo del coeficiente de transferencia de calor.

Comparando los valores del calor recibido por el agua y el calor cedido por el vapor observamos que hay una diferencia la cual se atribuye a pérdida por radiación desde el tubo por lo que el cálculo del coeficiente de transferencia de calor del lado del agua solo tomará en cuenta el calor recibido por el agua así por ecuación (8.13)

$$h_{c \text{ exp}} = \frac{Q_c}{A (T_s - T_{f_c})} = \frac{749.98}{2.65 \times 10^{-2} (353.65 - 307.35)}$$

$$h_{c \text{ exp}} = 611 \text{ W/m}^2 \cdot \text{°K}$$

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

e) Cálculo del número de Nusselt experimental con ecuación (8.14)

$$Nu_{\text{exp}} = \frac{h_{c \text{ exp}} D_i}{K}$$

con $T_{p_c} = 330.5 \text{ °K}$ en tabla A-3 del apéndice para el agua encontramos

$$K = 0.6525 \text{ W/m} \cdot \text{°K}$$

Y sustituyendo datos en ecuación (8.14)

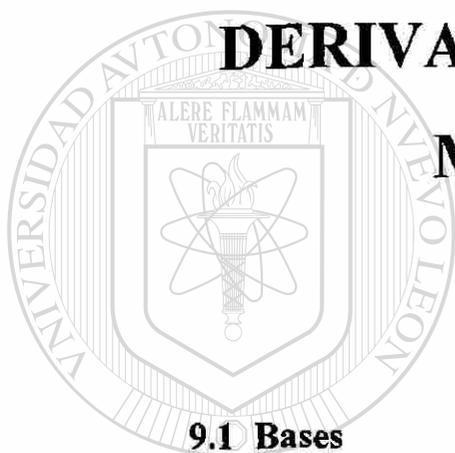
$$Nu_{exp} = \frac{611 \times 1.3843 \times 10^{-2}}{0.6525} = 12.96$$

Tabla 8.1 Concentrado de resultados de todas las pruebas

Concepto	Rango Convección Libre			
	Vert. 3 cm	Vert 1 cm	Vert. 0 cm	Vert. -1.8 cm
$\dot{Q}_c(w)$	749.98	683.4	661.88	348.3
$\dot{Q}_h(w)$	783.57	742.16	671.2	378.1
Re	7188.88	2192.4	1554.9	754.5
$h_{C_{exp}} (W/m^2 \cdot ^\circ C)$	611	529.32	558.53	505.3
Nu_{exp}	12.96	11.07	11.61	10.38
Concepto	Rango Convección Forzada			
	Re 100-1 000	Re 2 000-6 000	Re 6 000-10 000	Re > 10 000
$\dot{Q}_c(w)$	288.33	260.9	224.99	230.5
$\dot{Q}_h(w)$	303.5	267.5	258.85	285.14
Re	882.4	5926.7	9222.35	17062.9
$h_{C_{exp}} (W/m^2 \cdot ^\circ K)$	459.865	390.37	286.71	286.94
Nu_{exp}	9.88	8.47	6.21	6.21

CAPÍTULO 9

DERIVACIÓN DE ECUACIÓN MATEMÁTICA



9.1 Bases

UANL

En el desarrollo del presente capítulo se derivarán ecuaciones matemáticas, una para los datos experimentales registrados en convección libre y otra para los datos en convección forzada. Para esto, se establecerá en una gráfica comparativa, la relación de los datos experimentales con los obtenidos por la ecuación de Brown & Gauvin, que se usa ampliamente para condiciones de flujo convectivo mezclado (o combinado) de aire en tubos verticales. Para obtener esta gráfica se evalúa la relación del número de Nusselt por la ecuación de Brown y Gauvin ($N_{UB\&G}$) dividido por el número de Graetz a la $1/3$ ($N_{UB\&G}/Gz^{1/3}$) dicha relación será la ordenada de la gráfica, y también se evaluará la relación del número de Nusselt experimental (N_{Uexp}) con el número de Graetz (Gz) a la $1/3$ ($N_{Uexp}/Gz^{1/3}$) dicha relación será la abscisa de la gráfica.

Los cálculos de las relaciones se harán para cada una de las pruebas constituyendo cada pareja de valores un punto de la gráfica y de la posición de todos los puntos se define una línea cuya ecuación constituye la ecuación matemática buscada.

9.2 Derivación de Ecuación para Datos Registrados en Convección Libre.

A continuación se muestran las ecuaciones y el procedimiento del cálculo para uno de los puntos de la gráfica y en seguida en una tabla se encuentran los resultados para el resto de los puntos los cuales al graficarse nos darán la ecuación buscada.

9.2.1 Cálculo del Número de Nusselt por la Ecuación de Brown y Gauvin.

El número de Nusselt de Brown y Gauvin se obtiene por la relación:

$$\text{Nu}_{\text{B\&G}} = 1.75 \left(\frac{\mu_f}{\mu_s} \right)^{0.14} \left[\text{Gz} + 0.012 (\text{GzGr}^{1/3})^{4/3} \right]^{1/3} \quad (9.1)$$

donde:

μ_f = viscosidad dinámica (en Kg/m-s) definido para la temperatura promedio del fluido T_{fc}

μ_s = viscosidad dinámica (en Kg/m-s) definida para la temperatura promedio de la superficie T_s

Gz = número de Graetz (adimensional) evaluado a la temperatura promedio de la película T_{p_c}

$$Gz = \left(Re Pr \frac{D}{L} \right) \quad (9.2)$$

donde:

Re = número de Reynolds (adimensional)

Pr = número de Prandtl (adimensional)

D = diámetro interior de tubo (m)

L = Longitud de tubo (m)

Gr = número de Grashof (adimensional) donde todas las propiedades se evalúan a la temperatura promedio de la película T_{p_c} , excepto β , que se evalúa a la temperatura promedio del fluido T_f

$$Gr = \frac{g \rho^2 \beta D^3 (T_s - T_f)}{\mu^2} \quad (9.3)$$

donde:

g = gravedad = 9.81 m/s²

ρ = densidad (en Kg/m³)

β = coeficiente de dilatación volumétrica (adimensional)

D= diámetro interior del tubo (en m) = 1.3843×10^{-2} m

T_s = Temperatura promedio de superficie °K

T_f = Temperatura promedio del fluido °K

μ = Viscosidad dinámica (en Kg/m-s)

sustituyendo los valores de g y D

$$Gr = 2.602 \times 10^{-5} \frac{\rho^2 \beta (T_s - T_{f_c})}{\mu^2} \quad (9.4)$$

9.2.1.1 Operaciones

Sustitución de valores y operaciones para el punto con altura de vertedero de 3 cm.

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Cálculo de la temperatura promedio del fluido.

$$T_{f_c} = \frac{T_1 + T_3}{2} = \frac{305 + 309.7}{2} = 307.35 \text{ ° K}$$

Con $T_{f_c} = 307.35 \text{ °K}$ en la tabla A-3 del apéndice.

$$\mu_f = 7.41 \times 10^{-4} \frac{\text{Kg}}{\text{m} \cdot \text{s}}$$

Cálculo de la temperatura promedio de superficie

$$T_s = \frac{T_2 + T_4}{2} = \frac{365.6 + 341.7}{2} = 353.65^\circ \text{K}$$

Con $T_s = 353.65^\circ \text{K}$ en la tabla A-3 del apéndice

$$\mu_s = 3.61 \times 10^{-4} \frac{\text{Kg}}{\text{m} \cdot \text{s}}$$

Cálculo de la temperatura promedio de la película

$$T_{p_c} = \frac{T_s + T_{f_c}}{2} = \frac{353.65 + 307.35}{2} = 330.5^\circ \text{K}$$

Con $T_{p_c} = 330.5^\circ \text{K}$ en la tabla A-3 del apéndice

$$\rho = 984.75 \text{ Kg/m}^3$$

$$\mu = 4.8910^{-4} \text{ Kg/m} \cdot \text{s}$$

$$Pr = 3.175$$

y con $T_{f_c} = 307.35^\circ \text{K}$ en tabla A-5 del apéndice

$$\beta = 339.2 \times 10^{-6}$$

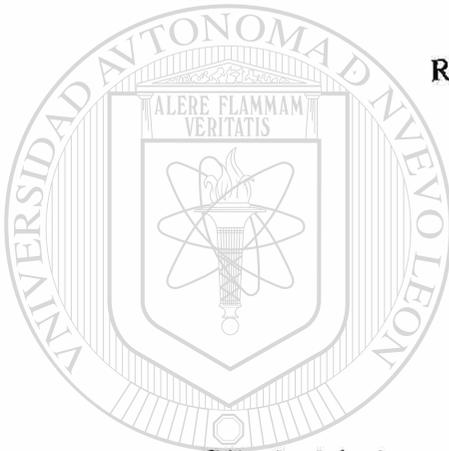
Cálculo del número de Reynolds

Sustituyendo valores en la ecuación:

$$Re = \frac{\rho V D^2}{\mu} = \frac{4 \dot{m}_c}{\pi D \mu}$$

$$Re = \frac{4 \times 38.22 \times 10^{-3}}{\pi \times 1.3843 \times 10^{-2} \times 4.89 \times 10^{-4}}$$

$$Re = 7188.88$$



Cálculo del número de Graetz.

UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN
Sustituyendo valores en ecuación (9.2)

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$Gz = Re Pr \frac{D}{L}$$

$$Gz = 7188.88 \times 3.175 \frac{1.3843 \times 10^{-2}}{0.6096}$$

$$Gz = 518.31$$

Cálculo del número de Grashof

Sustituyendo valores en ecuación 9.4

$$Gr = 2.602 \times 10^{-5} \frac{\rho^2 \beta (T_s - T_{f_c})}{\mu^2}$$

$$Gr = 2.602 \times 10^{-5} \frac{(984.75)^2 (339.2 \times 10^{-6}) (353.65 - 307.35)}{(4.89 \times 10^{-4})^2}$$

$$Gr = 1,657,213.2$$

Cálculo del número de Nusselt por ecuación de Brown y Gauvin

Sustituyendo valores en ecuación 9.1

$$Nu_{B\&G} = 1.75 \left(\frac{\mu_f}{\mu_s} \right)^{0.14} \left\{ Gz + 0.012 \left[Gz (Gr)^{1/3} \right]^{4/3} \right\}^{1/3}$$

$$Nu_{B\&G} = 1.75 \left(\frac{7.41 \times 10^{-4}}{3.61 \times 10^{-4}} \right)^{0.14} \left\{ 518.31 + 0.012 \left[518.31 (1657213.2)^{1/3} \right]^{4/3} \right\}^{1/3}$$

$$Nu_{B\&G} = 59.83$$

9.2.2 Cálculo de la Relación del Número de Nusselt por Ecuación Brown y Gauvin Entre el Número de Graetz a la 1/3

$$\frac{Nu_{B\&G}}{Gz^{1/3}} = \frac{59.83}{(518.31)^{1/3}} = 7.45$$

9.2.3 Cálculo de la Relación del Número de Nusselt Experimental Entre el Número de Graetz a la 1/3

De tabla 8.1 para altura de vertedero de 3 cm. $Nu_{exp} = 12.96$

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

$$\frac{Nu_{exp}}{Gz^{1/3}} = \frac{12.96}{(518.31)^{1/3}} = 1.61$$

El mismo proceso de cálculo se sigue para el resto de pruebas y el concentrado de resultados se da en la tabla 9.1

Tabla 9.1 Concentrado de Resultados de Parámetros Comparativos para Pruebas de Convección Libre

Concepto	Vert= 3 cm.	Vert= 1 cm.	Vert= 0 cm.	Vert= -1.8 cm.
T_{fc} (°k)	307.35	317	323.85	343.8
β (adimensional)	339.2×10^{-6}	414.26×10^{-6}	462.61×10^{-6}	588.2×10^{-6}
μ_r (Kg/m-s)	7.41×10^{-4}	6.173×10^{-4}	5.486×10^{-4}	4.11×10^{-4}
T_s (°k)	353.65	365.7	368.55	369.8
μ_s (Kg/m-s)	3.61×10^{-4}	3.096×10^{-4}	3×10^{-4}	2.95×10^{-4}
T_{pc} (°k)	330.5	341.35	346.2	356.8
ρ (Kg/m ³)	984.75	979.1	975.7	969
μ (Kg/m-s)	4.89×10^{-4}	4.24×10^{-4}	3.99×10^{-4}	3.45×10^{-4}
Pr (adimensional)	3.175	2.66	2.514	2.128
Re (adimensional)	7188.88	2192.4	1554.9	754.5
Gz (adimensional)	518.31	132.43	88.77	36.46
Gr (adimensional)	1657213.2	2799185.3	3217485.9	3139171.4
$Nu_{B\&G}$ (adimensional)	59.83	35.17	29.7	19.24
$\frac{Nu_{B\&G}}{Gz^{1/3}}$ (adimensional)	7.45	6.9	6.66	5.8
Nu_{exp} (adimensional)	12.96	11.07	11.61	10.38
$\frac{Nu_{exp}}{Gz^{1/3}}$ (adimensional)	1.61	2.17	2.6	3.13

9.2.4 Comparación de Datos Experimentales con la Ecuación de Brown y Gauvin.

En los datos tabulados de la tabla 9.1 se tiene la información para trazar la siguiente gráfica comparativa:

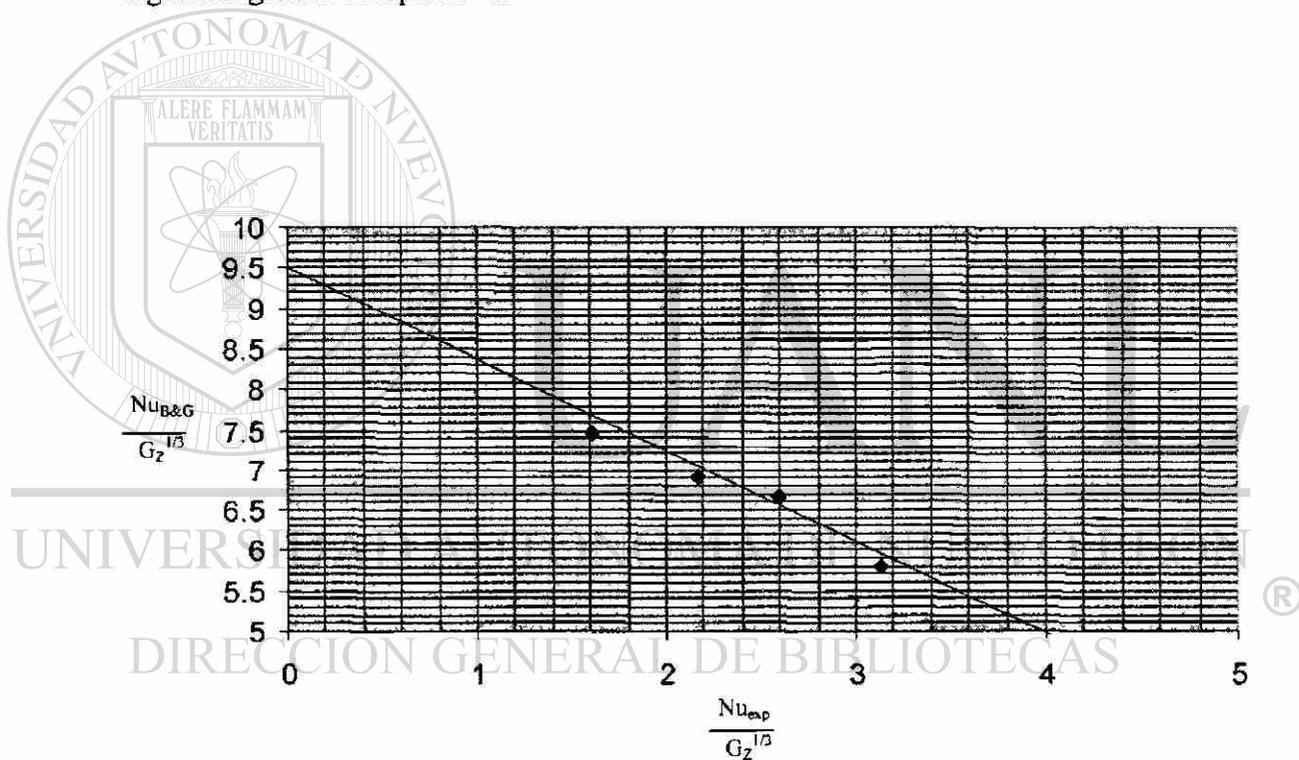


Figura 9.1 Gráfica de Comparación de Datos Experimentales con la Ecuación de Brown y Gauvin (Convección Libre).

9.2.5 Derivación de Ecuación Matemática para Convección Libre.

La posición de los puntos en la gráfica 9.1 sugiere que una modificación de la ecuación de Brown y Gauvin estimaría coeficientes de transferencia de calor para flujo de agua en tubos verticales. La ecuación de la línea media que pasa a través de los puntos es la ecuación de una línea recta en esta gráfica.

y puede escribirse como:

$$N_{u} = 8.76 Gz^{1/3} - 0.942 Nu_{B\&G} \quad (9.5)$$

donde de ecuación 9.1

$$Nu_{B\&G} = 1.75 \left(\frac{\mu_f}{\mu_s} \right)^{0.14} \left[Gz + 0.012 (Gz Gr^{1/3})^{4/3} \right]^{1/3}$$

y de ecuación 9.2

$$Gz = RePr \frac{D}{L}$$

En estas expresiones

μ_f se evalúa a T_{fc}

μ_s se evalúa a T_s

β se evalúa a T_{fc}

y el resto de propiedades se evalúa a T_{pc} como se señalo en el procedimiento de cálculo.

La ecuación 9.5 es la ecuación propuesta para evaluar coeficientes de transferencia de calor para agua en tubos verticales para número de Reynold de 500-8000 y Grashot de 1,500,000-4,000,000

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN



DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

9.3 Derivación de Ecuación para Datos Registrados en Convección Forzada.

Las ecuaciones y los procedimientos de cálculo son similares a los de convección libre y se dan en el punto 9.2 por lo que a continuación se da el concentrado de resultados para los datos registrados como convección forzada.

Tabla 9.2 Concentrado de Resultados de Parámetros Comparativos para Pruebas de Convección Forzada.

Concepto	Re de 100-1 000	Re de 2 000-6 000	Re de 6 000-10 000	Re > 10 000
T_{fc} (°k)	310.95	305.39	304.05	303.85
β (adimensional)	369×10^{-6}	322.35×10^{-6}	310.85×10^{-6}	309.1×10^{-6}
μ_r (Kg/m-s)	6.845×10^{-4}	7.743×10^{-4}	7.97×10^{-4}	8×10^{-4}
T_s (°k)	334.6	330.6	333.65	334.15
μ_s (Kg/m-s)	4.64×10^{-4}	4.883×10^{-4}	4.7×10^{-4}	4.67×10^{-4}
T_{pc} (°k)	322.8	318	318.85	319
ρ (Kg/m ³)	987.9	989.8	989.46	989.4
μ (Kg/m-s)	5.582×10^{-4}	6.06×10^{-4}	5.97×10^{-4}	5.95×10^{-4}
Pr (adimensional)	3.632	3.96	3.892	3.88
Re (adimensional)	882.4	5,926.9	9,222.35	17,062.9
Gz (adimensional)	72.78	532.98	815.1	1503.38
Gr (adimensional)	711,231.7	564,101.77	657,654.3	673,843.1
$Nu_{B\&G}$ (adimensional)	21.28	49.98	62.22	81.98
$\frac{Nu_{B\&G}}{Gz^{1/3}}$ (adimensional)	5.1	6.16	6.66	7.16
Nu_{exp} (adimensional)	9.88	8.47	6.21	6.21
$\frac{Nu_{exp}}{Gz^{1/3}}$ (adimensional)	2.37	1.04	0.66	0.54

9.3.1 Comparación de Datos Experimentales con Ecuación de Brown y Gauvin.

De los datos tabulados se toma la información para el trazado de la siguiente gráfica comparativa.

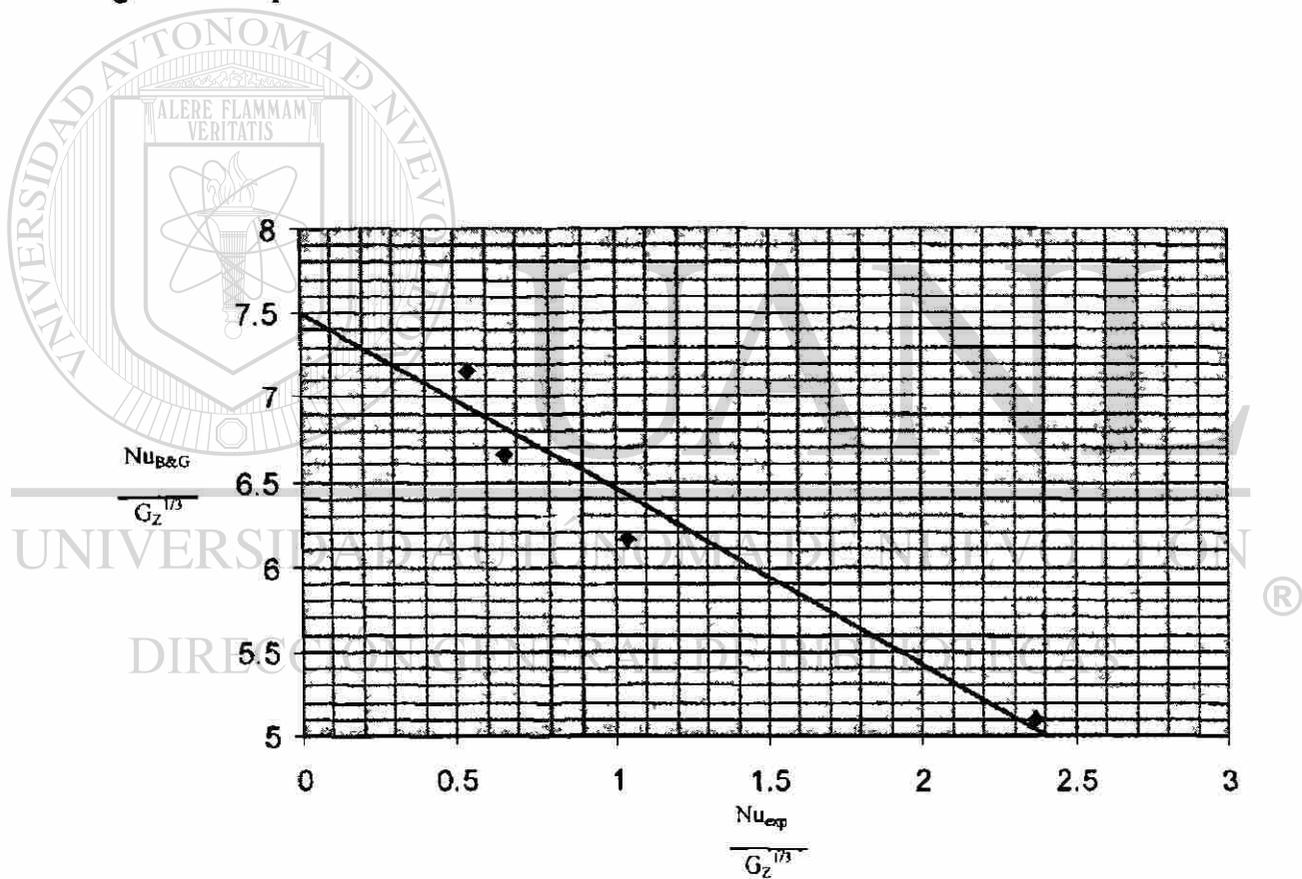


Figura 9.2 Gráfica de Comparación de Datos Experimentales con Ecuación de Brown y Gauvin (Convección Forzada).

9.3.2 Derivación de Ecuación Matemática en Convección Forzada.

Trazando la línea media através de los puntos de gráfica 9.2 obtenemos la ecuación:

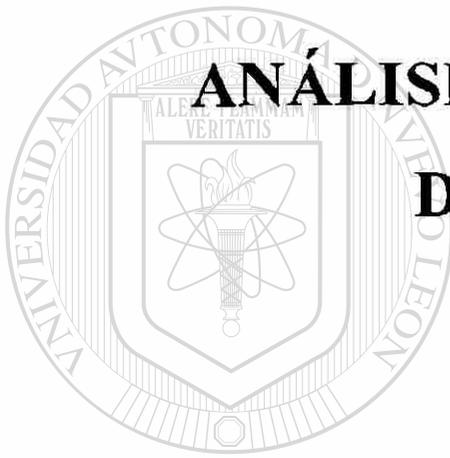
$$N_u = 6.58 Gz^{1/3} - 0.87 Nu_{B\&G} \quad (9.6)$$

Ecuación propuesta para evaluar coeficientes de transferencia de calor con Re entre 500-15,000 y Gr < 1;000,000

Las propiedades se evalúan como se señaló en el procedimiento de cálculo.

CAPÍTULO 10

ANÁLISIS E INTERPRETACIÓN DE RESULTADOS



UANL

10.1 Determinación de Parámetros

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

Hay una variedad de factores o variables que influyen en la razón de transferencia de calor entre una superficie y un fluido y afectan por tal motivo a los coeficientes de transferencia de calor. Estas variables son propiedades del fluido, características de las superficies y de los flujos, e influyen en diferente grado, por lo que, resulta difícil un cálculo directo de los coeficientes siendo lo usual agruparlas, formando módulos o parámetros adimensionales que nos permiten medir su grado de influencia, establecer ecuaciones y una mejor comprensión del fenómeno.

Entre estos parámetros adimensionales que reciben nombres particulares están:

- El número de Reynolds (Re) cuya ecuación es:

$$\text{Re} = \frac{\rho V D}{\mu} = \frac{4m}{\pi D \mu} = \frac{V D}{\nu} \quad (10.1)$$

y establece una relación entre la fuerza del fluido inercial a viscosa.

- El número de Prandtl (Pr) cuya ecuación es:

$$\text{Pr} = \frac{c_p \mu}{k} = \frac{\nu}{\alpha} \quad (10.2)$$

y relaciona el momento molecular y la difusividad térmica.

- El número de Nusselt (Nu) cuya ecuación es:

$$\text{Nu} = \frac{h D}{k} \quad (10.3)$$

nos da la relación del calor convectivo al conductivo y a partir de este número se encuentra el valor de \bar{h} como un valor medio. ®

- El número de Grashof (Gr) cuya ecuación es:

$$\text{Gr} = \frac{\rho^2 g \beta \Delta T D^3}{\mu^2} \quad (10.4)$$

nos da la relación de las fuerzas flotantes a las viscosas.

- El número de Rayleigh (Ra) cuya ecuación es:

$$Ra = Gr Pr = \frac{\rho g \beta \Delta T D^3}{\mu \alpha} \quad (10.5)$$

es una combinación de Grashof y Prandtl

- El número de Graetz (Gz) cuya ecuación es:

$$Gz = Re Pr \frac{D}{L} = \frac{\rho c_p V D^2}{k L} \quad (10.6)$$

es una combinación de Reynolds, Prandtl y la relación del diámetro y la longitud del tubo.

Estos son algunos de los parámetros más usados y los términos en sus ecuaciones se han citado previamente. A continuación se da una tabla con los valores de estos parámetros para las diferentes pruebas realizadas y se incluyen algunos otros términos de interés con el fin de analizarlos.

10.2 Observaciones.

10.2.1 Observaciones en pruebas de convección libre.

De los datos tabulados para las pruebas de convección libre se observa lo siguiente con relación a las pruebas de convección forzada.

Tabla 10.1 Concentrado de Valores de Parámetros Adimensionales.

Parámetros	Pruebas de Convección Libre					Pruebas de Convección Forzada				
	Vert 3 cm	Vert 1 cm	Vert 0 cm	Vert -1.8 cm	Re 100 - 1 000	Re 2 000 - 6 000	Re 6 000 - 10 000	Re > 10 000	Re > 10 000	Re > 10 000
Re	7188.88	2192.4	1554.9	754.5	882.4	5926.9	9222.35	17062.9	17062.9	17062.9
Pr	3.175	2.66	2.514	2.128	3.632	3.96	3.892	3.88	3.88	3.88
Nu	12.96	11.07	11.61	10.38	9.88	8.47	6.21	6.21	6.21	6.21
Gr	1657213.2	2799185.2	3217485.8	3139171.3	711231.7	564101.7	657654.3	673843.1	673843.1	673843.1
Ra	5261651.9	7745832.7	8088759.5	6680156.6	2583193.5	2233843.0	2559590.7	2614511.3	2614511.3	2614511.3
$Ra \frac{D}{L}$	119483.3	169082.4	183682.2	151695.2	58660.0	50726.85	58124.0	59371.1	59371.1	59371.1
Gz	518.31	132.43	88.77	36.46	72.78	532.98	815.1	1503.38	1503.38	1503.38
Ts (°K)	353.65	365.7	368.55	369.8	334.6	330.6	333.65	334.15	334.15	334.15
Tfc (°K)	307.35	317	323.85	343.8	310.95	305.39	304.05	303.85	303.85	303.85
$\Delta T(T_s - T_f)$ (°K)	46.3	48.7	44.7	26	23.65	25.21	29.6	30.3	30.3	30.3
h	611	529.32	558.53	505.3	459.865	390.37	286.71	286.94	286.94	286.94
β	339.2×10^{-6}	414.26×10^{-5}	462.61×10^{-6}	588.2×10^{-6}	369×10^{-6}	322.35×10^{-6}	310.85×10^{-6}	309.1×10^{-6}	309.1×10^{-6}	309.1×10^{-6}
Qc (w)	749.98	683.4	661.88	348.3	288.33	260.9	224.99	230.5	230.5	230.5
QH (w)	783.57	742.16	671.2	378.1	303.5	267.5	258.85	285.14	285.14	285.14

Nota: Las propiedades físicas para evaluar los parámetros adimensionales se evaluaron a la temperatura promedio de la película T_p , excepto β que se evaluó a la temperatura promedio del fluido T_f .

1. Las temperaturas de superficie T_s son más altas.
2. La diferencia de temperaturas entre la superficie y el fluido es mayor.
3. Con temperaturas de superficie más altas se originan coeficientes de dilatación volumétrica, en el fluido refrigerante, mayores.
4. Esto ocasiona que las fuerzas de flotación sean más significativas que las fuerzas inerciales.
5. Lo cual se aprecia por los valores altos del número de Grashof y los valores bajos del número de Reynolds.
6. Los coeficientes de transferencia de calor son más altos cuando las fuerzas de flotación tienen más influencia y van en la misma dirección que las fuerzas inerciales pues afectan la capa límite en la superficie disminuyendo su resistencia.
7. Lo anterior nos da mayor transferencia de calor de la superficie al fluido.

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

10.2.2 Observaciones en las pruebas de convección forzada.

De los datos tabulados para convección forzada se observa lo siguiente en comparación a los de convección libre.

- 1) Las temperaturas de superficie son menores, así como
- 2) Las diferencias de temperaturas entre la superficie y el fluido.
- 3) Con temperaturas de superficie menores, los coeficientes de dilatación volumétrica son menores.

- 4) Las fuerzas de flotación son menos significativas que las inerciales.
- 5) Por lo tanto los valores del número de Grashof son más bajos y los de Reynolds más altos.
- 6) Los coeficientes de transferencia de calor son más bajos por la menor influencia de las fuerzas flotantes en la capa límite, hay que recordar, que las temperaturas de superficie son bajas.
- 7) Y esto nos da menor transferencia de calor de la superficie al fluido.

10.3 Clasificación del Régimen de Flujo de los Datos Experimentales.

Metais y Eckert han establecido límites para diferentes regímenes de flujo en convección libre, forzada y combinadas en tubos verticales. Su información está graficada en la fig. C-1 a) del apéndice C. En esta sección se desean establecer los regímenes de flujo de los datos experimentales bajo el criterio definido por Metais y Eckert para lo cual se graficarán los datos experimentales de cada prueba en la fig. ya mencionada.

Tabla 10.2 Tabulación de Valores Experimentales para Clasificación de Flujos.

Parámetros	Pruebas de Convección Libre				Pruebas de Convección Forzada			
	Vert= 3	Vert= 1	Vert= 0	Vert= -1.8	Re 100-1000	Re 2000-6000	Re 6000-10000	Re >10000
Re	7,188.88	2,192.4	1,554.9	754.5	882.4	5,926.9	9,222.35	17,062.9
$Ra \frac{D}{L}$	119,4833	169.082.4	183.682.2	151,695.2	58,660.0	50,726.85	58,124.0	59,371.1

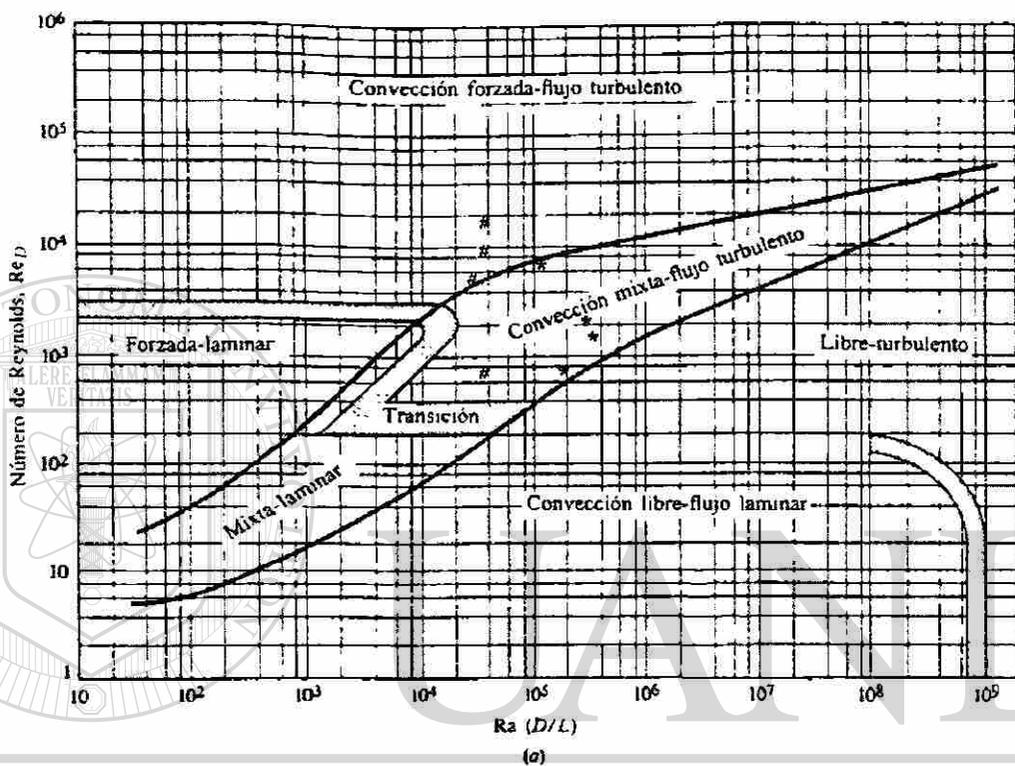


Figura 10.1 Regímenes de Flujo Mixto por Convección Forzada y Natural.

* Registros como convección libre en la experimentación.

Registros como convección forzada en la experimentación

Observaciones:

- 1) Todos los puntos registrados como convección libre en la experimentación realmente quedan en la zona de convección mixta (o combinada) con flujo turbulento en donde la fuerza de flotación tienen mayor influencia que las inerciales esto es notorio de los valores altos del número de Grashof.
- 2) De los puntos registrados como convección forzada en la experimentación los 2 primeros con números de Reynolds más bajos caen también en la zona de la convección mixta de flujo turbulento, y los dos últimos caen en la región de convección forzada de flujo turbulento en estos puntos hay una menor influencia de las fuerzas de flotación.

10.3 Resúmen.

En nuestro estudio concluimos que las fuerzas de flotación llamadas también fuerzas del cuerpo están presentes en un fluido normal, en el que la densidad varía con la temperatura, en cualquier flujo de convección forzada que ocurra en el campo gravitacional de la tierra; y es de interés saber cuando ellas pueden ser despreciadas y cuando deben ser consideradas. De los resultados obtenidos en las pruebas con bajos números de Reynolds (bajas velocidades de flujo) la fuerza de flotación resultaron ser significativas y no despreciables por lo que debe procurarse el cálculo de coeficientes de transferencia de calor con ecuaciones que las contemplen; así se propone el uso de la ecuación (9.5)

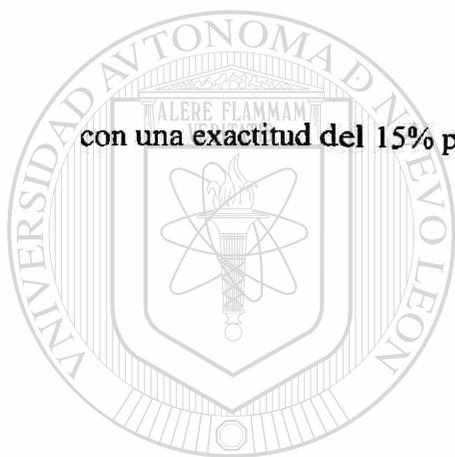
$$Nu = 8.76Gz^{1/3} - 0.942Nu_{B\&G}$$

con una exactitud del 8%

y la ecuación 9.6

$$Nu = 6.58Gz^{1/3} - 0.87Nu_{B\&G}$$

con una exactitud del 15% para los rangos que se señalan.



UANL

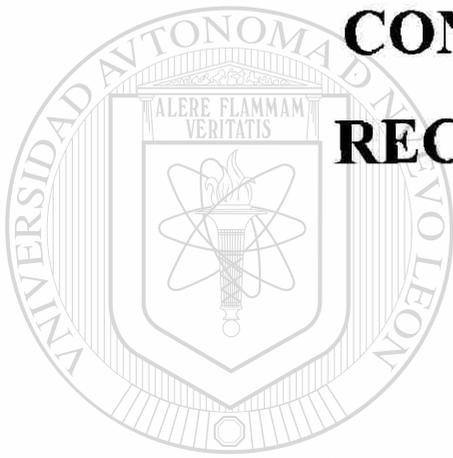
UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



CAPÍTULO 11

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES



UANL

11.1 Conclusiones y Recomendaciones.

Las ecuaciones adimensionales resultantes pueden ser utilizadas para predecir coeficientes de transferencia de calor en convección libre y forzada combinado.

La ecuación (9.5)

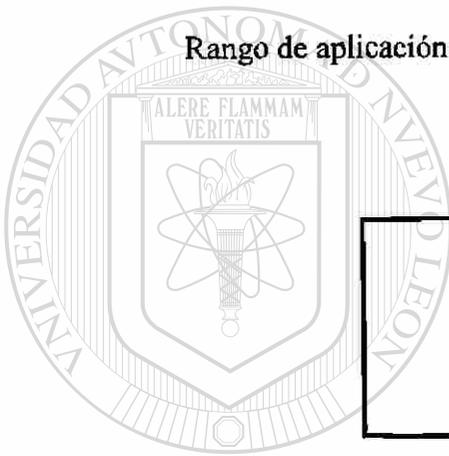
$$Nu = 8.76Gz^{1/3} - 0.942Nu_{B\&G}$$

donde:

$$Nu_{B\&G} = 1.75 \left(\frac{\mu_f}{\mu_s} \right)^{0.14} \left[Gz + 0.012(GzGr^{1/3})^{4/3} \right]^{1/3}$$

Rango de aplicación:

$$\begin{aligned} 500 < Re < 8000 \\ 1500000 < Gr < 4000000 \\ 2 < Pr < 4 \\ \text{Exactitud} &= 8\% \end{aligned}$$



UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

Y la ecuación (9.6)

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

®

$$Nu = 6.58Gz^{1/3} - 0.87(Nu_{B\&G})$$

donde:

$Nu_{B\&G}$ se evalúa igual que para la ecuación (9.5).

Rango de aplicación:

$500 < Re < 15000$
 $500000 < Gr < 1000000$
 $Pr \cong 4$
Exactitud = 15%

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN[®]
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

BIBLIOGRAFÍA

- Bennet C. O. y J. E. Meyers. Momentum, Heat, and Mass Transfer, McGraw-Hill, 1962. *
- Bird, R. B., W. E. Stewart y E. N. L. Lightfast. Transport Phenomena, John Wiley & Sons, Nueva York, 1960. *
- Chapman, A. J. Fundamental of Heat Transfer, Macmillan, Nueva York, 1987. *
- Cremer, H. W. y S. B. Watkins. Chemical Engineering Practice, Vol. 7, Butterworth, 1963. *
- Eckert, E. R. G. y R. M. Drake, Jr. Heat and Mass Transfer, 2a. Ed., McGraw-Hill, 1959. *
- Eckert, E. R. G. y R. M. Drake, Jr. Analysis of Heat and Mass Transfer, International Student Edition, McGraw-Hill, 1972. *
- Gebhart, B. Heat Transfer, 2a. Ed., McGraw-Hill, Nueva York, 1971. *
- Kern, D. Q. Process Heat Transfer, 4a. Ed., Harper & Row, Nueva York, 1986. *
- Mc Adams, W. H. Heat Transmission, 3a. Ed., McGraw-Hill, Nueva York, 1954. *
- Mills, A. F. Transferencia de Calor, IRWIN, 1994.
- Bibliografía Clásica.

MEMORIAS:

Heat Transfer 1982, General Papers of Proceedings of the Seventh International Heat Transfer Conference, München, Fed. Rep. Of Germany. Editada por U. Grigull, E. Hahne, K. Stephan, and J. Straub en Cooperación con los Miembros del Comité Científico Internacional.

Heat Transfer 1986. General Papers of Proceedings of the Eight International Heat Transfer Conference, San Francisco, Ca. U.S.A. Editado por C.L. Tien, V.P. Carey, and J.K. Ferrel, en Cooperación con los Miembros del Comité Científico Internacional.

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

LISTADO DE TABLAS

Tabla	Página
2.1 Comparación de trabajos de investigación.....	18
3.1 Ordenes de magnitud de algunos coeficientes de transferencia de calor medios	28
4.1 Correlaciones para evaluar coeficientes de transferencia de calor para fluidos que fluyen en tuberías circulares	42
6.1 Datos obtenidos en el sistema de pruebas de convección libre	67
7.1 Datos obtenidos en el sistema de pruebas de convección forzada.....	70
8.1 Concentrado de resultados de todas las pruebas	84
9.1 Concentrado de resultados de parámetros comparativos para pruebas de convección libre	93
9.2 Concentrado de resultados de parámetros comparativos para pruebas de convección forzada.....	97
10.1 Concentrado de valores de parámetros adimensionales	103
10.2 Tabulación de valores experimentales para clasificación de flujos.....	105

LISTADO DE GRÁFICAS

Figura	Página
3.1 Esquema de transferencia de calor convectiva de una superficie a un fluido.....	22
3.2 Algunos flujos típicos	23
3.3 Capa limite en convección natural sobre una pared vertical.....	25
3.4 Superficie isotérmica para definir el coeficiente de Transferencia de calor medio h_c	27
3.5 Gráfica de gradientes de temperatura.....	31
3.6 Diagrama de temperaturas para dos fluidos que Intercambian calor a través de una superficie.....	32
3.7 Balance de momentos sobre un elemento de un fluido en un tubo	35
3.8 Gráfica del número de Nusselt Vs $(Gr \cdot Pr) (r/L)$	38
4.1 Balance de energía en un tubo con flujo fijo	40
4.2 Gráfica de f_1 y f_2 contra Nu/Gz	44
4.3 Gráfica para analizar el fenómeno de condensación sobre una superficie fría.....	45
5.1a Diagrama del equipo para pruebas Scott de Convección libre y forzada	50
5.1b Diagrama que ilustralos principales componentes del equipo de pruebas Scott para Convección libre y forzada	53

APÉNDICES



Apéndice A: Grupos adimensionales y propiedades

Lista de Tablas

UANL

A.1	Resumen de los grupos adimensionales más importantes usados para caracterizar la transferencia de momento y a la transferencia de calor convectiva.....	118
A.2	Gases: propiedades térmicas.....	119
A.3	Líquidos dieléctricos: propiedades térmicas.....	123
A.4	Coefficientes de dilatación volumétrica de algunos líquidos.....	126
A.5	Densidad y coeficiente de dilatación volumétrica del agua.....	126
A.6	Propiedades termodinámicas del vapor saturado.....	127

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS

®

Tabla A.1 Resumen de los grupos adimensionales más importantes usados para caracterizar la transferencia de momento y a la transferencia de calor convectiva.

Grupo	Definición	Uso
Coefficiente de fricción superficial	$C_f = \frac{\tau_s}{(1/2)\rho V^2}$	Flujos externos
Factor de fricción	$f = \frac{\Delta P}{(L/D)(1/2)\rho V^2}$	Flujos internos
Número de Euler	$Eu = \frac{\Delta P}{\rho V^2}$	Flujo a través de orificios
Número de Reynolds	$Re = \frac{VL}{\nu}$	Flujos forzados
Número de Nusselt	$Nu = \frac{h_c L}{k}$	Flujos forzados y flujos naturales
Número de Stanton	$St = \frac{h_c}{\rho c_p V}$	Flujos forzados
Número de Prandtl	$Pr = \frac{c_p \mu}{k} = \frac{\nu}{\alpha}$	Flujos forzados y flujos naturales
Número de Grashof	$Gr = \frac{\beta \Delta T g L^3}{\nu^2}$	Flujos naturales con $Pr \sim 1$
Número de Peclet	$Pe = \frac{VL}{\alpha}$	Flujos laminares internos, flujos de arrastre externos
Número de Rayleigh	$Ra = \frac{\beta \Delta T g L^3}{\nu \alpha}$	Flujos naturales con $Pr \gg 1$
Número de Boussinesq	$Bo = \frac{\beta \Delta T g L^3}{\alpha^2}$	Flujos naturales con $Pr \ll 1$
Número de Brinkman	$Br = \frac{V^2 \mu}{k \Delta T}$	Flujos con disipación viscosa

Tabla A.2 Gases^a: propiedades térmicas

Gas	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^{6b}$ kg/m s	$\nu \times 10^{6b}$ m ² /s	Pr
Aire (PE 82 K)	150	0.0158	2.355	1017	10.64	4.52	0.69
	200	0.0197	1.767	1009	13.59	7.69	0.69
	250	0.0235	1.413	1009	16.14	11.42	0.69
	260	0.0242	1.360	1009	16.63	12.23	0.69
	270	0.0249	1.311	1009	17.12	13.06	0.69
	280	0.0255	1.265	1008	17.60	13.91	0.69
	290	0.0261	1.220	1007	18.02	14.77	0.69
	300	0.0267	1.177	1005	18.43	15.66	0.69
	310	0.0274	1.141	1005	18.87	16.54	0.69
	320	0.0281	1.106	1006	19.29	17.44	0.69
	330	0.0287	1.073	1006	19.71	18.37	0.69
	340	0.0294	1.042	1007	20.13	19.32	0.69
	350	0.0300	1.012	1007	20.54	20.30	0.69
	360	0.0306	0.983	1007	20.94	21.30	0.69
	370	0.0313	0.956	1008	21.34	22.32	0.69
	380	0.0319	0.931	1008	21.75	23.36	0.69
	390	0.0325	0.906	1009	22.12	24.42	0.69
	400	0.0331	0.883	1009	22.52	25.50	0.69
	500	0.0389	0.706	1017	26.33	37.30	0.69
600	0.0447	0.589	1038	29.74	50.50	0.69	
700	0.0503	0.507	1065	33.03	65.15	0.70	
800	0.0559	0.442	1089	35.89	81.20	0.70	
900	0.0616	0.392	1111	38.65	98.60	0.70	
1000	0.0672	0.354	1130	41.52	117.3	0.70	
1500	0.0926	0.235	1202	53.82	229.0	0.70	
2000	0.1149	0.176	1244	64.77	368.0	0.70	
Amoníaco (PE 239.7 K)	250	0.0198	0.842	2200	8.20	9.70	0.91
	300	0.0246	0.703	2200	10.1	14.30	0.90
	400	0.0364	0.520	2270	13.8	26.60	0.86
	500	0.0511	0.413	2420	17.6	42.50	0.83
Argón (PE 77.4 K)	150	0.0096	3.28	527	12.5	3.80	0.68
	200	0.0125	2.45	525	16.3	6.65	0.68
	250	0.0151	1.95	523	19.7	10.11	0.68
	300	0.0176	1.622	521	22.9	14.1	0.68
	400	0.0223	1.217	520	28.6	23.5	0.67
	500	0.0265	0.973	520	33.7	34.6	0.66
	600	0.0302	0.811	520	38.4	47.3	0.66
	800	0.0369	0.608	520	46.6	76.6	0.66
	1000	0.0427	0.487	520	54.2	111.2	0.66
	1500	0.0551	0.324	520	70.6	218.0	0.67

(Continúa)

Tabla A.2 (Continúa de la página anterior)

Gas	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^6$ kg/m s	$\nu \times 10^6$ m ² /s	Pr
Dioxido de carbono (subl. a 195 K)	250	0.01435	2.15	782	12.8	5.97	0.70
	300	0.01810	1.788	844	15.2	8.50	0.71
	400	0.0259	1.341	937	19.6	14.6	0.71
	500	0.0333	1.073	1011	23.5	21.9	0.71
	600	0.0407	0.894	1074	27.1	30.3	0.71
	800	0.0544	0.671	1168	33.4	49.8	0.72
	1000	0.0665	0.537	1232	38.8	72.3	0.72
	1500	0.0945	0.358	1329	51.5	143.8	0.72
	2000	0.1176	0.268	1371	61.9	231.0	0.72
Refrigerante-12 (PE 243 K)	260	0.00769	5.668	560	10.98	1.938	0.80
	280	0.00868	5.263	582	11.80	2.242	0.79
	300	0.00970	4.912	602	12.60	2.566	0.78
	320	0.0107	4.605	621	13.39	2.908	0.77
	340	0.0118	4.334	639	14.16	3.268	0.77
	360	0.0129	4.093	655	14.92	3.644	0.76
	380	0.0140	3.878	671	15.66	4.038	0.75
	400	0.0151	3.684	685	16.39	4.449	0.74
	420	0.0162	3.509	698	17.10	4.875	0.74
	440	0.0173	3.349	710	17.80	5.314	0.73
	460	0.0184	3.203	721	18.48	5.770	0.72
Refrigerante-113 (PE 320.7 K)	320.7	0.00866	7.120	651	10.77	1.513	0.81
	340	0.00958	6.716	668	11.24	1.674	0.78
	360	0.01056	6.343	688	11.69	1.843	0.76
	380	0.01154	6.009	706	12.11	2.015	0.74
	400	0.01254	5.709	724	12.53	2.195	0.72
	420	0.01359	5.437	742	12.93	2.378	0.71
	440	0.01483	5.190	758	13.35	2.572	0.68
460	0.01623	4.964	774	13.78	2.776	0.66	
Helio (PE 4.3 K)	50	0.046	0.974	5200	6.46	6.63	0.73
	100	0.072	0.487	5200	9.94	20.4	0.72
	150	0.096	0.325	5200	13.0	40.0	0.70
	200	0.116	0.244	5200	15.6	64.0	0.70
	250	0.133	0.195	5200	17.9	92.0	0.70
	300	0.149	0.1624	5200	20.1	124.0	0.70
	400	0.178	0.1218	5200	24.4	200.0	0.71
	500	0.205	0.0974	5200	28.2	290.0	0.72
	600	0.229	0.0812	5200	31.7	390.0	0.72
	800	0.273	0.0609	5200	37.8	620.0	0.72
1000	0.313	0.0487	5200	43.3	890.0	0.72	

(Continúa)

APÉNDICES

Apéndice A: Grupos adimensionales y propiedades

Lista de Tablas

A.1	Resumen de los grupos adimensionales más importantes usados para caracterizar la transferencia de momento y a la transferencia de calor convectiva.....	118
A.2	Gases: propiedades térmicas.....	119
A.3	Líquidos dieléctricos: propiedades térmicas.....	123
A.4	Coefficientes de dilatación volumétrica de algunos líquidos.....	126
A.5	Densidad y coeficiente de dilatación volumétrica del agua.....	126
A.6	Propiedades termodinámicas del vapor saturado	127

Tabla A.1 Resumen de los grupos adimensionales más importantes usados para caracterizar la transferencia de momento y a la transferencia de calor convectiva.

Grupo	Definición	Uso
Coefficiente de fricción superficial	$C_f = \frac{\tau_s}{(1/2) \rho V^2}$	Flujos externos
Factor de fricción	$f = \frac{\Delta P}{(L/D) (1/2) \rho V^2}$	Flujos internos
Número de Euler	$Eu = \frac{\Delta P}{\rho V^2}$	Flujo a través de orificios
Número de Reynolds	$Re = \frac{V L}{\nu}$	Flujos forzados
Número de Nusselt	$Nu = \frac{h_c L}{k}$	Flujos forzados y flujos naturales
Número de Stanton	$St = \frac{h_c}{\rho c_p V}$	Flujos forzados
Número de Prandtl	$Pr = \frac{c_p \mu}{k} = \frac{\nu}{\alpha}$	Flujos forzados y flujos naturales
Número de Grashof	$Gr = \frac{\beta \Delta T g L^3}{\nu^2}$	Flujos naturales con $Pr \sim 1$
Número de Peclet	$Pe = \frac{V L}{\alpha}$	Flujos laminares internos, flujos de arrastre externos
Número de Rayleigh	$Ra = \frac{\beta \Delta T g L^3}{\nu \alpha}$	Flujos naturales con $Pr \gg 1$ ^(R)
Número de Boussinesq	$Bo = \frac{\beta \Delta T g L^3}{\alpha^2}$	Flujos naturales con $Pr \ll 1$
Número de Brinkman	$Br = \frac{V^2 \mu}{k \Delta T}$	Flujos con disipación viscosa

Tabla A.2 Gases^a: propiedades térmicas

Gas	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^{6a}$ kg/m s	$\nu \times 10^{6b}$ m ² /s	Pr
Aire (PE 82 K)	150	0.0158	2.355	1017	10.64	4.52	0.69
	200	0.0197	1.767	1009	13.59	7.69	0.69
	250	0.0235	1.413	1009	16.14	11.42	0.69
	260	0.0242	1.360	1009	16.63	12.23	0.69
	270	0.0249	1.311	1009	17.12	13.06	0.69
	280	0.0255	1.265	1008	17.60	13.91	0.69
	290	0.0261	1.220	1007	18.02	14.77	0.69
	300	0.0267	1.177	1005	18.43	15.66	0.69
	310	0.0274	1.141	1005	18.87	16.54	0.69
	320	0.0281	1.106	1006	19.29	17.44	0.69
	330	0.0287	1.073	1006	19.71	18.37	0.69
	340	0.0294	1.042	1007	20.13	19.32	0.69
	350	0.0300	1.012	1007	20.54	20.30	0.69
	360	0.0306	0.983	1007	20.94	21.30	0.69
	370	0.0313	0.956	1008	21.34	22.32	0.69
	380	0.0319	0.931	1008	21.75	23.36	0.69
	390	0.0325	0.906	1009	22.12	24.42	0.69
	400	0.0331	0.883	1009	22.52	25.50	0.69
	500	0.0389	0.706	1017	26.33	37.30	0.69
	600	0.0447	0.589	1038	29.74	50.50	0.69
700	0.0503	0.507	1065	33.03	65.15	0.70	
800	0.0559	0.442	1089	35.89	81.20	0.70	
900	0.0616	0.392	1111	38.65	98.60	0.70	
1000	0.0672	0.354	1130	41.52	117.3	0.70	
1500	0.0926	0.235	1202	53.82	229.0	0.70	
2000	0.1149	0.176	1244	64.77	368.0	0.70	
Amoníaco (PE 239.7 K)	250	0.0198	0.842	2200	8.20	9.70	0.91
	300	0.0246	0.703	2200	10.1	14.30	0.90
	400	0.0364	0.520	2270	13.8	26.60	0.86
	500	0.0511	0.413	2420	17.6	42.50	0.83
Argón (PE 77.4 K)	150	0.0096	3.28	527	12.5	3.80	0.68
	200	0.0125	2.45	525	16.3	6.65	0.68
	250	0.0151	1.95	523	19.7	10.11	0.68
	300	0.0176	1.622	521	22.9	14.1	0.68
	400	0.0223	1.217	520	28.6	23.5	0.67
	500	0.0265	0.973	520	33.7	34.6	0.66
	600	0.0302	0.811	520	38.4	47.3	0.66
	800	0.0369	0.608	520	46.6	76.6	0.66
	1000	0.0427	0.487	520	54.2	111.2	0.66
	1500	0.0551	0.324	520	70.6	218.0	0.67

(Continúa)

Tabla A.2 (Continúa de la página anterior)

Gas	T K	λ W/m K	ρ kg m ⁻³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^6$ kg/m s	$\nu \times 10^6$ m ² /s	Pr
Bioxido de carbono (subl. a 195 K)	250	0.01435	2.15	782	12.8	5.97	0.70
	300	0.01810	1.788	844	15.2	8.50	0.71
	400	0.0259	1.341	937	19.6	14.6	0.71
	500	0.0333	1.073	1011	23.5	21.9	0.71
	600	0.0407	0.894	1074	27.1	30.3	0.71
	800	0.0544	0.671	1168	33.4	49.8	0.72
	1000	0.0665	0.537	1232	38.8	72.3	0.72
	1500	0.0945	0.358	1329	51.5	143.8	0.72
	2000	0.1176	0.268	1371	61.9	231.0	0.72
Refrigerante-12 (PE 243 K)	260	0.00769	5.668	560	10.98	1.938	0.80
	280	0.00868	5.263	582	11.80	2.242	0.79
	300	0.00970	4.912	602	12.60	2.566	0.78
	320	0.0107	4.605	621	13.39	2.908	0.77
	340	0.0118	4.334	639	14.16	3.268	0.77
	360	0.0129	4.093	655	14.92	3.644	0.76
	380	0.0140	3.878	671	15.66	4.038	0.75
	400	0.0151	3.684	685	16.39	4.449	0.74
	420	0.0162	3.509	698	17.10	4.875	0.74
	440	0.0173	3.349	710	17.80	5.314	0.73
Refrigerante-113 (PE 320.7 K)	320.7	0.00866	7.120	651	10.77	1.513	0.81
	340	0.00958	6.716	668	11.24	1.674	0.78
	360	0.01056	6.343	688	11.69	1.843	0.76
	380	0.01154	6.009	706	12.11	2.015	0.74
	400	0.01254	5.709	724	12.53	2.195	0.72
	420	0.01359	5.437	742	12.93	2.378	0.71
	440	0.01483	5.190	758	13.35	2.572	0.68
	460	0.01623	4.964	774	13.78	2.776	0.66
Helio (PE 4.3 K)	50	0.046	0.974	5200	6.46	6.63	0.73
	100	0.072	0.487	5200	9.94	20.4	0.72
	150	0.096	0.325	5200	13.0	40.0	0.70
	200	0.116	0.244	5200	15.6	64.0	0.70
	250	0.133	0.195	5200	17.9	92.0	0.70
	300	0.149	0.1624	5200	20.1	124.0	0.70
	400	0.178	0.1218	5200	24.4	200.0	0.71
	500	0.205	0.0974	5200	28.2	290.0	0.72
	600	0.229	0.0812	5200	31.7	390.0	0.72
	800	0.273	0.0609	5200	37.8	620.0	0.72
1000	0.313	0.0487	5200	43.3	890.0	0.72	

(Continúa)

Tabla A.2 (Continúa de la página anterior)

Gas	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^{6b}$ kg/m s	$\nu \times 10^{6b}$ m ² /s	Pr
Hidrógeno (PE 20.3 K)	20	0.0158	1.219	10400	1.08	0.893	0.72
	40	0.0302	0.6094	10300	2.06	3.38	0.70
	60	0.0451	0.4062	10660	2.87	7.06	0.68
	80	0.0621	0.3047	11790	3.57	11.7	0.68
	100	0.0805	0.2437	13320	4.21	17.3	0.70
	150	0.125	0.1625	16170	5.60	34.4	0.73
	200	0.158	0.1219	15910	6.81	55.8	0.68
	250	0.181	0.0975	15250	7.91	81.1	0.67
	300	0.198	0.0812	14780	8.93	109.9	0.67
	400	0.227	0.0609	14400	10.8	177.6	0.69
	500	0.259	0.0487	14350	12.6	258.1	0.70
	600	0.299	0.0406	14400	14.3	350.9	0.69
	800	0.385	0.0305	14530	17.4	572.5	0.66
	1000	0.423	0.0244	14760	20.5	841.2	0.72
1500	0.587	0.0164	16000	25.6	1560	0.70	
2000	0.751	0.0123	17050	30.9	2510	0.70	
Mercurio (PE 630 K)	650	0.0100	3.761	104	64.08	17.04	0.67
	700	0.0108	3.493	104	69.25	19.83	0.67
	800	0.0124	3.056	104	79.45	26.00	0.67
	900	0.0139	2.716	104	89.30	32.87	0.67
	1000	0.0154	2.445	104	98.67	40.36	0.67
	1200	0.0181	2.037	104	115.9	56.93	0.67
	1400	0.0206	1.746	104	132.1	75.68	0.67
	1600	0.0231	1.528	104	148.3	97.11	0.67
	1800	0.0258	1.358	104	165.1	121.5	0.67
	2000	0.0282	1.222	104	180.9	148.0	0.67
	Nitrógeno (PE 77.4 K)	150	0.0157	2.276	1050	10.3	4.53
200		0.0197	1.707	1045	13.1	7.65	0.69
250		0.0234	1.366	1044	15.5	11.3	0.69
300		0.0267	1.138	1043	17.7	15.5	0.69
400		0.0326	0.854	1047	21.5	25.2	0.69
500		0.0383	0.683	1057	25.1	36.7	0.69
600		0.044	0.569	1075	28.3	49.7	0.69
800		0.055	0.427	1123	34.2	80.0	0.70
1000		0.066	0.341	1167	39.4	115.6	0.70
1500		0.091	0.228	1244	51.5	226.0	0.70
2000	0.114	0.171	1287	61.9	362.0	0.70	

(Continúa)

Tabla A.2 (Termina)

Gas	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^{6a}$ kg/m s	$\nu \times 10^{6a}$ m ² /s	Pr
Oxígeno (PE 90.2 K)	150	0.0148	2.60	890	11.4	4.39	0.69
	200	0.0192	1.949	900	14.7	7.55	0.69
	250	0.0234	1.559	910	17.8	11.4	0.69
	300	0.0274	1.299	920	20.6	15.8	0.69
	400	0.0348	0.975	945	25.4	26.1	0.69
	500	0.042	0.780	970	29.9	38.3	0.69
	600	0.049	0.650	1000	33.9	52.5	0.69
	800	0.062	0.487	1050	41.1	84.5	0.70
	1000	0.074	0.390	1085	47.6	122.0	0.70
	1500	0.101	0.260	1140	62.1	239	0.70
	2000	0.126	0.195	1180	74.9	384	0.70
Vapor saturado (presión distinta de 1 atm)	273.15	0.0182	0.0048	1850	7.94	1655	0.81
	280	0.0186	0.0076	1850	8.29	1091	0.83
	290	0.0192	0.0142	1860	8.69	612	0.84
	300	0.0198	0.0255	1870	9.09	356.5	0.86
	310	0.0204	0.0436	1890	9.49	217.7	0.88
	320	0.0210	0.0715	1890	9.89	138.3	0.89
	330	0.0217	0.1135	1910	10.3	90.7	0.91
	340	0.0223	0.1741	1930	10.7	61.4	0.92
	350	0.0230	0.2600	1950	11.1	42.6	0.94
	360	0.0237	0.3783	1980	11.5	30.4	0.96
	370	0.0246	0.5375	2020	11.9	22.1	0.98
373.15	0.0248	0.5977	2020	12.0	20.1	0.98	
380	0.0254	0.7479	2057	12.3	16.4	1.00	
Vapor sobrecalentado (PE 373.2 K)	400	0.0277	0.555	1900	14.0	25.2	0.96
	500	0.0365	0.441	1947	17.7	40.1	0.94
	600	0.046	0.366	2003	21.4	58.5	0.93
	800	0.066	0.275	2130	28.1	102.3	0.91
	1000	0.088	0.220	2267	34.3	155.8	0.88
	1500	0.148	0.146	2594	49.1	336.0	0.86
	2000	0.206	0.109	2832	62.7	575.0	0.86

^aA una presión de 1 atm a menos que se indique lo contrario.

^bEn esta tabla y en las que siguen se debe leer $\nu \times 10^6 = 4.52$, es decir, $\nu = 4.52 \times 10^{-6}$ m²/s.

Tabla A.3 Líquidos dieléctricos: propiedades térmicas

Líquido saturado (Punto de fusión) (Punto de ebullición) (Calor latente en el PE)	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^4$ kg/m s	$\nu \times 10^6$ m ² /s	Pr
Amoniaco	220	0.547	705	4480	3.35	0.475	2.75
(PF E 195 K)	230	0.547	696	4480	2.82	0.405	2.31
(PE 240 K)	240	0.547	683	4480	2.42	0.355	1.99
(1.37×10^6 J/kg)	250	0.547	670	4500	2.14	0.320	1.76
	260	0.544	657	4550	1.93	0.293	1.61
	270	0.540	642	4620	1.74	0.271	1.49
	280	0.533	631	4710	1.60	0.253	1.41
	290	0.522	616	4800	1.44	0.234	1.33
	300	0.510	602	4900	1.31	0.217	1.26
	310	0.496	587	4990	1.19	0.202	1.19
	320	0.481	572	5080	1.08	0.188	1.14
Bióxido de carbono	220	0.080	1170	1850	1.39	0.119	3.22
(subl. a 195 K)	230	0.096	1130	1900	1.33	0.118	2.64
(0.57×10^6 J/kg)	240	0.1095	1090	1950	1.28	0.117	2.27
	250	0.1145	1045	2000	1.21	0.1155	2.11
	260	0.113	1000	2100	1.14	0.1135	2.11
	270	0.1075	945	2400	1.04	0.1105	2.33
	280	0.100	885	2850	0.925	0.1045	2.64
	290	0.090	805	4500	0.657	0.094	3.78
	300	0.076	670	11000	0.549	0.082	7.95
Aceite de motor sin usar	280	0.147	895	1810	21900	2450	27000
(SAE 50)	290	0.146	889	1850	10900	1230	13900
	300	0.1445	883	1900	5030	570	6600
	310	0.1435	877	1950	2500	285	3400
	320	0.1425	871	1990	1370	157	1910
	330	0.1415	865	2030	796	92	1140
	340	0.1405	859	2070	515	60	760
	350	0.139	854	2120	350	41	530
	360	0.138	848	2160	255	30.1	400
	370	0.137	842	2200	189	22.5	300
	380	0.136	837	2250	147	17.6	245
	390	0.135	832	2290	112	13.5	191
	400	0.134	826	2330	88.4	10.7	154
	410	0.133	820	2380	71.3	8.7	128
	420	0.132	815	2420	57.9	7.1	106

(Continúa)

Tabla A.3 (Continúa de la página anterior)

Líquido saturado (Punto de fusión) (Punto de ebullición) (Calor latente en el PE)	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^4$ kg/m s	$\nu \times 10^6$ m ² /s	Pr
Refrigerante-12 (CCl ₂ F ₂) (PF 115 K) (PE 243 K) (0.165 × 10 ⁶ J/kg)	220	0.0675	1552	880	4.94	0.318	6.4
	230	0.0680	1528	885	4.39	0.287	5.7
	240	0.0695	1502	890	3.94	0.262	5.0
	250	0.0705	1473	905	3.55	0.241	4.6
	260	0.0715	1442	915	3.23	0.224	4.1
	270	0.0725	1407	930	3.04	0.216	3.9
	280	0.073	1370	945	2.85	0.208	3.7
	290	0.0725	1332	960	2.68	0.201	3.6
	300	0.071	1298	980	2.54	0.196	3.5
	310	0.0695	1263	995	2.44	0.193	3.5
	320	0.0675	1222	1015	2.32	0.190	3.5
Refrigerante-113 (Cl ₂ CFCClF ₂) (PF 236 K) (PE 320.7 K) (0.144 × 10 ⁶ J/kg)	260	0.0830	1648.5	895	12.32	0.747	13.3
	280	0.0787	1603.4	933	8.85	0.552	10.5
	300	0.0747	1557.1	958	6.64	0.426	8.52
	320	0.0707	1509.1	983	5.20	0.345	7.23
	320.7	0.0705	1507.3	984	5.16	0.342	7.20
	340	0.0664	1459.0	1000	4.19	0.287	6.31
	360	0.0624	1406.0	1029	3.44	0.245	5.67
	380	0.0583	1349.5	1059	2.89	0.214	5.25
	400	0.0543	1287.5	1109	2.46	0.191	5.02
	420	0.0498	1217.8	1176	2.10	0.172	4.96
	440	0.0448	1135.7	1268	1.75	0.154	4.95
460	0.0386	1029.4	1381	1.33	0.129	4.76	
Nitrógeno (PF 63.3 K) (PE 77.4 K) (0.200 × 10 ⁶ J/kg)	70	0.151	841	2025	2.17	0.258	2.91
	77.4	0.137	809	2060	1.62	0.200	2.43
	80	0.132	796	2070	1.48	0.186	2.32
	90	0.114	746	2130	1.10	0.147	2.05
	100	0.097	689	2310	0.87	0.126	2.07
	110	0.080	620	2710	0.71	0.115	2.42
	120	0.063	525	4350	0.48	0.091	3.30
Oxígeno (PF 55 K) (PE 90 K) (0.213 × 10 ⁶ J/kg)	60	0.19	1280	1660	5.89	0.46	5.1
	70	0.17	1220	1666	3.78	0.31	3.7
	80	0.16	1190	1679	2.50	0.21	2.6
	90	0.15	1140	1694	1.60	0.14	1.8
	100	0.14	1110	1717	1.22	0.11	1.50

(Continúa)

Tabla A.3 (Termina)

Líquido saturado (Punto de fusión) (Punto de ebullición) (Calor latente en el PE)	T K	k W/m K	ρ kg/m ³	c_p J/kg K	$\mu \times 10^4$ kg/m s	$\nu \times 10^6$ m ² /s	Pr
Terminol 60^a	230	0.132	1040	1380	6210	597	6490
(PF 205 K)	250	0.131	1030	1460	686	66.6	765
(PE 561 K al 10%)	300	0.129	995	1640	63.8	6.41	81.1
	350	0.125	960	1820	21.5	2.24	31.3
	400	0.120	924	1990	10.8	1.17	17.9
	450	0.115	888	2160	6.62	0.745	12.4
	500	0.108	849	2320	4.59	0.541	9.86
	550	0.100	808	2470	3.47	0.429	8.57
Agua	275	0.556	1000	4217	17.00	1.70	12.9
(PF 273 K)	280	0.568	1000	4203	14.50	1.45	10.7
(PE 373 K)	285	0.580	1000	4192	12.50	1.25	9.0
(2.26×10^6 J/kg)	290	0.591	999	4186	11.00	1.10	7.8
	295	0.602	998	4181	9.68	0.97	6.7
	300	0.611	996	4178	8.67	0.87	5.9
	310	0.628	993	4174	6.95	0.70	4.6
	320	0.641	989	4174	5.84	0.59	3.8
	330	0.652	985	4178	4.92	0.50	3.2
	340	0.661	980	4184	4.31	0.44	2.7
	350	0.669	973	4190	3.79	0.39	2.4
	360	0.676	967	4200	3.29	0.34	2.0
	370	0.680	960	4209	2.95	0.31	1.81
	373.15	0.681	958	4212	2.85	0.30	1.76
	380	0.683	953	4220	2.67	0.28	1.65
	390	0.684	945	4234	2.44	0.26	1.51
	400	0.685	937	4250	2.25	0.24	1.40
	420	0.684	919	4290	1.93	0.21	1.21
	440	0.679	899	4340	1.71	0.19	1.09
	460	0.670	879	4400	1.49	0.17	0.98
	480	0.657	857	4490	1.37	0.16	0.94
	500	0.638	837	4600	1.26	0.15	0.91
	520	0.607	820	4770	1.15	0.14	0.90
	540	0.577	806	5010	1.05	0.13	0.91
	560	0.547	796	5310	0.955	0.12	0.93
	580	0.516	787	5590	0.866	0.11	0.94

^a Marca registrada por Monsanto Chemical Company, St. Louis; también se vende con la marca "Santotherm".

Tabla A.4 Coeficientes de dilatación volumétrica de algunos líquidos

Líquido	T K	$\beta \times 10^3$ 1/K	Líquido	T K	$\beta \times 10^3$ 1/K
Aceite de motor (SAE 50)	273 430	0.70 0.70	Hidrógeno	20.3	15.1
Amoniaco	293	2.45	Mercurio	273 550	0.18 0.18
Etilenglicol	273	0.65	Nitrógeno	70 77.4	4.9 5.7
$C_2H_4(OH)_2$	373	0.65		80	5.9
Refrigerante-12	240 260 280 300 320	1.85 2.10 2.35 2.75 3.5		90 100 110 120	7.2 9.0 12 24
Refrigerante-113	260 280 300 320 340 360 380 400 420 440 460	1.3 1.4 1.5 1.7 1.8 2.0 2.2 2.5 3.1 4.0 6.2	Oxígeno	89	2.0
Glicerina $C_3H_5(OH)_3$	280 300 320	0.47 0.48 0.50	Sodio	366	0.27
			Terminol 60	230 250 300 350 400 450 500 550	0.79 0.75 0.70 0.70 0.76 0.84 0.96 1.1

Tabla A.5 Densidad y coeficiente de dilatación volumétrica del agua

T K	ρ kg/m ³	$\beta \times 10^6$ 1/K
273.15	999.8679	-68.05
274.00	999.9190	-51.30
275.00	999.9628	-32.74
276.00	999.9896	-15.30
277.00	999.9999	1.16
278.00	999.9941	16.78
279.00	999.9727	31.69
280.00	999.9362	46.04
285.00	999.5417	114.1
290.00	998.8281	174.0
295.00	997.8332	227.5
300.00	996.5833	276.1
310.00	993.4103	361.9
320.00	989.12	436.7
330.00	984.25	504.0
340.00	979.43	566.0
350.00	973.71	624.4
360.00	967.12	697.9
370.00	960.61	728.7
373.15	957.85	750.1
380.00	953.29	788
390.00	945.17	841
400.00	937.21	896
450.00	890.47	1129
500.00	831.26	1432

Tabla A. 6 Propiedades termodinámicas del vapor saturado

T K	$P \times 10^{-5}$ Pa	v m^3/kg	ρ kg/m^3	$h_{fg} \times 10^{-6}$ J/kg
273.15	0.00610	206.4	0.00484	2.501
274.00	0.00649	194.	0.00514	2.499
275.00	0.00698	181.8	0.00550	2.496
276.00	0.00750	169.8	0.00589	2.494
277.00	0.00805	158.8	0.00630	2.492
278.00	0.00863	148.6	0.00673	2.490
279.00	0.00925	139.1	0.00719	2.488
280.00	0.00991	130.4	0.00767	2.486
281.00	0.01061	122.2	0.00818	2.484
282.00	0.01136	114.6	0.00873	2.482
283.00	0.01215	107.6	0.00929	2.479
284.00	0.01299	101.0	0.00990	2.476
285.00	0.01388	94.75	0.01055	2.473
286.00	0.01482	89.06	0.01123	2.471
287.00	0.01582	83.73	0.01194	2.468
288.00	0.01688	78.75	0.01270	2.466
289.00	0.01800	74.09	0.01350	2.463
290.00	0.01918	69.74	0.01434	2.461
291.00	0.02043	65.68	0.01523	2.459
292.00	0.02176	61.89	0.01616	2.456
293.00	0.02315	58.35	0.01714	2.454
294.00	0.02463	55.05	0.01817	2.451
295.00	0.02619	51.96	0.01925	2.449
296.00	0.02783	49.07	0.02038	2.447
297.00	0.02957	46.37	0.02157	2.444
298.00	0.03139	43.82	0.02282	2.442
299.00	0.03331	41.42	0.02414	2.439
300.00	0.03533	39.15	0.02554	2.437
301.00	0.03746	37.05	0.02700	2.434
302.00	0.03917	35.07	0.02851	2.432
303.00	0.04206	33.21	0.03011	2.430
304.00	0.04454	31.46	0.03179	2.427
305.00	0.04714	29.81	0.03355	2.425
306.00	0.04987	28.26	0.03539	2.423
307.00	0.05274	26.81	0.03730	2.421
308.00	0.05576	25.44	0.03931	2.418
309.00	0.05892	24.16	0.04139	2.416
310.00	0.06224	22.95	0.04357	2.414
311.00	0.06572	21.81	0.04585	2.412
312.00	0.06936	20.73	0.04824	2.409

(Continúa)

Tabla A.6 (Continúa de la página anterior)

T K	$P \times 10^{-5}$ Pa	v m^3/kg	ρ kg/m^3	$h_{lg} \times 10^{-6}$ J/kg
313.00	0.07318	19.72	0.05071	2.407
314.00	0.07717	18.75	0.05333	2.404
315.00	0.08135	17.83	0.05609	2.401
316.00	0.08573	16.97	0.05893	2.399
317.00	0.09031	16.16	0.06188	2.396
318.00	0.09511	15.39	0.06498	2.394
319.00	0.10012	14.66	0.06821	2.391
320.00	0.10535	13.98	0.07153	2.389
321.00	0.11082	13.33	0.07502	2.387
322.00	0.11652	12.72	0.07862	2.384
323.00	0.12247	12.14	0.08237	2.382
324.00	0.12868	11.59	0.08628	2.379
325.00	0.13514	11.06	0.09042	2.377
326.00	0.14191	10.56	0.09470	2.375
327.00	0.14896	10.09	0.09911	2.372
328.00	0.15630	9.644	0.1037	2.370
329.00	0.16395	9.219	0.1085	2.367
330.00	0.17192	8.817	0.1134	2.365
331.00	0.18021	8.434	0.1186	2.363
332.00	0.18885	8.072	0.1239	2.360
333.00	0.19783	7.727	0.1294	2.358
334.00	0.20718	7.400	0.1351	2.355
335.00	0.2169	7.090	0.1410	2.353
336.00	0.2270	6.794	0.1472	2.351
337.00	0.2375	6.512	0.1536	2.348
338.00	0.2484	6.244	0.1602	2.346
339.00	0.2597	5.987	0.1670	2.343
340.00	0.2715	5.741	0.1742	2.341
341.00	0.2837	5.509	0.1815	2.339
342.00	0.2964	5.288	0.1891	2.336
343.00	0.3096	5.077	0.1970	2.334
344.00	0.3233	4.876	0.2051	2.332
345.00	0.3375	4.684	0.2135	2.329
346.00	0.3521	4.500	0.2222	2.326
347.00	0.3673	4.325	0.2312	2.324
348.00	0.3831	4.158	0.2405	2.321
349.00	0.3994	3.999	0.2501	2.319
350.00	0.4164	3.847	0.2599	2.316
351.00	0.4339	3.701	0.2702	2.313
352.00	0.4520	3.562	0.2807	2.311

(Continúa)

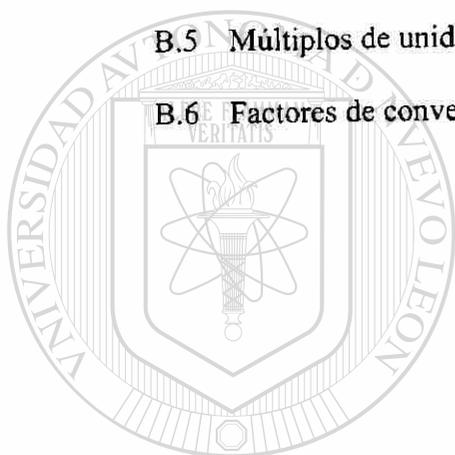
Tabla A. 6 (Termina)

T K	$P \times 10^{-5}$ Pa	ν m^2/kg	ρ kg/m^3	$h_{fg} \times 10^{-6}$ J/kg
353.00	0.4708	3.429	0.2916	2.308
354.00	0.4902	3.301	0.3029	2.306
355.00	0.5103	3.179	0.3146	2.303
356.00	0.5310	3.062	0.3266	2.301
357.00	0.5525	2.951	0.3389	2.299
358.00	0.5747	2.844	0.3516	2.296
359.00	0.5976	2.742	0.3647	2.294
360.00	0.6213	2.644	0.3782	2.291
361.00	0.6457	2.550	0.3922	2.288
362.00	0.6710	2.460	0.4065	2.285
363.00	0.6970	2.373	0.4214	2.283
364.00	0.7240	2.291	0.4365	2.280
365.00	0.7518	2.212	0.4521	2.277
366.00	0.7804	2.136	0.4682	2.274
367.00	0.8100	2.063	0.4847	2.272
368.00	0.8405	1.993	0.5018	2.269
369.00	0.8719	1.925	0.5195	2.267
370.00	0.9044	1.861	0.5373	2.265
371.00	0.9377	1.798	0.5562	2.263
372.00	0.9722	1.738	0.5754	2.260
373.00	1.0076	1.681	0.5949	2.257
373.15	1.0133	1.673	0.5977	2.257
380.00	1.2875	1.337	0.7479	2.238
390.00	1.7952	0.9800	1.020	2.211
400.00	2.4563	0.7308	1.368	2.183
410.00	3.303	0.5535	1.807	2.154
420.00	4.371	0.4254	2.351	2.124
430.00	5.701	0.3311	3.020	2.093
440.00	7.335	0.2609	3.833	2.059
450.00	9.322	0.2082	4.803	2.025
460.00	11.708	0.1671	5.984	1.990
470.00	14.551	0.1353	7.391	1.953
480.00	17.908	0.1109	9.017	1.914
490.00	21.839	0.09172	10.90	1.872
500.00	26.401	0.07573	13.20	1.827
510.00	31.676	0.06374	15.69	1.779
520.00	37.726	0.05427	18.43	1.729
530.00	44.618	0.04639	21.56	1.676
540.00	52.420	0.03919	25.52	1.621
550.00	61.200	0.03175	31.50	1.563

Apéndice B: Nomenclatura, unidades y factores de conversión

Lista de Tablas

B.1	Nomenclatura.....	131
B.2	Unidades básicas del sistema internacional y unidades suplementarias	133
B.3	Unidades secundarias del sistema internacional.....	133
B.4	Unidades reconocidas que no pertenecen al sistema internacional	134
B.5	Múltiplos de unidades del sistema internacional.....	134
B.6	Factores de conversión	135



UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

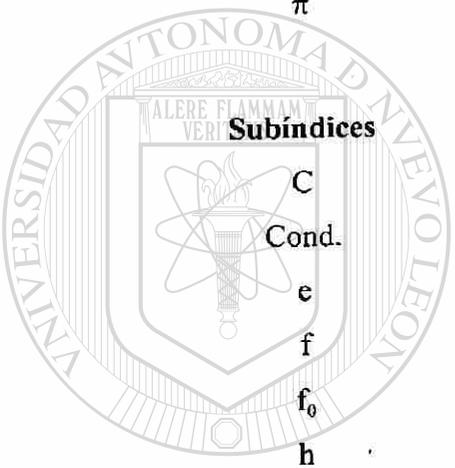
DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



Tabla B.1 Nomenclatura

A	Área normal al flujo de calor
c_p	Calor específico
C_1, C_1'	Constantes
D	Diámetro del tubo
f_1, f_2	Factores de corrección
g	Aceleración de la gravedad
g_c	Constante gravitacional
Gr	Número de Grashof
Gz	Número de Graetz
h_x	Coefficiente de transferencia de calor local
k	Conductividad térmica
\ln	Logaritmo natural
L	Longitud
Nu	Número de Nusselt
Nu_L	Número de Nusselt basado en L
Pr	Número de Prandtl
Q	Flujo de calor
r	Distancia radial variable
R	Radio del tubo
Re	Número de Reynolds
Re_L	Número de Reynolds basado en L
T	Temperatura
U	Coefficiente de transferencia de calor total
\bar{u}	Velocidad media del fluido
$u(r), u$	Velocidad del fluido
\dot{W}, \dot{m}	Razón de flujo en peso
x	Longitud variable
y	Espesor de película
α	Difusividad térmica

β	Coefficiente de expansión térmica
$\delta(x)$	Espesor de película en función de x
Δ	Diferencial (por ejemplo, $\Delta\dot{Q}$ = diferencial de flujo de calor)
λ, h_{fg}	Calor latente de condensación
μ	Viscosidad dinámica del fluido
ν	Viscosidad cinemática del fluido
ρ	Densidad del fluido
π	3.14159



Subíndices

C	Fluido frío
Cond.	Condensado
e	Exterior
f	Fluido
f_0	Fluido de entrada
h	Fluido caliente
i	Interior
p	Película
s	Superficie
v	Vapor saturado
w	Pared
lm	Media logarítmica

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



Tabla B.2 Unidades básicas del Sistema Internacional y unidades suplementarias

Magnitud	Nombre	Símbolo
Longitud	metro	m
Masa	kilogramo	kg
Tiempo	segundo	s
Corriente eléctrica	ampere	A
Temperatura termodinámica	kelvin	K
Cantidad de sustancia ^a	mol	mol
Intensidad luminosa	candela	cd
Ángulo plano	radián	rd
Ángulo sólido	estereorradián	sr

^aEl mol corresponde al gramo mol del sistema cgs de unidades.

Tabla B.3 Unidades secundarias del Sistema Internacional

Magnitud	Nombre	Símbolo	Definición
Frecuencia	hertz	Hz	s ⁻¹
Fuerza	newton	N	kg m/s ²
Presión, esfuerzo	pascal	Pa	N/m ²
Energía, trabajo	joule	J	N m
Potencia	watt	W	J/s
Carga eléctrica, cantidad de electricidad	coulomb	C	A s
Potencial eléctrico, fuerza eletromotriz	voit	V	J/C
Capacitancia eléctrica	farad	F	C/V
Resistencia eléctrica	ohm	Ω	V/A
Conductancia eléctrica	siemens	S	Ω ⁻¹
Flujo magnético	weber	Wb	V s
Densidad de flujo magnético	tesla	T	Wb/m ²
Inductancia	henry	H	Wb/A
Flujo luminoso	lumen	lm	cd sr
Iluminancia	lux	lx	lm/m ²
Temperatura Celsius	grado Celsius	°C	1°C = 1 K ^a

^aTemperatura Celsius $T - T_0$, donde T se expresa en kelvins y $T_0 = 273.15$ K. La unidad *grado Celsius* es igual a la unidad *kelvin*.

Tabla B. 4 Unidades reconocidas que no pertenecen al Sistema Internacional

Magnitud	Nombre	Símbolo	Definición
Tiempo	minuto	min	60 s
	hora	h	60 m
	día	d	24 h
Ángulo plano	grado	°	$(\pi/180)$ rad
	minuto	'	$(1/60)^\circ$
	segundo	"	$(1/60)'$
Volumen	litro	l	10^{-3} m ³
Masa	tonelada (métrica)	t	10 ³ kg
Energía	electrón volt	eV	1.60219×10^{-19} J
Masa de los átomos	unidad de masa atómica	u	1.66057×10^{-27} kg
Longitud	unidad astronómica	AU	$1.49597.870 \times 10^6$ m
	parsec	pc	206,265 AU
Presión	bar	bar	10 ⁵ Pa

Adaptado de NZS 6501:1092 "Units of Measurement", Standards Association of New Zealand, Wellington.

Tabla B. 5 Múltiplos de unidades del Sistema Internacional

Factor	Prefijo	Símbolo
10 ¹⁸	exa	E
10 ¹⁵	peta	P
10 ¹²	tera	T
10 ⁹	giga	G
10 ⁶	mega	M
10 ³	kilo	k
10 ²	hecto	h
10	deca	da
10 ⁻¹	deci	d
10 ⁻²	centi	c
10 ⁻³	mili	m
10 ⁻⁶	micro	μ
10 ⁻⁹	nano	n
10 ⁻¹²	pico	p
10 ⁻¹⁵	femto	f
10 ⁻¹⁸	ato	a

Tabla B.6 Factores de conversión

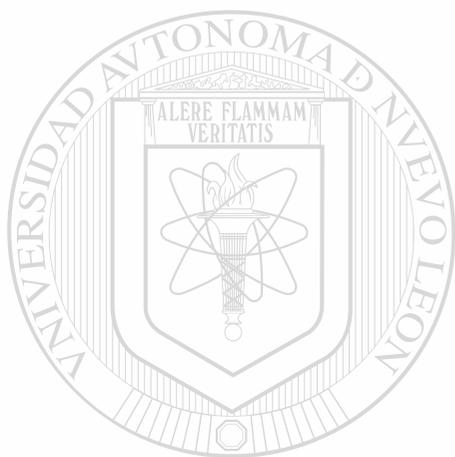
Temperatura	0.555 K/°R $T[°R] = T[°F] + 459.67$	$T[K] = T[°C] + 273.15$
Longitud	0.3048 m/pie 2.54 cm/pulgada	1609 m/mi
Velocidad	0.3048 (m/s)(pie/s) 0.4470 (m/s)(mph)	0.2778 (m/s)(km/h) 1.6093 (km/h)(mph)
Volumen	2.832×10^{-2} m ³ /pie ³ 3.785×10^{-3} m ³ /gal 42 gal/bbl (aceite)	10 ⁻³ m ³ /litro 4.545×10^{-3} m ³ /galón imperial
Masa	0.4536 kg/lb	14.59 kg/slug
Fuerza	4.448 N/lb _f	10 ⁻⁵ N/dina
Esfuerzo	47.88 (N/m ²)(lb _f /pie ²) 6895 (N/m ²)psi	10 ⁻¹ (N/m ²)(dina/cm ²)
Presión	6895 Pa/psi 1.0133×10^5 Pa/atm 760 torr/atm	10 ⁵ Pa/bar 133.3 Pa/torr
Energía, trabajo	1055 J/Btu 4187 J/kcal ^a 1.6021×10^{-19} J/ev	10 ⁻⁷ J/erg 1.356 J/pie lb _f
Potencia	0.2931 W/(Btu/hr)	0.7457 kW/hp
Flujo de calor por unidad de área	$3.155(W/m^2)(Btu/pie^2 \text{ hr})$	$4.187 \times 10^4 (W/m^2)/(cal/cm^2s)$
Coefficiente de transferencia de calor	5.678 $(W/m^2 K)(Btu/pie^2 \text{ hr } °F)$	4.187×10^4 $(W/m^2 K)/(cal/cm^2s °C)$
Flujo de masa por unidad de área	1.3563×10^{-3} $(kg/m^2s)(lb/pie^2hr)$	$10^{-1}(kg/m^2)/(g/cm^2s)$
Flujo de moles por unidad de área	1.3563×10^{-3} $(kmol/m^2s)/(lb \text{ mole } pie^2 \text{ hr})$	10^{-1} $(kmol/m^2s)/(g \text{ mole}/cm^2s)$ [®]
Densidad	16.08 (kg/m ³)(lb/pie ³) 515.3 (kg/m ³)(slug/pie ³)	10 ³ (kg/m ³)(g/cm ³)
Entalpia	2326 (J/kg)(Btu/lb)	4187 (J/kg)(cal/g)
Calor específico	4187 (J/kg K)(Btu/lb °F)	4187 (J/kg K)(cal/g °C)
Viscosidad dinámica	47.88 (kg/m s)(lb _f s/pie ²) 10 ⁻³ (kg/m s)/cp	10 ⁻¹ (kg/m s)/poise 1 (kg/m s)/(kg/m s)
Difusividad	2.581×10^{-5} (m ² s)(pie ² /hr)	10 ⁻⁴ (m ² s)/(cm ² /s)
Conductividad térmica	1.731 (W/m K)(Btu/hr pie °F)	418.7 (W/m K)(cal/s cm °C)

^a Caloría I.T. (caloría de la Tabla de Vapor Internacional). También se usa la caloría termoquímica, en la cual hay 4184 J/kcal.

Apéndice C: Gráficos

Lista de Figuras

C.1 Regímenes de flujo por convección forzada y natural en un tubo	137
--	-----



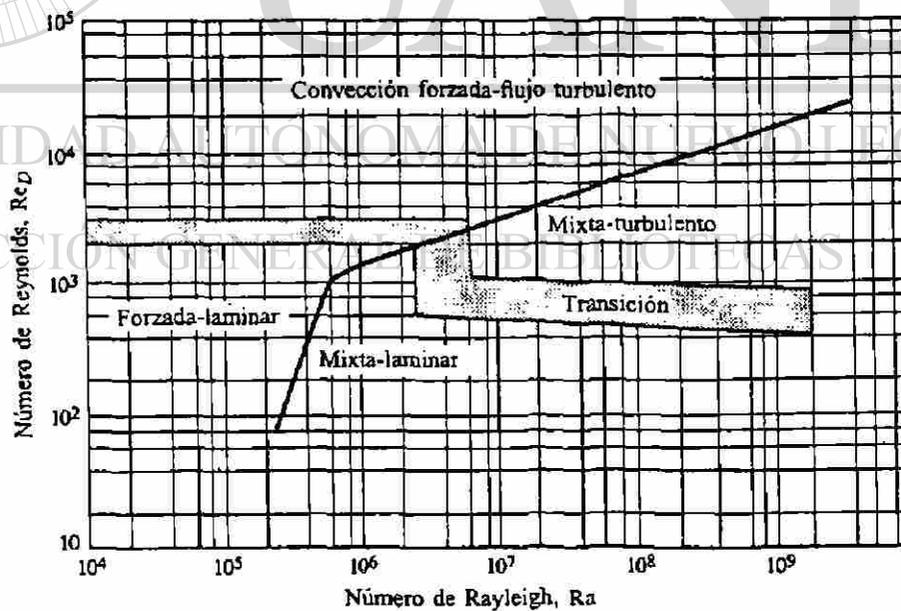
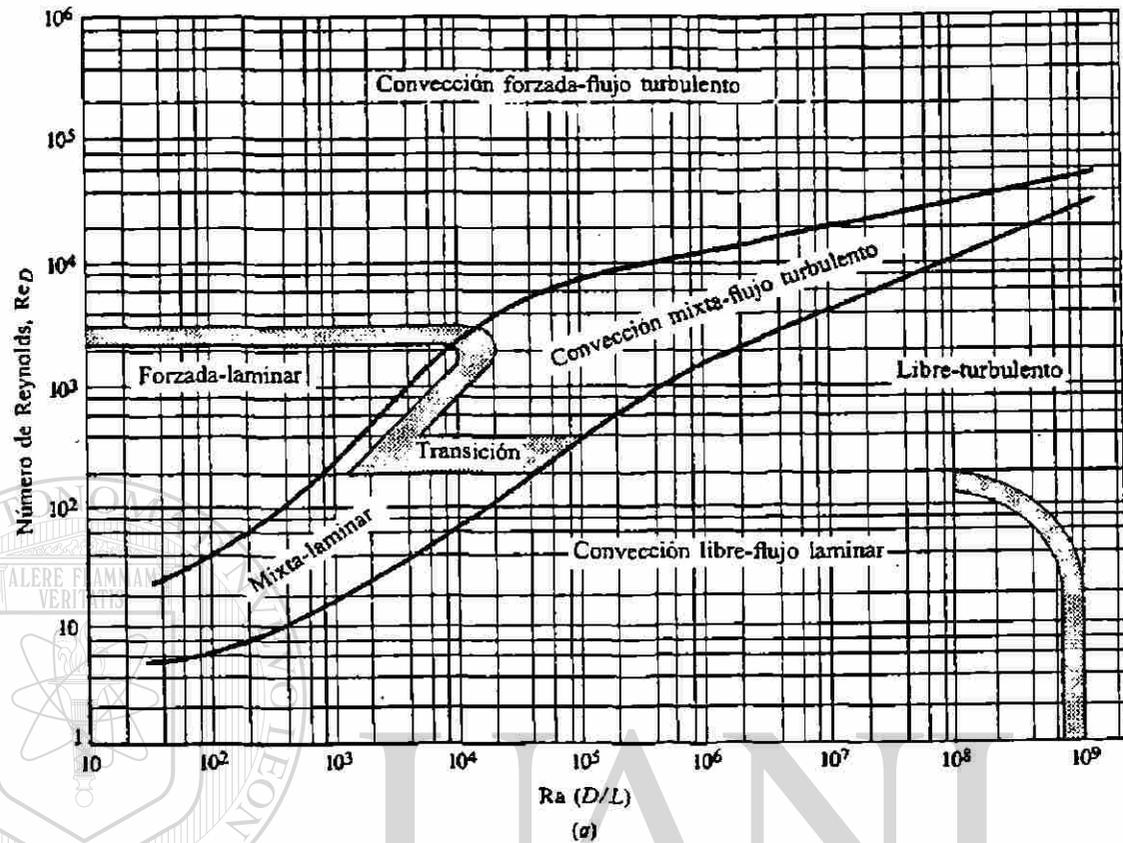
UANL

UNIVERSIDAD AUTÓNOMA DE NUEVO LEÓN

DIRECCIÓN GENERAL DE BIBLIOTECAS



Figura C.1 Regímenes de flujo por convección forzada y natural en un tubo.



(b)

(a) Regímenes de flujo mixto por convección forzada y natural en un tubo vertical; $10^{-2} < PrD/L < 1$. (b) Regímenes de flujo mixto por convección forzada y natural en un tubo horizontal; $10^{-2} < PrD/L < 1$ [37]. (Adaptado con autorización.)

