

# Método de Thwaites

Thwaites descubrió que  $F(\lambda)$  era aproximadamente una recta:  $F(\lambda) = a - b\lambda$

Con lo que:

$$\left. \begin{aligned} F(\lambda) &= 2 \left[ T(\lambda) - (2 + H_{12}) \lambda \right] \\ F(\lambda) &= a - b\lambda \end{aligned} \right\} \rightarrow H_{12} = \frac{T(\lambda) - \frac{a - b\lambda}{2}}{\lambda} = \frac{T(\lambda) - \frac{a}{2}}{\lambda} + \frac{b}{2} - 2 \rightarrow$$

$$\rightarrow H_{12} = \frac{2T(\lambda) - a}{2\lambda} + \frac{b - 4}{2}$$

Por otro lado:

$$u_e \frac{d}{dx} \left( \frac{\lambda}{du_e/dx} \right) = a - b\lambda \xrightarrow{\cdot u_e^{b-1}} u_e^b \frac{d}{dx} \left( \frac{\lambda}{du_e/dx} \right) + b\lambda u_e^{b-1} = a u_e^{b-1} \rightarrow$$

$$\lambda = \frac{\delta_2^2 \frac{du_e}{dx}}{\nu} \quad \frac{d}{dx} \left( u_e^b \frac{\lambda}{du_e/dx} \right) \quad \text{DERIVADA EXACTA}$$

$$\rightarrow \frac{d}{dx} \left( u_e^b \frac{\lambda}{du_e/dx} \right) = a u_e^{b-1} \rightarrow \frac{d}{dx} \left( u_e^b \frac{\delta_2^2 u_e^b}{\nu} \right) = a u_e^{b-1} \rightarrow \frac{d}{dx} \left( \delta_2^2 u_e^b \right) = a \nu u_e^{b-1}$$

Integramos la expresión anterior en  $x$ :

$$\delta_2^2 u_e^b = \delta_{20}^2 u_{e0}^b + a \nu \int_0^x u_e^{b-1}(\tilde{x}) d\tilde{x} \rightarrow$$

$$\delta_2^2 = \delta_{20}^2 \left[ \frac{u_{e0}}{u_e(x)} \right]^b + \frac{a \nu}{u_e^b(x)} \int_0^x u_e^{b-1}(\tilde{x}) d\tilde{x}$$

c.i.:  $x = x_0$ ;  $\delta_2 = \delta_{20}$ ;  $u_e = u_{e0}$

Thwaites propone también:  $T(\lambda) = \frac{C_f}{2} \frac{u_e \delta_2}{\nu} = (\lambda - \lambda_s)^c$

Para hallar el valor de  $a$  y  $b$ :

- $a$ : ajuste para C.L. de BLASIUS ( $u_e = u_{e0}$ ;  $\lambda = 0$ )
- $b$ : ajuste para C.L. de FALKNER-SKAN EN FLUJO DE PR ( $u_e = Ax$ )

Obtención de "a":

$$\left. \begin{array}{l} x_0 = 0 \\ \delta_{20} = 0 \\ u_e = u_\infty \end{array} \right\} \rightarrow \delta_2^2 = \frac{a \nu}{u_\infty^b} \int_0^x u_\infty^{b-1} d\tilde{x} = \frac{a \nu}{u_\infty} x \rightarrow \frac{\delta_2}{x} = \sqrt{\frac{a \nu}{u_\infty x}} = \sqrt{a} Re_x^{-1/2}$$

BLASIUS:  $\frac{\delta_2}{x} = 0.664 Re_x^{-1/2}$

**a = 0.441**

Obtención de "b":

Como  $m = 1$ :  $u_e = Ax$ ;  $\frac{du_e}{dx} = A = cte$   $u_e = \frac{du_e}{dx} x$

La expresión de Thwaites queda:  $\delta_2^2 = \delta_{20}^2 \left[ \frac{u_{e0}}{u_e(x)} \right]^b + \frac{a \nu}{u_e^b(x)} \int_0^x u_e^{b-1}(\tilde{x}) d\tilde{x} = \frac{a \nu}{\left(\frac{du_e}{dx}\right)^b x^b} \int_0^x \underbrace{\left(\frac{du_e}{d\tilde{x}}\right)^{b-1}}_{cte} \tilde{x}^{b-1} d\tilde{x} =$

$$= \frac{a \nu}{\frac{du_e}{dx} x^b} \int_0^x \tilde{x}^{b-1} d\tilde{x} = \frac{a \nu}{\frac{du_e}{dx} x^b} \frac{\tilde{x}^b}{b} \Big|_0^x = \frac{a \nu}{b \frac{du_e}{dx}} = \frac{a \delta_2^2}{b \lambda_{FPR-FS}} \rightarrow b = \frac{a}{\lambda_{FPR-FS}} = \frac{0.441}{0.085} = 5.19 \rightarrow \mathbf{b = 5.19}$$

A raíz de lo anterior y por simplificar:

THWAITES
$a = 0.45$
$b = 6$
$F(\lambda) = 0.45 - 6\lambda$

THWAITES - LOITSIANSKII
$a = 0.44$
$b = 5.5$
$F(\lambda) = 0.44 - 5.5\lambda$

Trata de acercarse más a Blasius y Falkner-Skan

Para hallar el valor de la constante "c" recurrimos a la condición de separación:

$$C_f = 0 \iff T(\lambda) \Big|_{\lambda=\lambda_s} = 0 \iff \mathbf{\lambda_{s-T} = -0.09 ; c = 0.62}$$

En Pohlhausen:  $\lambda_{s-p} = -0.1567$  EN THWAITES LA C.L. SE SEPARA BASTANTE ANTES QUE EN POHLHAUSEN (POHLHAUSEN CONSERVADOR)

Por tanto, una buena aproximación de  $T(\lambda)$  sería:  $T(\lambda) \approx (\lambda + 0.09)^{0.62} \approx 0.225 \left(1 + \frac{\lambda}{0.09}\right)^{0.62}$

Factor de forma:

$$H_{12} = \frac{2T(\lambda) - a}{2\lambda} + \frac{b-4}{2} = \frac{0.225 \left(1 + \frac{\lambda}{0.09}\right)^{0.62} - 0.225}{\lambda} + 1 \rightarrow H_{12} = 1 + 0.225 \frac{\left(1 + \frac{\lambda}{0.09}\right)^{0.62} - 1}{\lambda}$$

Conociendo ya los valores de a y b :

$$\delta_2^2 u_e^6 - \delta_{20}^2 u_{e0}^6 = 0.45 \nu \int_0^x u_e^5(\bar{x}) d\bar{x}$$

$$\text{c.i. : } x = x_0 : \delta_2 = \delta_{20} ; u_e = u_{e0}$$

A continuación vamos a validar Thwaites para diferentes tipos de flujo.

## VALIDACIÓN CON BLASIUS

$$\lambda = \frac{\delta_2^2 \frac{d u_e}{d x}}{\nu} = 0 \rightarrow T(\lambda) = T(0) = (0.09)^{0.62} = 0.225 \rightarrow T(\lambda)_{\text{BLASIUS}} = 0.225$$

Para calcular el factor de forma debemos hacer  $\lim_{\lambda \rightarrow 0} H_{12} = 0$  para evitar  $\frac{0}{0}$  :

$$H_{12} = \lim_{\lambda \rightarrow 0} \left[ 1 + 0.225 \frac{\left(1 + \frac{\lambda}{0.09}\right)^{0.62} - 1}{\lambda} \right] \approx \lim_{\lambda \rightarrow 0} \left[ 1 + 0.225 \frac{0.62 \lambda}{0.09 \lambda} \right] \rightarrow H_{12} \approx 2.55$$

Taylor:  $(1 + \square)^a \approx 1 + a \cdot \square + \dots$

$$\text{BLASIUS : } H_{12} = 2.59$$

Espesor de cantidad de movimiento :

$$\delta_2^2 u_e^6 - \delta_{20}^2 u_{e0}^6 = 0.45 \nu \int_0^x u_e^5 d\bar{x} \rightarrow \delta_2^2 = \frac{0.45 \nu}{u_e^6} u_e^5 \int_0^x d\bar{x} = \frac{0.45 \nu}{u_e} x \rightarrow \frac{\delta_2}{x} = 0.671 \text{Re}_x^{-1/2}$$

cte

$$\text{BLASIUS : } \frac{\delta_2}{x} = 0.664 \text{Re}_x^{-1/2}$$

Espesor de desplazamiento :

$$\frac{\delta_1}{x} = H_{12} \frac{\delta_2}{x} \rightarrow \frac{\delta_1}{x} = 1.71 \text{Re}_x^{-1/2} \quad \text{BLASIUS : } \frac{\delta_1}{x} = 1.72 \text{Re}_x^{-1/2}$$

Como sabemos que  $T(\lambda) = \frac{C_f}{2} \frac{u_e \delta_2}{\nu}$  podemos despejar el coeficiente de fricción :

$$C_f = \frac{2 T(\lambda) \nu}{u_e \delta_2} = \frac{2 T(0) \nu x}{u_e \delta_2 x} = 2 \cdot 0.225 \cdot \underbrace{\frac{\nu}{u_e x}}_{\text{Re}_x^{-1}} \left(\frac{\delta_2}{x}\right)^{-1} \rightarrow C_f = 0.671 \text{Re}_x^{-1/2}$$

SE COMPORTA COMO  $\delta_2/x$   
COMO PASABA EN BLASIUS

$$\text{BLASIUS : } \frac{\delta_2}{x} = 0.664 \text{Re}_x^{-1/2}$$

# VALIDACIÓN CON FALKNER - SKAN

$m > 0$   $U_{e0} = 0 \rightarrow \delta_{20}^2 U_{e0}^6 = 0 \checkmark$

$m < 0$   $U_{e0} \rightarrow \infty$  ( $x^m$  SINGULAR)  $\times$

$U_e = Ax^m \neq cte$  ;  $\frac{dU_e}{dx} = mA x^{m-1} = \frac{m U_e}{x}$

Espesor de cantidad de movimiento :

$$\delta_2^2 U_e^6 = \delta_{20}^2 U_{e0}^6 + 0.45 \int_0^x U_e^5(\tilde{x}) d\tilde{x} = \delta_{20}^2 U_{e0}^6 + 0.45 \int_0^x A^5 \tilde{x}^{5m} d\tilde{x} =$$

$$= \delta_{20}^2 U_{e0}^6 + 0.45 \int_0^x A^5 \frac{\tilde{x}^{5m+1}}{5m+1} \Big|_0^x = \delta_{20}^2 U_{e0}^6 + 0.45 \int_0^x A^5 \frac{x^{5m+1}}{5m+1}$$

Sabemos que  $m \geq -0.09$  (separación) en Thwaites  $\rightarrow$   
 $\rightarrow$  siempre cumplimos  $m > -1/5 \checkmark$

Para obtener  $\delta_{20}^2 U_{e0}^6$  :

$m > 0$   $\delta_{20}^2 U_{e0}^6 = 0$

$m < 0$  Si asumimos  $\delta_{20}^2 U_{e0}^6 \rightarrow 0 \rightarrow \delta_{20}^2 U_e^6 = 0.45 \int_0^x A^5 \frac{x^{5m+1}}{5m+1}$  Si  $x \rightarrow 0$   $\delta_{20}^2 U_e^6 \rightarrow 0$

$m > -1/5$   
(se cumple siempre)

HIPÓTESIS CORRECTA

Por tanto :  $\delta_{20}^2 U_{e0}^6 = 0$

Entonces :  $U_e = Ax^m$

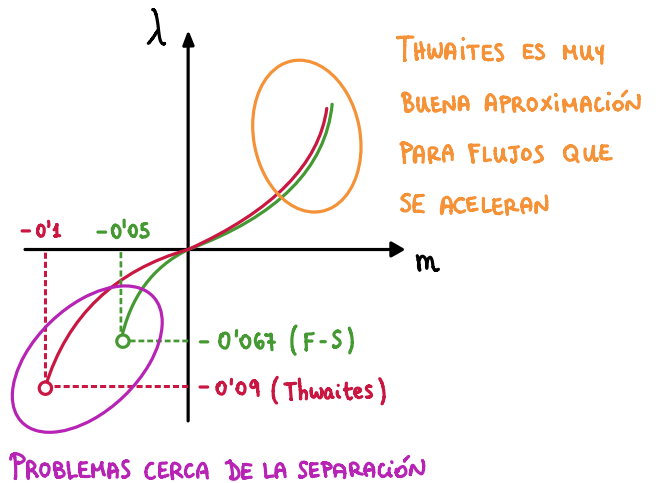
$$\delta_2^2 = \frac{0.45 \int_0^x A^5 x^{5m+1}}{(5m+1) U_e^6} = \frac{0.45 \int_0^x A^5 x^{5m+1}}{(5m+1) A^5 x^{5m} U_e} = \frac{0.45 \int_0^x x}{5m+1 U_e} \rightarrow \boxed{\frac{\delta_2}{x} = \frac{0.671}{\sqrt{5m+1}} Re_x^{-1/2}}$$

Parámetro  $\lambda$  :

$$\lambda = \frac{\delta_2^2 \frac{dU_e}{dx}}{\int} = \frac{\delta_2^2 \frac{m U_e}{x}}{\int} = \frac{0.45 \int \frac{x}{5m+1} \frac{m U_e}{x}}{\int} =$$

$$= \frac{0.45 m}{5m+1} \rightarrow \boxed{\lambda = \frac{0.45 m}{5m+1} \left( \lambda > -0.09 \right)}$$

UNIFORME A LO LARGO DE "x",  
IGUAL QUE EN F-S CON  $m > 0$



Tablas resumen de métodos aproximados de capa límite :

PLACA PLANA SIN $\nabla p_e$ (BLASIUS)				
	$\lambda$	$T(\lambda)$	$H_{12}$	$\frac{\delta_2}{x} Re_x^{1/2}$
POHLHAUSEN	0	0'235	2'55	0'685
THWAITES	0	0'225	2'55	0'671
BLASIUS (REF.)	0	0'225	2'59	0'664

Para flujos en los que se acelera la C.L. ( $du_e/dx > 0$ ) Pohlhausen es un poco mejor que Thwaites.

FLUJO DE PUNTO DE REMANSO ( $u_e = Ax$ )					
	$\lambda$	$T(\lambda)$	$H_{12}$	$\frac{\delta_2}{x} Re_x^{1/2}$	
	0'077	0'332	2'31	0'277	POHLHAUSEN
	0'075	0'327	2'37	0'274	THWAITES
	0'085	0'342	2'22	0'291	F-S $m = 1$ (REF.)

FLUJO DE SEPARACIÓN $C_f = 0 \Leftrightarrow T(\lambda) = 0$				
	$\lambda$	$T(\lambda)$	$H_{12}$	$\frac{\delta_2}{x} Re_x^{1/2}$
POHLHAUSEN	-0'4567	0	3'5	NO APLICA
THWAITES	-0'09	0	3'5	NO APLICA
F-S $\lambda = \lambda_{S-FS}$ (REF.)	-0'067	0	4'03	0'687

NO TENEMOS LA FUNCIÓN  $u_e$  PARA CALCULARLO. NO SON FLUJOS CONCRETOS, SINO CONDICIONES DE SEPARACIÓN

EN ESTE SÍ:  $u_e = Ax^m$

$$m = m(\lambda_{S-FS})$$

Recordar que Pohlhausen era muy insensible a la deceleración en la zona exterior de la C.L. →

→ mucho menos preciso que Thwaites cerca de separación

Explicación de los **NO APLICA** de la tabla:

La condición de separación en Pohlhausen y Thwaites se basa en magnitudes locales, es decir la historia de la CL no es conocida y por tanto no se puede universalizar  $\frac{\delta_2}{x} Re_x^{1/2}$  a todo  $x$  (magnitudes globales).

Como ejemplo, imaginemos que tenemos dos placas planas idénticas:

- o La primera sometida a una corriente uniforme en una fracción de su longitud y posteriormente a un gradiente adverso de presiones tal que la CL se separa en  $x_s$ .
- o La segunda sometida a un gradiente adverso de presiones en toda su longitud más leve que el anterior, y tal que la CL se separa en  $x_s$ .

A pesar de que la CL se separa en el mismo punto  $x_s$ ,  $\frac{\delta_2}{x} Re_x^{1/2}$  NO COINCIDIRÁ en ambos casos puesto que la evolución de la CL no ha sido la misma. Es por ello que no podemos poner nada en la tabla.

En el caso de Falkner - Skan la cosa cambia puesto que sí conocemos la historia de la CL hasta su separación. Además, ya vimos que en este tipo de flujos  $\delta_2 \sim cte$ , con lo que en  $C_f = 0$  la CL estará a punto de separarse  $\forall x$ .