

# Programa para diseñar máquinas axiales

Pedro Curto

Facultad de Ingeniería de la Universidad de la República Oriental del Uruguay

18 de febrero de 2008

## 1. Contenido

L1661: Librería para instalar en la HP.

AXIAL: Directorio con el código del programa.

## 2. AxialHP

El siguiente programa calcula el largo de la cuerda del perfil seleccionado y el ángulo de pala. Según un método iterativo.

### 2.1. ConfigAxHP

Cuadro 1: Descripción de la configuración del programa.

Paso a paso:	para la iteración hasta que se oprima una tecla.
Marca:	pone una marca alrededor de la variable calculada, más recientemente.
Rend. Hidráulico:	fija el rendimiento hidráulico.
Rend. Volumétrico:	fija el rendimiento volumétrico.

### 2.2. Axiales

Se deben ingresar los siguientes datos:

1.  $N$ : Velocidad de giro (rpm).
2.  $H$ : Carga (m de columna del fluido).
3.  $Q$ : Caudal ( $\text{m}^3/\text{s}$ ).
4.  $L$ : Largo de la cuerda de inicio para empezar la iteración (m).
5.  $D_i$ : Diámetro del cubo (diámetro interior del rotor en m).
6.  $D_e$ : Diámetro exterior del rotor (m).
7.  $Z$ : Cantidad de palas.
8.  $\eta_V$ : Rendimiento volumétrico inicial (o el rendimiento si esta seteado como constante).

9.  $\eta_H$ : Rendimiento hidráulico inicial (o el rendimiento si esta seteado como constante).
10. Criterio para el diámetro representativo o el diámetro representativo ( $D$ ).
11. El perfil del alabe seleccionado o los siguientes datos:
  - $p$ : Razón de la cuerda en la que se encuentra el espesor máximo del álabe.
  - $\alpha$ : Ángulo de ataque (en grados).
  - $\text{tg}\lambda$ : Tangente de  $\lambda$  ( $C_D/C_L$ ).
  - $C_L$ : Coeficiente de sustentación.
12.  $\delta$ : Luz entre la carcasa y el rotor (si no esta seteado el rend. Volumétrico como conocido).

### 3. Ejemplo

A continuación se diseñará un ventilador de flujo axial con los siguientes datos:

Cuadro 2: Datos iniciales del programa.

$Q$	40 m <sup>3</sup> /s	$D_e$	1.77m
$H$	22m	$Z$	5
$N$	750rpm	$\delta$	0.013m
$D_i$	0.8m		

Con el perfil NACA4412 y tomando como criterio que  $\text{tg}(\lambda)$  sea mínima se obtienen los siguientes resultados:

$$\alpha = 5.51^\circ, \text{tg}(\lambda) = 0.0138, p = 0.12 \text{ y } C_L = 0.95$$

#### 3.1. Calculo del rotor

Supongo  $\eta_v = 0.97$

Supongo  $l = 0.15m$

$$e_{max} = pl = 0.12 \cdot 0.15m = 0.018m$$

$$C = 1 - \frac{Ze_{max}}{\pi D} = 1 - \frac{50.018m}{\pi 1.373m} = 0.979$$

$$V_a = \frac{Q}{\frac{\pi}{4} (D_e^2 - D_i^2) \eta_v C} = \frac{40m^3/s}{\frac{\pi}{4} ((1.77m)^2 - (0.8m)^2) 0.97 \cdot 0.979} = 21.513 \frac{m}{s}$$

supongo  $\eta_H = 0.92$

$$H_t = \frac{H}{\eta_H} = \frac{22m}{0.92} = 23.913m$$

$$u = \frac{\pi DN}{60} = \frac{\pi}{60} \frac{1}{rpm \cdot s} 1.373m \cdot 750rpm = 53.918 \frac{m}{s}$$

$$\Delta V_u = \frac{gH_t}{u} = g \cdot \frac{23.913m}{53.918 \frac{m}{s}} = 4.349 \frac{m}{s}$$

$$\operatorname{tg}(\beta_\infty) = \frac{V_a}{u - \frac{\Delta V_u}{2}} = \frac{21.513 \frac{m}{s}}{53.918 \frac{m}{s} - \frac{4.349 \frac{m}{s}}{2}} = 0.416 \quad \Rightarrow \quad \beta_\infty = 22.59^\circ$$

$$V_\infty = \sqrt{\left(u - \frac{\Delta V_u}{2}\right)^2 + V_a^2} = \sqrt{\left(53.918 \frac{m}{s} - \frac{4.349 \frac{m}{s}}{2}\right)^2 + \left(21.513 \frac{m}{s}\right)^2} = 56.037 \frac{m}{s}$$

$$\eta_H = 1 - \frac{V_\infty}{u \operatorname{sen}(\beta_\infty)} \frac{1}{\frac{1}{\operatorname{tg}(\beta_\infty)} + \frac{1}{\operatorname{tg}(\lambda)}} = 1 - \frac{56.037 \frac{m}{s}}{53.918 \frac{m}{s} \operatorname{sen}(22.59^\circ)} \frac{1}{\frac{1}{0.416} + \frac{1}{0.0138}} = 0.964$$

Segunda iteración para el cálculo del rendimiento hidráulico.

$$H_t = \frac{H}{\eta_H} = \frac{22m}{0.964} = 22.822m$$

$$\Delta V_u = \frac{gH_t}{u} = \frac{g \cdot 22.822m}{53.918 \frac{m}{s}} = 4.151 \frac{m}{s}$$

$$\operatorname{tg}(\beta_\infty) = \frac{V_a}{u - \frac{\Delta V_u}{2}} = \frac{21.513 \frac{m}{s}}{53.918 \frac{m}{s} - \frac{4.151 \frac{m}{s}}{2}} = 0.415 \quad \Rightarrow \quad \beta_\infty = 22.54^\circ$$

$$V_\infty = \sqrt{\left(u - \frac{\Delta V_u}{2}\right)^2 + V_a^2} = \sqrt{\left(53.918 \frac{m}{s} - \frac{4.151 \frac{m}{s}}{2}\right)^2 + \left(21.513 \frac{m}{s}\right)^2} = 56.129 \frac{m}{s}$$

$$\eta_H = 1 - \frac{V_\infty}{u \operatorname{sen}(\beta_\infty)} \frac{1}{\frac{1}{\operatorname{tg}(\beta_\infty)} + \frac{1}{\operatorname{tg}(\lambda)}} = 1 - \frac{56.129 \frac{m}{s}}{53.918 \frac{m}{s} \operatorname{sen}(22.54^\circ)} \frac{1}{\frac{1}{0.415} + \frac{1}{0.0138}} = 0.964$$

Con  $\eta_H = 0.964$  obtengo  $H_t = 22.822m$

$$\beta_p = \beta_\infty + \alpha = 22.54^\circ + 5.51^\circ = 28.05^\circ$$

$$t = \frac{\pi D}{Z} = \frac{\pi \cdot 1.373m}{5} = 0.863m$$

$$H_t = \frac{l}{t} \frac{u}{V_a} \frac{V_\infty^2}{2g} k C_L \operatorname{sen}(\beta_\infty) \left(1 + \frac{\operatorname{tg}(\lambda)}{\operatorname{tg}(\beta_p)}\right)$$

conociendo  $C_L(\alpha) = C_L(5.51^\circ) = 0.95$  se tiene que

$$22.822m = \frac{l}{t} \frac{53.918 \frac{m}{s}}{21.513 \frac{m}{s}} \frac{(56.129 \frac{m}{s})^2}{2g} k \cdot 0.95 \cdot \operatorname{sen}(22.54^\circ) \left(1 + \frac{0.0138}{0.533}\right)$$

o bien

$$22.822 = \frac{lk}{t} 151.482 \quad \Rightarrow \quad k = 0.151 \frac{t}{l}$$

intersectando esta recta en el ábaco de Weining se obtiene  $k = 1$  por lo tanto  $l = 0.130m$

Recalculo  $l$

$$l = 0.13m \Rightarrow e_{max} = 0.016m \Rightarrow C = 0.981 \Rightarrow V_a = 21.470 \frac{m}{s}$$

Supongo  $\eta_H = 0.964$

$$H_t = 22.822m \Rightarrow \Delta V_u = 4.151 \frac{m}{s} \Rightarrow \text{tg}(\beta_\infty) = 0.414 \Rightarrow \beta_\infty = 22.45^\circ$$

$$\Rightarrow V_\infty = 56.112 \frac{m}{s} \Rightarrow \eta_H = 0.964$$

$$\beta_p = \beta_\infty + \alpha = 22.45^\circ + 5.51^\circ = 27.96^\circ$$

Luego se tiene que

$$k = 0.151 \frac{t}{l}$$

intersectando esta recta en el ábaco de Weining se obtiene  $k = 1$  por lo tanto  $l = 0.130m$ .

Conociendo  $l = 0.130m$  recalculo  $\eta_v$  mediante la siguiente ecuación, considerando  $\mu = 0.6$ <sup>1</sup>

$$Q' = \mu V_\infty \sqrt{k C_L} \delta l Z = 0.6 \cdot 56.112 \frac{m}{s} \sqrt{0.95} \cdot 0.013m \cdot 0.13m \cdot 5 = 0.277 \frac{m^3}{s}$$

$$\eta_v = \frac{Q}{Q + Q'} = \frac{40 \frac{m^3}{s}}{40 \frac{m^3}{s} + 0.277 \frac{m^3}{s}} = 0.993$$

Segundo paso de la iteración del rendimiento volumétrico. Con  $\eta_v = 0.993$  tenemos

$$l = 0.13m \Rightarrow e_{max} = 0.016m \Rightarrow C = 0.981 \Rightarrow V_a = 20.972 \frac{m}{s}$$

Supongo  $\eta_H = 0.964$

$$H_t = 22.822m \Rightarrow \Delta V_u = 4.151 \frac{m}{s} \Rightarrow \text{tg}(\beta_\infty) = 0.405 \Rightarrow \beta_\infty = 22.05^\circ$$

$$\Rightarrow V_\infty = 55.924 \frac{m}{s} \Rightarrow \eta_H = 0.963$$

segundo paso de la iteración del rendimiento hidráulico

$$H_t = 22.845m \Rightarrow \Delta V_u = 4.155 \frac{m}{s} \Rightarrow \text{tg}(\beta_\infty) = 0.404 \Rightarrow \beta_\infty = 22.00^\circ$$

$$\Rightarrow V_\infty = 55.922 \frac{m}{s} \Rightarrow \eta_H = 0.963$$

$$\beta_p = \beta_\infty + \alpha = 22.00^\circ + 5.51^\circ = 27.51^\circ$$

Luego se tiene que

$$k = 0.151 \frac{t}{l}$$

---

<sup>1</sup>Los valores de la ecuación deben ser estimados en la punta del álabe, pero se aproximan a los de la sección significativa.

intersectando esta recta en el ábaco de Weining se obtiene  $k = 1$  por lo tanto  $l = 0.130m$ .

$$Q' = \mu V_{\infty} \sqrt{k C_L} \delta l Z = 0.6 \cdot 55.922 \frac{m}{s} \sqrt{0.95} \cdot 0.013m \cdot 0.13m \cdot 5 = 0.276 \frac{m^3}{s}$$

$$\eta_v = \frac{Q}{Q + Q'} = \frac{40 \frac{m^3}{s}}{40 \frac{m^3}{s} + 0.276 \frac{m^3}{s}} = 0.993$$

El resultado es el siguiente:

$$l = 0.130m \quad \beta_p = 27.51^\circ \quad \eta_v = 0.993 \quad \eta_H = 0.963$$