

Partimos de las ecuaciones para una deceleración isentrópica (que modela el proceso que sigue la corriente en una toma pitot):

$$M = \frac{V}{\sqrt{\gamma RT}}$$

$$p = \rho RT$$

$$\frac{T_t}{T} = 1 + \frac{\gamma - 1}{2} M^2$$

$$\frac{p_t}{p} = \left(\frac{T_t}{T}\right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}}$$

### TAS

De estas ecuaciones obtenemos la *TAS* (*true airspeed*) como:

$$TAS = M\sqrt{\gamma RT} = \sqrt{\frac{2\gamma}{\gamma-1} RT \left( \left( \frac{p + \Delta p}{p} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1 \right)} = \sqrt{\frac{2\gamma}{\gamma-1} \frac{P}{\rho} \left( \left( \frac{p + \Delta P}{p} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1 \right)}$$

Donde  $\Delta p = p_t - p$  es la presión de impacto.

El problema de esta expresión es que no podemos medir  $T$  (o  $\rho$ ) directamente. Una toma de temperatura mide la temperatura de la corriente una vez remansada, es decir, la temperatura total  $T_t$ . Por tanto, para calcular la *TAS* hacemos:

$$M = \sqrt{\frac{2}{\gamma-1} \left( \left( \frac{P + \Delta P}{P} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1 \right)}$$

$$T = \frac{T_t}{1 + \frac{\gamma-1}{2} M^2}$$

$$TAS = M\sqrt{\gamma RT}$$

Estos cálculos sólo son posibles si tenemos sensores de  $p$  (toma de estática),  $\Delta p$  (pitot) y  $T_t$  (toma de temperatura).

### EAS

La *EAS* (*equivalent airspeed*) se define como:

$$EAS = \sqrt{\frac{2\gamma}{\gamma-1} \frac{p}{\rho_0} \left( \left( \frac{p + \Delta p}{p} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1 \right)} = TAS \sqrt{\frac{\rho_0}{\rho}}$$

Para calcularla sólo necesitamos sensores de  $p$  y  $\Delta p$ .

Puede interpretarse como el resultado de despreciar los efectos de la altitud en la *TAS*, reteniendo los de compresibilidad.

## CAS

La CAS (*calibrated airspeed*) se define como:

$$CAS = \sqrt{\frac{2\gamma}{\gamma-1} \frac{p_0}{\rho_0} \left( \left( \frac{p_0 + \Delta p}{p_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1 \right)}$$

Para calcularla sólo necesitamos sensor de  $\Delta p$ .

Puede interpretarse como el resultado de despreciar los efectos de la altitud y de compresibilidad en la *TAS*.

No existe una relación analítica sencilla entre *CAS* y *EAS* como la que hay entre *TAS* y *EAS*.

Ahora bien, si  $\Delta p \ll p_0$  (lo cual puede entenderse como  $M \ll 1$ , es decir, régimen incompresible):

$$CAS = \sqrt{\frac{2\gamma}{\gamma-1} \frac{p_0}{\rho_0} \left( \left( 1 + \frac{\Delta p}{p_0} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1 \right)} \approx \sqrt{\frac{2\gamma}{\gamma-1} \frac{p_0}{\rho_0} \left( 1 + \frac{\gamma-1}{\gamma} \frac{\Delta p}{p_0} - 1 \right)} = \sqrt{2 \frac{\Delta p}{\rho_0}}$$

Que corresponde a la ecuación de Bernouilli (según la cual la presión de impacto es igual a la presión dinámica), pero usando  $\rho_0$  en vez de la  $\rho$  real:

$$\Delta p = \frac{1}{2} \rho_0 CAS^2$$

## IAS

La *IAS* (*indicated airspeed*) es el último eslabón en la cadena trófica de las velocidades aerodinámicas. Es similar a la *CAS*, pero usando una  $\Delta p$  sin calibración aerodinámica.