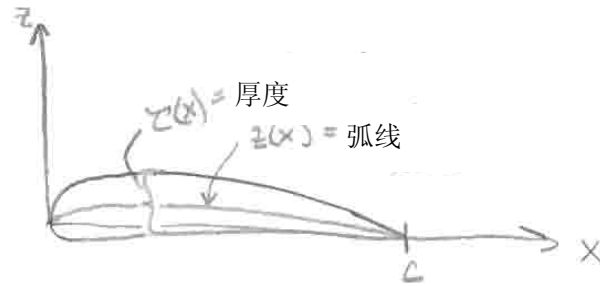
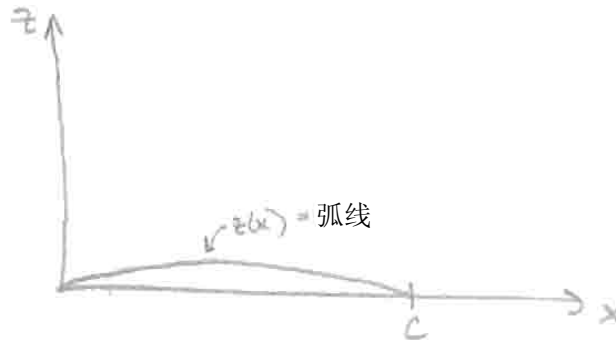


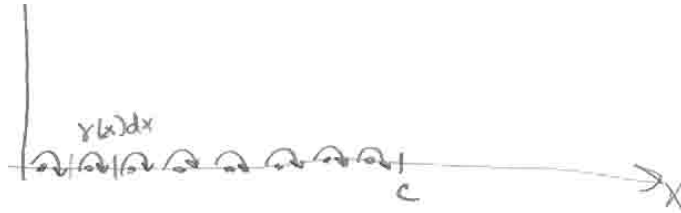
薄翼理论总结



* 由弧线代替机翼 (假定 τ/c 很小), 则有如下图:



* 由 $0 \rightarrow c$ 的弦线上分布强度为 $\gamma(x)dx$ 的涡, 则有



* 通过弧线上的流动相切条件, 确定 $\gamma(x)$, 即有

$$V_{\infty} \left(\alpha - \frac{dz}{dx} \right) - \int_0^c \frac{\gamma(\xi)}{2\pi(x-\xi)} d\xi = 0$$

* 根据伯努利小扰动假设, 压力系数可简化为

$$C_p = \frac{p - p_{\infty}}{\frac{1}{2} \rho V_{\infty}^2}$$

$$p + \frac{1}{2} \rho [(V_{\infty} + \tilde{u})^2 + \tilde{v}^2] = p_{\infty} + \frac{1}{2} \rho V_{\infty}^2$$

$$\Rightarrow \frac{p - p_{\infty}}{\frac{1}{2} \rho V_{\infty}^2} = 1 - \frac{(V_{\infty} + \tilde{u})^2 + \tilde{v}^2}{V_{\infty}^2}$$

$$= 1 - \frac{V_{\infty}^2 + 2V_{\infty}\tilde{u} + \tilde{u}^2 + \tilde{v}^2}{V_{\infty}^2}$$

$$= -2\frac{\tilde{u}}{V_{\infty}} - \frac{\tilde{u}^2 + \tilde{v}^2}{V_{\infty}^2}$$

(高阶量)

$$\Rightarrow C_p = -2\frac{\tilde{u}}{V_{\infty}}$$

* 也可表示为:

$$r(x) = \tilde{u}_{upper}(x) - \tilde{u}_{lower}(x)$$

$$\Rightarrow \Delta C_p = C_{p_{lower}} - C_{p_{upper}} = \frac{2}{V_{\infty}}(\tilde{u}_{upper} - \tilde{u}_{lower})$$

$$\Rightarrow \Delta C_p(x) = 2\frac{r(x)}{V_{\infty}}$$

对称翼型的解

对于对称翼型 (即 $dz/dx = 0$), 涡强度为

$$r(\theta) = 2\alpha V_{\infty} \frac{1 + \cos \theta}{\sin \theta}$$

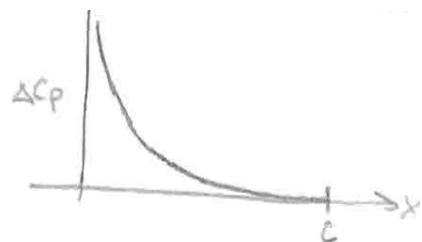
考虑到 $x = \frac{c}{2}(1 - \cos \theta) \Rightarrow \cos \theta = 1 - 2\frac{x}{c}$, 则 $\sin \theta = \sqrt{1 - \cos^2 \theta} = \sqrt{1 - \left(1 - 2\frac{x}{c}\right)^2}$, 即

$\sin \theta = 2\sqrt{\frac{x}{c}\left(1 - \frac{x}{c}\right)}$, 由此

$$\Rightarrow r(x) = 2\alpha V_{\infty} \frac{1 - \frac{x}{c}}{\sqrt{\frac{x}{c}\left(1 - \frac{x}{c}\right)}}$$

$$r(x) = 2\alpha V_{\infty} \sqrt{\frac{1 - x/c}{x/c}}$$

由此 $\Delta C_p = 4\alpha \sqrt{\frac{1 - x/c}{x/c}}$ 。



注：

* 对于翼型后缘有 $\Delta C_p = 0$ ，为满足库塔条件，则 $p_{upper} = p_{lower}$ 。

* 对于翼型前缘有 $\Delta C_p \rightarrow \infty$ 。

“吸力峰”要求流动在无限薄前缘处转向。对于真实的翼型（并非无限薄），即使 C_p 为有限值（尽管是很大的值），也会存在吸力峰。通常情况下应尽量避免吸力峰的产生，因为

（1）前缘易分离；

（2）前缘处（极）低压会沿着翼型增加至后缘处，由此导致逆压力梯度，产生分离。

弧面翼型的解

对于弧面翼型，可以采用与表征涡强度分布类似的方法——傅里叶级数来进行描述，即有

$$r(\theta) = 2V_\infty \left[A_0 \frac{1 + \cos \theta}{\sin \theta} + \sum_{n=1}^{\infty} A_n \sin n\theta \right]$$

（平板） （弧线部分）

将上式代入弧线的流动相切条件，经过变换得

$$A_0 = \alpha - \frac{1}{\pi} \int_0^\pi \frac{dz}{dx} d\theta_0$$
$$A_n = \frac{2}{\pi} \int_0^\pi \frac{dz}{dx} \cos n\theta_0 d\theta_0$$

A_n 确定后， c_l 、 c_{mac} 等可由下式确定，即

$$c_l = 2\pi(\alpha - \alpha_{L0})$$

$$c_{m\frac{\pi}{4}} = c_{mac} = \frac{\pi}{4}(A_2 - A_1)$$

$$\alpha_{L0} = -\frac{1}{\pi} \int_0^\pi \frac{dz}{dx} (\cos \theta_0 - 1) d\theta_0 = \alpha - A_0 - \frac{1}{2} A_1$$

注：根据薄翼理论，气动中心通常位于 1/4 弦线处，与翼型的形状和攻角无关。