

14.土的抗剪强度

土的抗剪强度是指土体对于外荷载所产生的剪应力的极限抵抗能力。当土中某点由外力所产生的剪应力达到土的抗剪强度时,土体就会发生一部分相对于另一部分的移动,该点便发生了剪切破坏。

1) 库仑定律

土的抗剪强度一般由库仑定律表示如下:

$$\text{砂土:} \quad \tau_f = \sigma \cdot \tan \varphi \quad (2.34)$$

$$\text{黏性土:} \quad \tau_f = c + \sigma \cdot \tan \varphi \quad (2.35)$$

式中 τ_f — 土的抗剪强度 (kPa) ;

σ — 作用在剪切面上的法向应力 (kPa) ;

c — 土的黏聚力 (kPa)

φ — 土的内摩擦角 ($^{\circ}$)

以 σ 为横坐标轴, τ_f 为纵坐标轴, 抗剪强度线如图 所示。直线在纵坐标轴上的截距为黏聚力 c , 与横坐标的夹角为 φ 。 c 、 φ 称为土的抗剪强度指标。

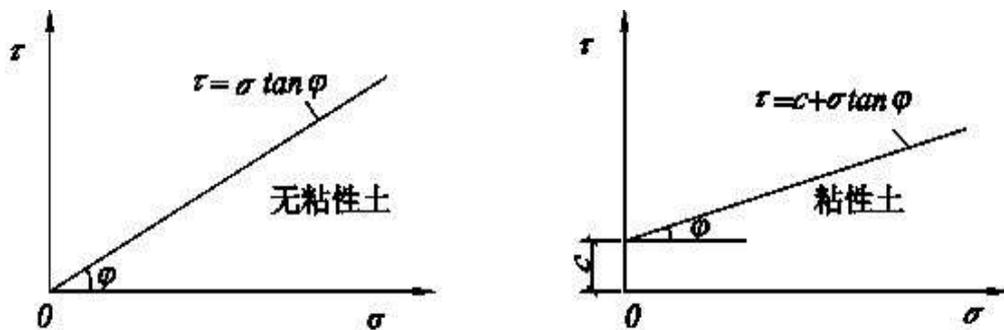


图2.15 土的抗剪强度

【讨论】: 土的抗剪强度不是一个定值, 而是剪切面上的法向总应力 σ 的线性函数; 对于无粘性土, 其抗剪强度仅仅由粒间的摩擦力 ($\sigma \cdot \tan \varphi$) 构成;

对于粘性土, 其抗剪强度由摩擦力 ($\sigma \cdot \tan \varphi$) 和粘聚力 (c) 两部分构成。

2) 土的极限平衡条件

① 土中一点的应力状态

在自重与外荷作用下土体(如地基)中任意一点的应力状态, 对于平面应力问题, 只要知道应力分量即 σ_x 、 σ_z 和 τ_{xz} , 即可确定一点的应力状态。对于土中任意一点, 所受的应力又随所取平面的方向不同而发生变化。但可以证明, 在所有的平面中必有一组平面的剪应力为零, 该平面称为主应力面。其作用于主应力面

的法向应力称为主应力。那么，对于平面应力问题，土中一点的应力可用主应力 σ_1 和 σ_3 表示。 σ_1 称为最大主应力， σ_3 称为最小主应力。由材料力学可知当土中任一点的应力 σ_x 、 σ_z 、 τ_{xz} 为已知时，主应力可以由下面的应力转换关系得出：

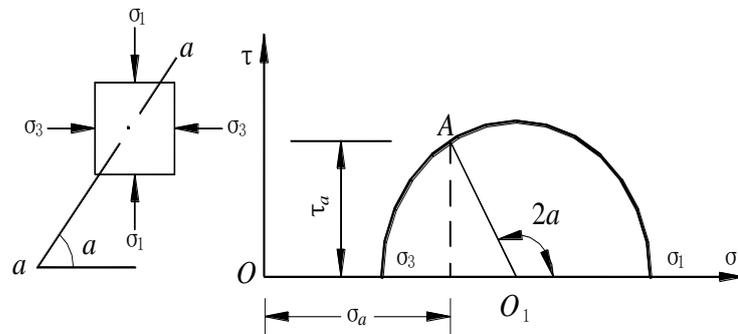


图 2.16 莫尔圆表示一点的应力状态

$$\begin{aligned} \sigma_1 &= \frac{\sigma_z + \sigma_x}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_z - \sigma_x}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} \\ \sigma_3 &= \frac{\sigma_z + \sigma_x}{2} - \sqrt{\left(\frac{\sigma_z - \sigma_x}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} \end{aligned} \quad (2.36)$$

主应力平面与任意平面间的夹角由下式得出：

$$\alpha = \frac{1}{2} \text{tg}^{-1} \left(\frac{\tau_{xy}}{\sigma_z - \sigma_x} \right) \quad (2.37)$$

α 角的转动方向与摩尔应力圆图上的一致。

②土的极限平衡条件

把莫尔应力圆与库仑抗剪强度包线绘于同一坐标系中（图 2.17），按其相对位置判别某点所处的应力状态。

a. 应力圆 I 与强度包线相离，即 $\tau < \tau_f$ ，该点处于弹性平衡状态；

b. 应力圆 II 与强度包线在 A 点相切，即 $\tau = \tau_f$ ，该点处于极限平衡状态；应力圆 II 称为极限应力圆。此时，该点处于濒临破坏的极限状态。

c. 应力圆 III 与强度包线相割，即 $\tau > \tau_f$ ，该点处于破坏状态。实际不能绘出。

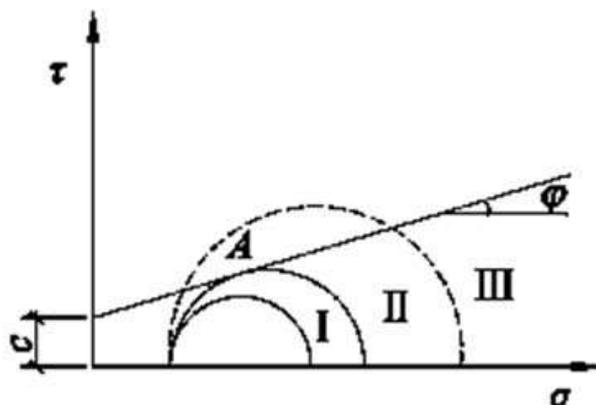


图 2.17 不同应力状态下的莫尔圆

莫尔-库仑破坏准则:

把莫尔应力圆与库仑强度包线相切的应力状态作为土的破坏准则, 即莫尔-库仑破坏准则。

根据土体莫尔-库仑破坏准则, 建立某点大、小主应力与抗剪强度指标间的关系。

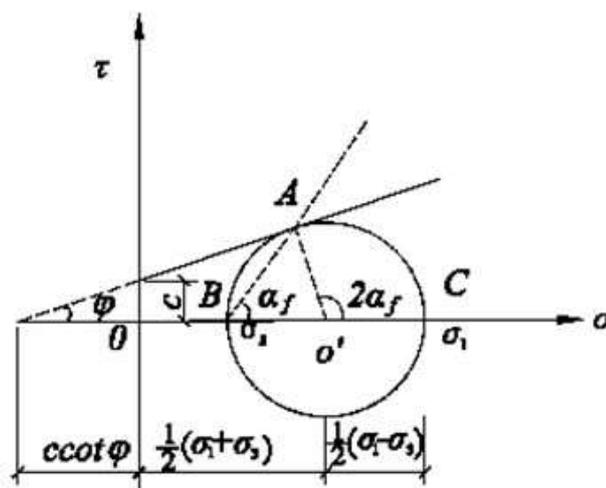


图 2.18 极限平衡时的莫尔圆

$$\sigma_1 = \sigma_3 \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\varphi}{2} \right) + 2c \tan \left(45^\circ + \frac{\varphi}{2} \right) \quad (2.38)$$

$$\sigma_3 = \sigma_1 \tan^2 \left(45^\circ - \frac{\varphi}{2} \right) - 2c \tan \left(45^\circ - \frac{\varphi}{2} \right) \quad (2.39)$$

公式(2.38)至(2.39)可以用来判断土体中一点的应力状态。

讨论: 上两公式是等价的。

上两公式即为土的极限平衡条件式。对于无粘性土, $c=0$, 有

$$\sigma_1 = \sigma_3 \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\varphi}{2} \right) \quad (2.40)$$

$$\sigma_3 = \sigma_1 \tan^2 \left(45^\circ - \frac{\varphi}{2} \right) \quad (2.41)$$

依图可分析出：土处于极限平衡状态时，破坏面与大主应力作用面的夹角为 α_f 为：

$$\alpha_f = \frac{1}{2}(90^\circ + \varphi) = 45^\circ + \frac{\varphi}{2} \quad (2.42)$$

讨论：剪破面并不产生于最大剪应力面，而与最大主应力作用面成 $45^\circ + \frac{\varphi}{2}$ 的夹角。