

由式(3-2-15)或式(3-2-16),可以得到外方位的答解。

3.2.3 角锥体法

很明显,方程(3-2-5)中的线元素与角元素之间存在着相关性,影响答解的精度,特别是在航天遥感的情况下,更为突出。而角锥体法是一种独立求解线元素的有效方法,它是根据摄影像方与物方空间所对应的光线束之夹角相等的原理,独立求解线元素,然后求解角元素。该方法有利于克服线元素与角元素之间的相关性。

如图 3-2-2 所示,像方光线束向量 $\vec{S\bar{p}_1}$ 与 $\vec{S\bar{p}_2}$ 之间的夹角和相应的物方向量 $\vec{SP_1}$ 与 $\vec{SP_2}$ 之间的夹角相等,于是有

$$\frac{\vec{S\bar{p}_1} \cdot \vec{S\bar{p}_2}}{|\vec{S\bar{p}_1}| |\vec{S\bar{p}_2}|} = \frac{\vec{SP_1} \cdot \vec{SP_2}}{|\vec{SP_1}| |\vec{SP_2}|} = \cos \theta_{12} = C_1$$

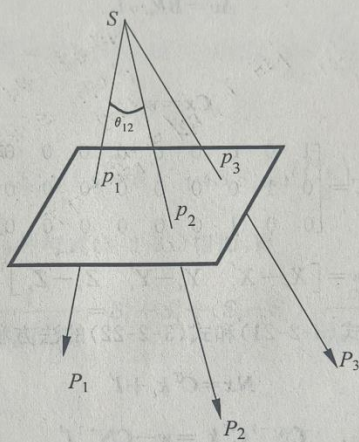


图 3-2-2

显然,这是一个已知值,它可以由控制点的像点坐标求得,对于任意一对点 i 和 $i+1$,有

$$C_i = \frac{(x_i - x_0)(x_{i+1} - x_0) + (y_i - y_0)(y_{i+1} - y_0) + f^2}{\sqrt{(x_i - x_0)^2 + (y_i - y_0)^2 + f^2} \sqrt{(x_{i+1} - x_0)^2 + (y_{i+1} - y_0)^2 + f^2}} \quad (3-2-17)$$

由此可得观测方程:

$$C_i = \frac{(X_i - X_s)(X_{i+1} - X_s) + (Y_i - Y_s)(Y_{i+1} - Y_s) + (Z_i - Z_s)(Z_{i+1} - Z_s)}{S_1 S_2} \quad (3-2-18)$$

$$\left. \begin{aligned} S_i &= \sqrt{(X_i - X_s)^2 + (Y_i - Y_s)^2 + (Z_i - Z_s)^2} \\ S_{i+1} &= \sqrt{(X_{i+1} - X_s)^2 + (Y_{i+1} - Y_s)^2 + (Z_{i+1} - Z_s)^2} \end{aligned} \right\} \quad (3-2-19)$$

将式(3-2-18)线性化,得误差方程:

$$v_i = \left(\frac{2X_i - X_i - X_{i+1}}{S_i S_{i+1}} + \left(\frac{X_i - X_s}{S_i^2} + \frac{X_{i+1} - X_s}{S_{i+1}^2} \right) C_i \right) \Delta X_s + \left(\frac{2Y_i - Y_i - Y_{i+1}}{S_i S_{i+1}} + \left(\frac{Y_i - Y_s}{S_i^2} + \frac{Y_{i+1} - Y_s}{S_{i+1}^2} \right) C_i \right) \Delta Y_s + \left(\frac{2Z_i - Z_i - Z_{i+1}}{S_i S_{i+1}} + \left(\frac{Z_i - Z_s}{S_i^2} + \frac{Z_{i+1} - Z_s}{S_{i+1}^2} \right) C_i \right) \Delta Z_s - (C_i - C_0) \quad (3-2-20)$$

若有 n 个控制点,则可构成 $n(n-1)/2$ 个方程,但只有 $(2n-3)$ 个独立方程,按最小二乘求解,即可得传感器位置 (X_s, Y_s, Z_s) 。

在求得外方位线元素后,进一步求解角元素可以有两种选择,其一是,将 X_s, Y_s, Z_s 当作已知值,按式(3-2-4)一式(3-2-16)的方式进行求解;另一种是以 X_s, Y_s, Z_s 作为约束条件,进行求解,误差方程式如同式(3-2-5)一样:

$$Av = Bx - l \quad (3-2-21)$$

约束条件为

$$Cx = w \quad (3-2-22)$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad (3-2-23)$$

$$w = [X_s - X'_s \quad Y_s - Y'_s \quad Z_s - Z'_s]^T \quad (3-2-24)$$

式中, X'_s, Y'_s 和 Z'_s 为计算值,式(3-2-21)和式(3-2-22)的法方程形式为

$$Nx = C^T k_c + l' \quad (3-2-25)$$

$$CN^{-1}C^T k_c = w - CN^{-1}l' \quad (3-2-26)$$

$$N = B^T (Ap^{-1}A)^{-1} B \quad (3-2-27)$$

$$l' = B^T (Ap^{-1}A)^{-1} l \quad (3-2-28)$$

在实际运算中,可按式(3-2-26)首先求解 k_c ,再按式(3-2-25)解算外方位元素的改正数即可。

3.2.4 外方位元素的直接解法

上述各节中,均是利用地面若干已知控制点及相应的像点坐标,通过最小二乘法求解传感器的外方位元素,由于原始的共线方程是非线性的,解算是一迭代过程,因此,需要知道外方位元素的初始值,但是,在许多情况下,像方对于物方坐标系的关系是未知的,无法给定外方位元素的初值,而采用地面控制点直接求解外方位元素是一个有效的途径。

直接求解的基本思想是,首先求出传感器中心到地面点的距离,然后求得传感器中心的位置和影像的方位。

(1) 距离方程的解算

由图 3-2-2 中的三个控制点 P_1, P_2, P_3 , 根据三角形余弦公式,可得方程组:

$$\left. \begin{aligned} S_1^2 + S_2^2 - 2S_1 S_2 \cos \theta_{12} - S_{12}^2 &= 0 \\ S_2^2 + S_3^2 - 2S_2 S_3 \cos \theta_{23} - S_{23}^2 &= 0 \\ S_3^2 + S_1^2 - 2S_3 S_1 \cos \theta_{31} - S_{31}^2 &= 0 \end{aligned} \right\}$$

(3-2-29)

式中,控制点之间的距离 S_{ij} 可按式求得:

$$S_{ij}^2 = (X_i - X_j)^2 + (Y_i - Y_j)^2 + (Z_i - Z_j)^2 \quad (3-2-30)$$

光线的夹角 θ_{ij} 可按式(3-2-17)求得,因此, S_{ij} 和 θ_{ij} 都是已知值,现在的问题是求解方程(3-2-29),得到距离 S_1, S_2, S_3 。由于

$$\cos \theta_{ij} = 1 - 2 \sin^2 \left(\frac{\theta_{ij}}{2} \right)$$

则式(3-2-30)可写为

$$S_{ij}^2 = S_i^2 + S_j^2 - 2S_i S_j + 4S_i S_j \sin^2 \left(\frac{\theta_{ij}}{2} \right) \quad (3-2-31)$$

即

$$S_{ij}^2 = (S_i - S_j)^2 + 4S_i S_j \sin^2 \left(\frac{\theta_{ij}}{2} \right) \quad (3-2-32)$$

上式乘以 $\cos \theta_{ij} / 2 \sin^2 (\theta_{ij} / 2)$, 并与式(3-2-31)相加,得

$$S_{ij}^2 \frac{1}{2 \sin^2 \left(\frac{\theta_{ij}}{2} \right)} = S_i^2 + S_j^2 + (S_i - S_j)^2 \frac{\cos \theta_{ij}}{2 \sin^2 \left(\frac{\theta_{ij}}{2} \right)} \quad (3-2-33)$$

令

$$2F_{ij} = \frac{1}{2 \sin^2 \left(\frac{\theta_{ij}}{2} \right)}$$

$$2G_{ij} = \frac{\cos \theta_{ij}}{2 \sin^2 \left(\frac{\theta_{ij}}{2} \right)} = 2F_{ij} \cos \theta_{ij}$$

于是,方程(3-2-29)可以被写成

$$\left. \begin{aligned} S_1^2 + S_2^2 &= 2F_{12} S_{12}^2 - 2G_{12} (S_1 - S_2)^2 \\ S_2^2 + S_3^2 &= 2F_{23} S_{23}^2 - 2G_{23} (S_2 - S_3)^2 \\ S_3^2 + S_1^2 &= 2F_{31} S_{31}^2 - 2G_{31} (S_3 - S_1)^2 \end{aligned} \right\} \quad (3-2-34)$$

用矩阵表达为

$$\begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_1^2 \\ S_2^2 \\ S_3^2 \end{bmatrix} = 2 \begin{bmatrix} F_{12} S_{12}^2 - G_{12} (S_1 - S_2)^2 \\ F_{23} S_{23}^2 - G_{23} (S_2 - S_3)^2 \\ F_{31} S_{31}^2 - G_{31} (S_3 - S_1)^2 \end{bmatrix}$$

由于

$$\begin{bmatrix} 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}^{-1} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 1 & 1 & -1 \\ -1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

则有

$$\begin{bmatrix} S_1^2 \\ S_2^2 \\ S_3^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 1 & 1 & -1 \\ -1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} F_{12} S_{12}^2 - G_{12} (S_1 - S_2)^2 \\ F_{23} S_{23}^2 - G_{23} (S_2 - S_3)^2 \\ F_{31} S_{31}^2 - G_{31} (S_3 - S_1)^2 \end{bmatrix} \quad (3-2-35)$$

令

$$\mathbf{x}^{(k)} = [S_1^{2(k)} \quad S_2^{2(k)} \quad S_3^{2(k)}]^T \quad (3-2-36)$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 1 & 1 & -1 \\ -1 & 1 & 1 \end{bmatrix} \quad (3-2-37)$$

$$\mathbf{a}^{(k)} = [F_{12} (S_{12}^{(k)})^2 \quad F_{23} (S_{23}^{(k)})^2 \quad F_{31} (S_{31}^{(k)})^2]^T \quad (3-2-38)$$

$$\mathbf{b}^{(k)} = [-G_{12} (S_1^{(k)} - S_2^{(k)})^2 - G_{23} (S_2^{(k)} - S_3^{(k)})^2 - G_{31} (S_3^{(k)} - S_1^{(k)})^2]^T \quad (3-2-39)$$

则得式(3-2-35)的迭代表达式为

$$\mathbf{x}^{(k+1)} = \mathbf{A} \mathbf{a}^{(k)} + \mathbf{A} \mathbf{b}^{(k)} \quad (3-2-40)$$

式中, k 为迭代次数, $k=0, 1, 2, \dots, n$, 迭代初值按下式确定:

$$\mathbf{a}^{(0)} = [F_{12} (S_{12}^{(0)})^2 \quad F_{23} (S_{23}^{(0)})^2 \quad F_{31} (S_{31}^{(0)})^2]^T \quad (3-2-41)$$

$$\mathbf{b}^{(0)} = \begin{bmatrix} -G_{12} (S_1^{(0)} - S_2^{(0)})^2 \\ -G_{23} (S_2^{(0)} - S_3^{(0)})^2 \\ -G_{31} (S_3^{(0)} - S_1^{(0)})^2 \end{bmatrix} \quad (3-2-42)$$

(2) 外方位元素解算

由图 3-2-3 可知, 地面点 P_i 的观测方向 α 和 β 可根据其像空间坐标 $(x_i, y_i, -f, x_0, y_0)$ 求得:

$$\left. \begin{aligned} \tan \alpha_i &= \frac{x_i - x_0}{f} \\ \tan \beta_i &= \frac{y_i - y_0}{\sqrt{f^2 + (x_i - x_0)^2}} \end{aligned} \right\} \quad (3-2-43)$$

同时可得

$$S_i \begin{bmatrix} \cos \beta_i \sin \alpha_i \\ \sin \beta_i \\ \cos \beta_i \cos \alpha_i \end{bmatrix} = \mathbf{R} \begin{bmatrix} X_i - X_s \\ Y_i - Y_s \\ Z_i - Z_s \end{bmatrix} \quad (3-2-44)$$

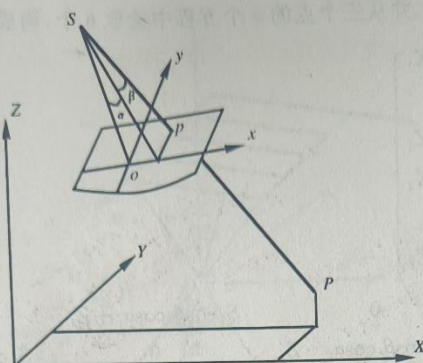


图 3-2-3

由于 R 是一个正交旋转矩阵, 可以由反对称矩阵组成:

$$R = (E - Q)^{-1} (E + Q) \quad (3-2-45)$$

$$Q = \begin{bmatrix} 0 & -c & b \\ c & 0 & -a \\ -b & a & 0 \end{bmatrix} \quad (3-2-46)$$

则式(3-2-44)可以写成

$$(E - Q) S_i \begin{bmatrix} \cos\beta_i \sin\alpha_i \\ \sin\beta_i \\ \cos\beta_i \cos\alpha_i \end{bmatrix} = (E + Q) \begin{bmatrix} X_i - X_s \\ Y_i - Y_s \\ Z_i - Z_s \end{bmatrix} \quad (3-2-47)$$

即

$$S_i \begin{bmatrix} \cos\beta_i \sin\alpha_i \\ \sin\beta_i \\ \cos\beta_i \cos\alpha_i \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} X_i \\ Y_i \\ Z_i \end{bmatrix} = Q \begin{bmatrix} S_i \cos\beta_i \sin\alpha_i + X_i \\ S_i \sin\beta_i + Y_i \\ S_i \cos\beta_i \cos\alpha_i + Z_i \end{bmatrix} - (E + Q) \begin{bmatrix} X_s \\ Y_s \\ Z_s \end{bmatrix} \quad (3-2-48)$$

将 Q 代入上式, 并整理得

$$S_i \begin{bmatrix} \cos\beta_i \sin\alpha_i \\ \sin\beta_i \\ \cos\beta_i \cos\alpha_i \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} X_i \\ Y_i \\ Z_i \end{bmatrix} = - \begin{bmatrix} 1 & -c & b \\ c & 1 & -a \\ -b & a & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_i \\ Y_i \\ Z_i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & S_i \cos\beta_i \cos\alpha_i + Z_i & -S_i \sin\beta_i - Y_i \\ -S_i \cos\beta_i \cos\alpha_i - Z_i & 0 & S_i \cos\beta_i \sin\alpha_i + X_i \\ S_i \sin\beta_i + Y_i & -S_i \cos\beta_i \sin\alpha_i - X_i & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} \quad (3-2-49)$$

现引入

$$\begin{bmatrix} U \\ V \\ W \end{bmatrix} = - \begin{bmatrix} 1 & -c & b \\ c & 1 & -a \\ -b & a & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X_i \\ Y_i \\ Z_i \end{bmatrix} \quad (3-2-50)$$

将上式代入式(3-2-49),并从三个点的9个方程中选取6个,构成下列方程组:

$$S_i \begin{bmatrix} S_1 \cos \beta_1 \sin \alpha_1 - X_1 \\ S_1 \sin \beta_1 - Y_1 \\ S_1 \cos \beta_1 \cos \alpha_1 - Z_1 \\ S_2 \cos \beta_2 \sin \alpha_2 - X_2 \\ S_2 \sin \beta_2 - Y_2 \\ S_2 \cos \beta_2 \cos \alpha_2 - Z_2 \\ S_3 \cos \beta_3 \sin \alpha_3 - X_3 \\ S_3 \sin \beta_3 - Y_3 \\ S_3 \cos \beta_3 \cos \alpha_3 - Z_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & S_1 \cos \beta_1 \cos \alpha_1 + Z_1 & -S_1 \sin \beta_1 - Y_1 \\ 0 & 1 & 0 & -S_1 \cos \beta_1 \cos \alpha_1 - Z_1 & 0 & S_1 \cos \beta_1 \sin \alpha_1 + X_1 \\ 0 & 0 & 1 & S_1 \sin \beta_1 + Y_1 & -S_1 \cos \beta_1 \sin \alpha_1 - X_1 & 0 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & S_2 \cos \beta_2 \cos \alpha_2 + Z_2 & -S_2 \sin \beta_2 - Y_2 \\ 0 & 1 & 0 & -S_2 \cos \beta_2 \cos \alpha_2 - Z_2 & 0 & S_2 \cos \beta_2 \sin \alpha_2 + X_2 \\ 0 & 0 & 1 & S_2 \sin \beta_2 + Y_2 & -S_2 \cos \beta_2 \sin \alpha_2 - X_2 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U \\ V \\ W \\ a \\ b \\ c \end{bmatrix} \quad (3-2-51)$$

解方程组(3-2-51),可得外方位的3个角元素 a, b 和 c 以及辅助参数 U, V 和 W ,并由 U, V 和 W 求得传感器的摄站坐标,因为

$$\begin{bmatrix} 1 & -c & b \\ c & 1 & -a \\ -b & a & 1 \end{bmatrix}^{-1} = \frac{1}{1+a^2+b^2+c^2} \begin{bmatrix} 1+a^2 & ab+c & ac-b \\ ab-c & 1+b^2 & bc+a \\ ac+b & bc-a & 1+c^2 \end{bmatrix}$$

所以

$$\begin{bmatrix} X_s \\ Y_s \\ Z_s \end{bmatrix} = \frac{-1}{1+a^2+b^2+c^2} \begin{bmatrix} 1+a^2 & ab+c & ac-b \\ ab-c & 1+b^2 & bc+a \\ ac+b & bc-a & 1+c^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U \\ V \\ W \end{bmatrix} \quad (3-2-52)$$