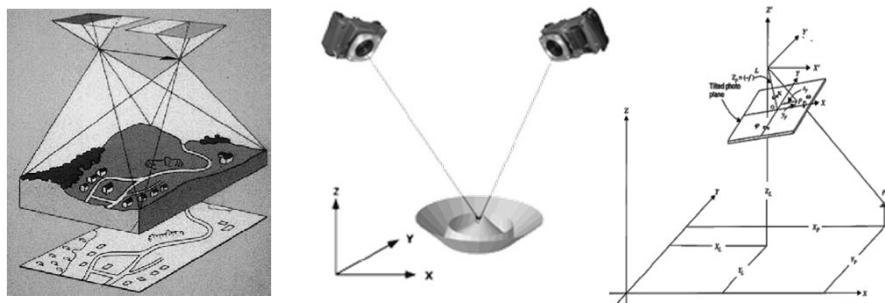


## فهرست مطالب

- مقدمه
- ارتباط مختصات عکسی و مختصات زمینی
  - اثبات معادلات شرط همخطی
- استخراج مختصات زمینی با استفاده از زوج عکس
  - استراتژی اول:
    - تربيع فضایی
    - تقاطع فضایی
    - تربيع و تقاطع همزمان
    - تربيع و تقاطع فضایی با استفاده از معادلات Generic
  - استراتژی دوم:
    - توجیه نسبی
    - توجیه نسبی با استفاده از معادلات شرط همخطی
    - توجیه نسبی با استفاده از معادلات شرط هم صفحه ای
    - توجیه مطلق
    - توجیه مطلق با استفاده از معادلات کانفورمال سه بعدی Generic
    - توجیه مطلق با استفاده از معادلات Generic
- جمع بندی

## مقدمه

- استخراج مختصات زمینی یا شیئی هدف اصلی فتوگرامتری



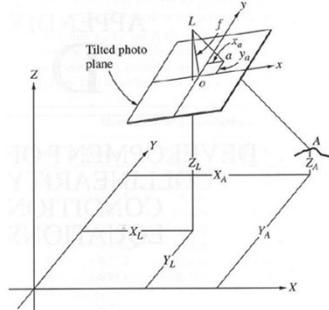
3

## ارتباط مختصات عکسی و مختصات زمینی

- هر معادله‌ای که یک سیستم دوبعدی را به یک سیستم<sup>3</sup> بعدی ارتباط دهد میتواند استفاده شود.

- معادلات شرط هم خطی یکی از توانمندترین معادلات در ایجاد این ارتباط هستند.

- این معادلات بر مبنای شرط قرارگرفتن نقطه a، نقطه A و مرکز عدسی بر روی یک خط تعریف میشوند.

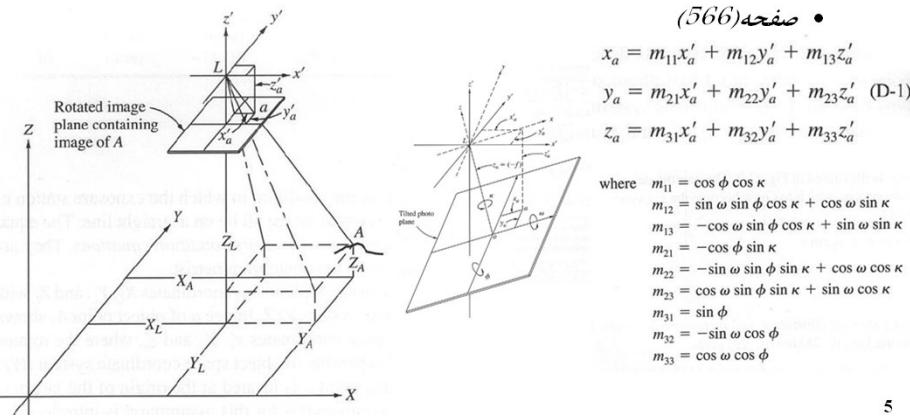


4

## ارتباط مختصات عکسی و مختصات زمینی

### ۰ اثبات معادلات شرط همخطی

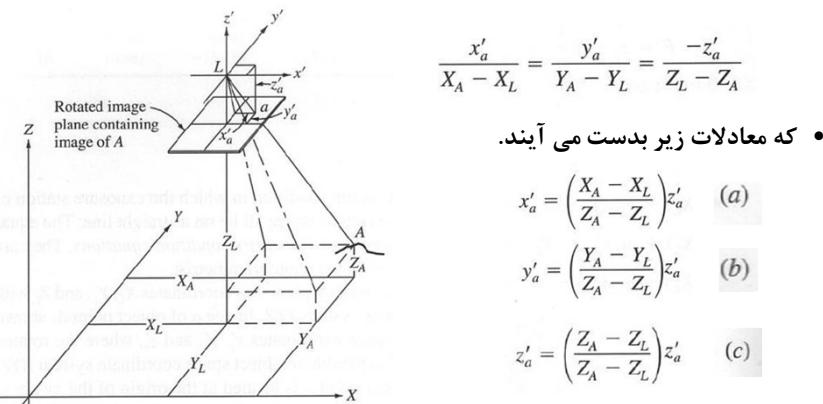
- اگر عکس طوری دوران داده شود که سیستم مختصات مرکز تصویر (Center) موازی با سیستم مختصات زمینی شود:



## ارتباط مختصات عکسی و مختصات زمینی

### ۰ اثبات معادلات شرط همخطی

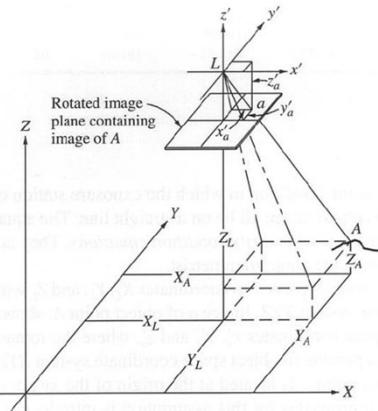
- حال میتوان رابطه زیر را بر اساس قساشه مثلثاتی نوشت.



## ارتباط مختصات عکسی و مختصات زمینی

### ۰ اثبات معادلات شرط همخطی

- با جایگزینی معادلات  $a$ ,  $b$  و  $c$  در معادله D-1



$$x_a = m_{11} \left( \frac{X_A - X_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{12} \left( \frac{Y_A - Y_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{13} \left( \frac{Z_A - Z_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a \quad (\text{D-2})$$

$$y_a = m_{21} \left( \frac{X_A - X_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{22} \left( \frac{Y_A - Y_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{23} \left( \frac{Z_A - Z_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a \quad (\text{D-3})$$

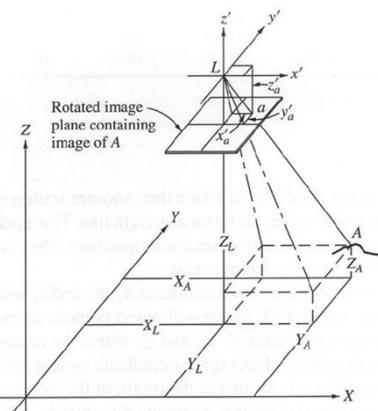
$$z_a = m_{31} \left( \frac{X_A - X_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{32} \left( \frac{Y_A - Y_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{33} \left( \frac{Z_A - Z_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a \quad (\text{D-4})$$

7

## ارتباط مختصات عکسی و مختصات زمینی

### ۰ اثبات معادلات شرط همخطی

- با فاکتور گرفتن  $z'_a / (Z_A - Z_L)$  و تقسیم معادلات اول و دوم بر معادله سوم و نیز جایگزینی  $f$ - به جای  $Z_a$  معادلات شرط همخطی بدست می آیند.



$$x_a = m_{11} \left( \frac{X_A - X_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{12} \left( \frac{Y_A - Y_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{13} \left( \frac{Z_A - Z_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a \quad (\text{D-2})$$

$$y_a = m_{21} \left( \frac{X_A - X_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{22} \left( \frac{Y_A - Y_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{23} \left( \frac{Z_A - Z_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a \quad (\text{D-3})$$

$$z_a = m_{31} \left( \frac{X_A - X_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{32} \left( \frac{Y_A - Y_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a + m_{33} \left( \frac{Z_A - Z_L}{Z_A - Z_L} \right) z'_a \quad (\text{D-4})$$

$$x_a = x_o - f \left[ \frac{m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \right]$$

$$y_a = y_o - f \left[ \frac{m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \right]$$

$x_o$  و  $y_o$  شیفت مرکز عکس هندسی به مرکز عکس فیزیکی می باشند.

8

## ارتباط مختصات عکسی و مختصات زمینی

### ○ پارامترهای معادلات شرط هم خطی

- مختصات عکسی
- مختصات زمینی نقطه
- مختصات زمینی مرکز تصویر
- دورانهای سیستم پروجکشن سنتر حول سیستم زمینی
- فاصله کانونی

$$x_a = x_o - f \left[ \frac{m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \right]$$

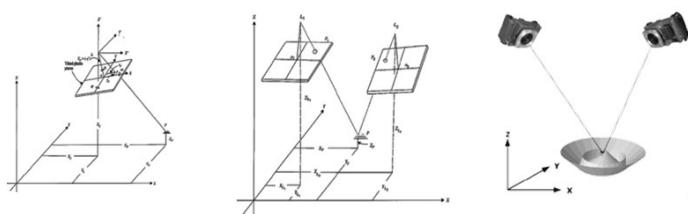
$$y_a = y_o - f \left[ \frac{m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \right]$$

9

## استخراج مختصات زمینی از عکسهای هوایی

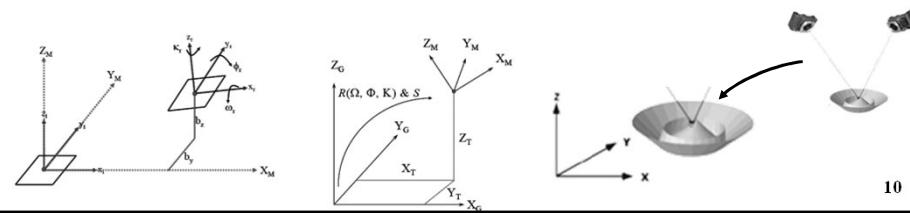
### ○ استراتژی اول

- تربيع فضایی + تقاطع فضایی



### ○ استراتژی دوم

- توجیه نسبی + توجیه مطلق



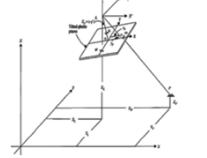
10

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ استراتژی اول

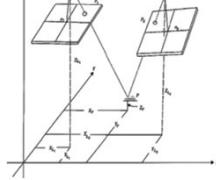
- ترفيع فضایی

- پارامترهای مختصات زمینی مرکز تصویر (Z<sub>L</sub> Y<sub>L</sub> X<sub>L</sub>) و دورانهای سیستم مختصات مرکز تصویر حول سیستم مختصات زمینی (φ ω K) را پارامترهای توجیه خارجی میگویند.
- محاسبه پارامترهای توجیه خارجی را ترفيع فضایی میگویند.



- تقاطع فضایی

- محاسبه مختصات زمینی برای هر نقطه اختیاری با استفاده از یک زوج عکس هوایی (که ترفيع فضایی آنها انجام شده است) را تقاطع فضایی میگویند.



معادلات شرط همخطی نقش مهمی هم در ترفيع فضایی و هم

$$x_a = x_o - f \left[ \frac{m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \right]$$

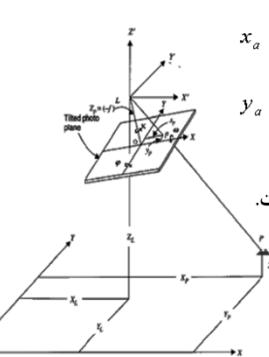
$$y_a = y_o - f \left[ \frac{m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \right]$$

11

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

- پارامترهای φ ω Z<sub>L</sub> Y<sub>L</sub> X<sub>L</sub>, پارامترهای توجیه خارجی هستند.
- این پارامترهای در معادلات شرط همخطی وجود دارند.



$$x_a = x_o - f \frac{m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)}$$

$$y_a = y_o - f \frac{m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)}$$

- نقطه کنترل: نقطه‌ای که مختصات زمینی و عکسی آن معلوم است.

12

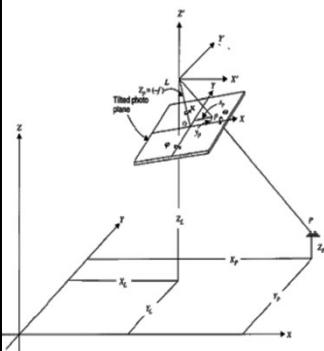
## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

○ در صورت موجود بودن 3 نقطه کنترل میتوان 6 معادله نوشت و شش مجهول ترفيع فضایی را

حساب کرد:

$$\begin{aligned} x_a &= x_o - f \frac{m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \\ y_a &= y_o - f \frac{m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \\ x_b &= x_o - f \frac{m_{11}(X_B - X_L) + m_{12}(Y_B - Y_L) + m_{13}(Z_B - Z_L)}{m_{31}(X_B - X_L) + m_{32}(Y_B - Y_L) + m_{33}(Z_B - Z_L)} \\ y_b &= y_o - f \frac{m_{21}(X_B - X_L) + m_{22}(Y_B - Y_L) + m_{23}(Z_B - Z_L)}{m_{31}(X_B - X_L) + m_{32}(Y_B - Y_L) + m_{33}(Z_B - Z_L)} \\ x_c &= x_o - f \frac{m_{11}(X_C - X_L) + m_{12}(Y_C - Y_L) + m_{13}(Z_C - Z_L)}{m_{31}(X_C - X_L) + m_{32}(Y_C - Y_L) + m_{33}(Z_C - Z_L)} \\ y_c &= y_o - f \frac{m_{21}(X_C - X_L) + m_{22}(Y_C - Y_L) + m_{23}(Z_C - Z_L)}{m_{31}(X_C - X_L) + m_{32}(Y_C - Y_L) + m_{33}(Z_C - Z_L)} \\ x_d &= x_o - f \frac{m_{11}(X_D - X_L) + m_{12}(Y_D - Y_L) + m_{13}(Z_D - Z_L)}{m_{31}(X_D - X_L) + m_{32}(Y_D - Y_L) + m_{33}(Z_D - Z_L)} \\ y_d &= y_o - f \frac{m_{21}(X_D - X_L) + m_{22}(Y_D - Y_L) + m_{23}(Z_D - Z_L)}{m_{31}(X_D - X_L) + m_{32}(Y_D - Y_L) + m_{33}(Z_D - Z_L)} \end{aligned}$$



13

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

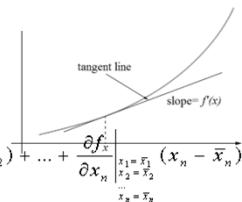
○ معادلات شرط هم خطی معادلات غیر خطی هستند و استفاده در معادلات سرشکنی باید خطی شوند.

○ خطی کردن معادلات شرط هم خطی با استفاده از بسط سری تیلور صورت میگیرد.

$$f(x) = f(\bar{x}) + \frac{df}{dx} \Big|_{x=\bar{x}} (x - \bar{x}) + \frac{1}{2} \frac{d^2 f}{dx^2} \Big|_{x=\bar{x}} (x - \bar{x})^2 + \frac{1}{6} \frac{d^3 f}{dx^3} \Big|_{x=\bar{x}} (x - \bar{x})^3 + \dots$$

$$f(x) = f(\bar{x}) + \underbrace{\frac{df}{dx} \Big|_{x=\bar{x}}}_{a} (x - \bar{x}) + \text{higher order terms.}$$

$$f(x_1, x_2, \dots, x_n) = f(\bar{x}_1, \bar{x}_2, \dots, \bar{x}_n) + \frac{\partial f}{\partial x_1} \Big|_{\substack{x_1=\bar{x}_1 \\ x_2=\bar{x}_2 \\ \vdots \\ x_n=\bar{x}_n}} (x_1 - \bar{x}_1) + \frac{\partial f}{\partial x_2} \Big|_{\substack{x_1=\bar{x}_1 \\ x_2=\bar{x}_2 \\ \vdots \\ x_n=\bar{x}_n}} (x_2 - \bar{x}_2) + \dots + \frac{\partial f}{\partial x_n} \Big|_{\substack{x_1=\bar{x}_1 \\ x_2=\bar{x}_2 \\ \vdots \\ x_n=\bar{x}_n}} (x_n - \bar{x}_n)$$



14

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

#### ○ خطی کردن معادلات شرط هم خطی

PDF 569 ص

$$F = x_o - f \frac{r}{q} = x_a$$

$$G = y_o - f \frac{s}{q} = y_a$$

$$q = m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)$$

$$r = m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)$$

$$s = m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)$$

$$x_a = x_o - f \frac{m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)}$$

$$y_a = y_o - f \frac{m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)}$$

15

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

#### ○ خطی کردن معادلات شرط هم خطی

$$F = x_o - f \frac{r}{q} = x_a$$

$$G = y_o - f \frac{s}{q} = y_a$$

$$\begin{aligned} q &= m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L) \\ r &= m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L) \\ s &= m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L) \end{aligned}$$

$$F_0 + \left( \frac{\partial F}{\partial \omega} \right)_0 d\omega + \left( \frac{\partial F}{\partial \phi} \right)_0 d\phi + \left( \frac{\partial F}{\partial \kappa} \right)_0 d\kappa + \left( \frac{\partial F}{\partial X_L} \right)_0 dX_L + \left( \frac{\partial F}{\partial Y_L} \right)_0 dY_L$$

$$+ \left( \frac{\partial F}{\partial Z_L} \right)_0 dZ_L + \left( \frac{\partial F}{\partial X_A} \right)_0 dX_A + \left( \frac{\partial F}{\partial Y_A} \right)_0 dY_A + \left( \frac{\partial F}{\partial Z_A} \right)_0 dZ_A = x_a \quad (\text{D-9})$$

$$G_0 + \left( \frac{\partial G}{\partial \omega} \right)_0 d\omega + \left( \frac{\partial G}{\partial \phi} \right)_0 d\phi + \left( \frac{\partial G}{\partial \kappa} \right)_0 d\kappa + \left( \frac{\partial G}{\partial X_L} \right)_0 dX_L + \left( \frac{\partial G}{\partial Y_L} \right)_0 dY_L$$

$$+ \left( \frac{\partial G}{\partial Z_L} \right)_0 dZ_L + \left( \frac{\partial G}{\partial X_A} \right)_0 dX_A + \left( \frac{\partial G}{\partial Y_A} \right)_0 dY_A + \left( \frac{\partial G}{\partial Z_A} \right)_0 dZ_A = y_a \quad (\text{D-10})$$

$$\begin{aligned} b_{11} d\omega + b_{12} d\phi + b_{13} d\kappa - b_{14} dX_L - b_{15} dY_L - b_{16} dZ_L \\ + b_{14} dX_A + b_{15} dY_A + b_{16} dZ_A = J + v_{x_a} \end{aligned} \quad (\text{D-11})$$

$$\begin{aligned} b_{21} d\omega + b_{22} d\phi + b_{23} d\kappa - b_{24} dX_L - b_{25} dY_L - b_{26} dZ_L \\ + b_{24} dX_A + b_{25} dY_A + b_{26} dZ_A = K + v_{y_a} \end{aligned} \quad (\text{D-12})$$

16

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

### ○ خطی کردن معادلات شرط هم خطی

$$\begin{aligned}
 b_{11} d\omega + b_{12} d\phi + b_{13} d\kappa - b_{14} dX_L - b_{15} dY_L - b_{16} dZ_L &= b_{21} d\omega + b_{22} d\phi + b_{23} d\kappa - b_{24} dX_L - b_{25} dY_L - b_{26} dZ_L \\
 + b_{14} dX_A + b_{15} dY_A + b_{16} dZ_A = J + v_{x_a} &+ b_{24} dX_A + b_{25} dY_A + b_{26} dZ_A = K + v_{y_a} \\
 b_{11} = \frac{f}{q^2} [r(-m_{33} \Delta Y + m_{32} \Delta Z) - q(-m_{13} \Delta Y + m_{12} \Delta Z)] &= b_{21} = \frac{f}{q^2} [s(-m_{33} \Delta Y + m_{32} \Delta Z) - q(-m_{23} \Delta Y + m_{22} \Delta Z)] \\
 b_{12} = \frac{f}{q^2} [\cos \phi \Delta X + \sin \omega \sin \phi \Delta Y - \cos \omega \sin \phi \Delta Z] &= b_{22} = \frac{f}{q^2} [s(\cos \phi \Delta X + \sin \omega \sin \phi \Delta Y - \cos \omega \sin \phi \Delta Z) \\
 - q(-\sin \phi \cos \kappa \Delta X + \sin \omega \cos \phi \cos \kappa \Delta Y - \cos \omega \cos \phi \sin \kappa \Delta Z)] &- q(\sin \phi \sin \kappa \Delta X - \sin \omega \cos \phi \sin \kappa \Delta Y + \cos \omega \cos \phi \sin \kappa \Delta Z)] \\
 b_{13} = \frac{-f}{q} (m_{21} \Delta X + m_{22} \Delta Y + m_{23} \Delta Z) &= b_{23} = \frac{f}{q} (m_{11} \Delta X + m_{12} \Delta Y + m_{13} \Delta Z) \\
 b_{14} = \frac{f}{q^2} (rm_{31} - qm_{11}) &= b_{24} = \frac{f}{q^2} (sm_{31} - qm_{21}) \\
 b_{15} = \frac{f}{q^2} (rm_{32} - qm_{12}) &= b_{25} = \frac{f}{q^2} (sm_{32} - qm_{22}) \\
 b_{16} = \frac{f}{q^2} (rm_{33} - qm_{13}) &= b_{26} = \frac{f}{q^2} (sm_{33} - qm_{23}) \\
 J = x_o - x_a + f \frac{r}{q} &K = y_a - y_o + f \frac{s}{q}
 \end{aligned}$$

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

$$B\Delta = \varepsilon + V$$

$$\begin{aligned}
 x_a = x_o - f \frac{m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \\
 y_a = y_o - f \frac{m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L)}{m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L)} \\
 x_b = x_o - f \frac{m_{11}(X_B - X_L) + m_{12}(Y_B - Y_L) + m_{13}(Z_B - Z_L)}{m_{31}(X_B - X_L) + m_{32}(Y_B - Y_L) + m_{33}(Z_B - Z_L)} \\
 y_b = y_o - f \frac{m_{21}(X_B - X_L) + m_{22}(Y_B - Y_L) + m_{23}(Z_B - Z_L)}{m_{31}(X_B - X_L) + m_{32}(Y_B - Y_L) + m_{33}(Z_B - Z_L)} \\
 x_c = x_o - f \frac{m_{11}(X_C - X_L) + m_{12}(Y_C - Y_L) + m_{13}(Z_C - Z_L)}{m_{31}(X_C - X_L) + m_{32}(Y_C - Y_L) + m_{33}(Z_C - Z_L)} \\
 y_c = y_o - f \frac{m_{21}(X_C - X_L) + m_{22}(Y_C - Y_L) + m_{23}(Z_C - Z_L)}{m_{31}(X_C - X_L) + m_{32}(Y_C - Y_L) + m_{33}(Z_C - Z_L)} \\
 x_d = x_o - f \frac{m_{11}(X_D - X_L) + m_{12}(Y_D - Y_L) + m_{13}(Z_D - Z_L)}{m_{31}(X_D - X_L) + m_{32}(Y_D - Y_L) + m_{33}(Z_D - Z_L)} \\
 y_d = y_o - f \frac{m_{21}(X_D - X_L) + m_{22}(Y_D - Y_L) + m_{23}(Z_D - Z_L)}{m_{31}(X_D - X_L) + m_{32}(Y_D - Y_L) + m_{33}(Z_D - Z_L)}
 \end{aligned}$$

$$B = \begin{bmatrix} b_{11_a} & b_{12_a} & b_{13_a} & -b_{14_a} & -b_{15_a} & -b_{16_a} \\ b_{21_a} & b_{22_a} & b_{23_a} & -b_{24_a} & -b_{25_a} & -b_{26_a} \\ b_{11_b} & b_{12_b} & b_{13_b} & -b_{14_b} & -b_{15_b} & -b_{16_b} \\ b_{21_b} & b_{22_b} & b_{23_b} & -b_{24_b} & -b_{25_b} & -b_{26_b} \\ b_{11_c} & b_{12_c} & b_{13_c} & -b_{14_c} & -b_{15_c} & -b_{16_c} \\ b_{21_c} & b_{22_c} & b_{23_c} & -b_{24_c} & -b_{25_c} & -b_{26_c} \\ b_{11_d} & b_{12_d} & b_{13_d} & -b_{14_d} & -b_{15_d} & -b_{16_d} \\ b_{21_d} & b_{22_d} & b_{23_d} & -b_{24_d} & -b_{25_d} & -b_{26_d} \end{bmatrix}$$

$$\Delta = \begin{bmatrix} d\omega \\ d\phi \\ d\kappa \\ dX_L \\ dY_L \\ dZ_L \end{bmatrix}, \varepsilon = \begin{bmatrix} J_a \\ K_a \\ J_b \\ K_b \\ J_c \\ K_c \\ J_d \\ K_d \end{bmatrix}, V = \begin{bmatrix} V_{x_a} \\ V_{y_a} \\ V_{x_b} \\ V_{y_b} \\ V_{x_c} \\ V_{y_c} \\ V_{x_d} \\ V_{y_d} \end{bmatrix}$$

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

PDF 258 •

$$\begin{aligned} b_{11} d\omega + b_{12} d\phi + b_{13} d\kappa - b_{14} dX_L - b_{15} dY_L - b_{16} dZ_L \\ + b_{14} dX_A + b_{15} dY_A + b_{16} dZ_A = J + v_{x_a} \\ b_{21} d\omega + b_{22} d\phi + b_{23} d\kappa - b_{24} dX_L - b_{25} dY_L - b_{26} dZ_L \\ + b_{24} dX_A + b_{25} dY_A + b_{26} dZ_A = K + v_{y_a} \end{aligned}$$

$$B\Delta = \varepsilon + V$$

$$B = \begin{bmatrix} b_{11a} & b_{12a} & b_{13a} & -b_{14a} & -b_{15a} & -b_{16a} \\ b_{21a} & b_{22a} & b_{23a} & -b_{24a} & -b_{25a} & -b_{26a} \\ b_{11b} & b_{12b} & b_{13b} & -b_{14b} & -b_{15b} & -b_{16b} \\ b_{21b} & b_{22b} & b_{23b} & -b_{24b} & -b_{25b} & -b_{26b} \\ b_{11c} & b_{12c} & b_{13c} & -b_{14c} & -b_{15c} & -b_{16c} \\ b_{21c} & b_{22c} & b_{23c} & -b_{24c} & -b_{25c} & -b_{26c} \\ b_{11d} & b_{12d} & b_{13d} & -b_{14d} & -b_{15d} & -b_{16d} \\ b_{21d} & b_{22d} & b_{23d} & -b_{24d} & -b_{25d} & -b_{26d} \end{bmatrix} \quad \Delta = \begin{bmatrix} d\omega \\ d\phi \\ d\kappa \\ dX_L \\ dY_L \\ dZ_L \end{bmatrix} \quad \varepsilon = \begin{bmatrix} J_a \\ K_a \\ J_b \\ K_b \\ J_c \\ K_c \\ J_d \\ K_d \end{bmatrix} \quad V = \begin{bmatrix} V_{x_a} \\ V_{y_a} \\ V_{x_b} \\ V_{y_b} \\ V_{x_c} \\ V_{y_c} \\ V_{x_d} \\ V_{y_d} \end{bmatrix}$$

$$\Delta = (B^T B)^{-1} (B^T \varepsilon)$$

19

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

• مقادیر اولیه مجھولات؟

- با استفاده از کانفورمال دو بعدی  $K Y_L X_L$  را حساب میکنیم و پارامترهای  $\Phi$  را نیز صفر در نظر میگیریم.
- پارامتر  $Z_L$  نیز از رابطه زیر بدست می آید.

$$\bullet Z_L = f\lambda + h_m$$

20

## استراتژی اول: ترفيع فضائي+ تقاطع فضائي

- ترفيع فضائي
  - مثال

Point	Photo coordinates		Ground control coordinates		
	x, mm	y, mm	X, m	Y, m	Z, m
A	86.421	-83.977	1268.102	1455.027	22.606
B	-100.916	92.582	732.181	545.344	22.299
C	-98.322	-89.161	1454.553	731.666	22.649
D	78.812	98.123	545.245	1268.232	22.336

21

## استراتژي اول: ترفيع فضائي+ تقاطع فضائي

- ترفيع فضائي
  - مثال
- مقادير أوليه

$$a = -0.22189$$

$$b = 0.97432$$

$$T_X = 1009.923 = X_L$$

$$T_Y = 1038.056 = Y_L$$

$$\kappa = \theta = \tan^{-1} \left( \frac{-0.22189}{0.97432} \right) = 102.83^\circ$$

$$M = \begin{bmatrix} -0.22205 & 0.97504 & 0.00000 \\ -0.97504 & -0.22205 & 0.00000 \\ 0.00000 & 0.00000 & 1.00000 \end{bmatrix}$$

22

## استراتژی اول: ترکیب فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترکیب فضایی

#### • ساخت ماتریس $B$ و $V$

$$B = \begin{bmatrix} b_{11_a} & b_{12_a} & b_{13_a} & -b_{14_a} & -b_{15_a} & -b_{16_a} \\ b_{21_a} & b_{22_a} & b_{23_a} & -b_{24_a} & -b_{25_a} & -b_{26_a} \\ b_{11_b} & b_{12_b} & b_{13_b} & -b_{14_b} & -b_{15_b} & -b_{16_b} \\ b_{21_b} & b_{22_b} & b_{23_b} & -b_{24_b} & -b_{25_b} & -b_{26_b} \\ b_{11_c} & b_{12_c} & b_{13_c} & -b_{14_c} & -b_{15_c} & -b_{16_c} \\ b_{21_c} & b_{22_c} & b_{23_c} & -b_{24_c} & -b_{25_c} & -b_{26_c} \\ b_{11_d} & b_{12_d} & b_{13_d} & -b_{14_d} & -b_{15_d} & -b_{16_d} \\ b_{21_d} & b_{22_d} & b_{23_d} & -b_{24_d} & -b_{25_d} & -b_{26_d} \end{bmatrix}$$

#### ○ برای هر نقطه اختیاری

$$\begin{aligned} r &= m_{11}(X_A - X_L) + m_{12}(Y_A - Y_L) + m_{13}(Z_A - Z_L) \\ &= -0.22205(1268.102 - 1009.923) + 0.97504(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 0(22.606 - 649.614) = 349.233 \\ s &= m_{21}(X_A - X_L) + m_{22}(Y_A - Y_L) + m_{23}(Z_A - Z_L) \\ &= -0.97504(1268.102 - 1009.923) - 0.22205(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 0(22.606 - 649.614) = -344.322 \\ q &= m_{31}(X_A - X_L) + m_{32}(Y_A - Y_L) + m_{33}(Z_A - Z_L) \\ &= 0(1268.102 - 1009.923) + 0(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 1(22.606 - 649.614) = -627.008 \end{aligned}$$

23

## استراتژی اول: ترکیب فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترکیب فضایی

#### • مثال

$$\begin{aligned} b_{11} &= \frac{f}{q^2} [r(-m_{11}\Delta X + m_{12}\Delta Z) - q(-m_{11}\Delta Y + m_{12}\Delta Z)] \\ &= \frac{152.916}{(-627.008)^2} [349.233(-1(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 0(22.606 - 649.614)) + 627.008(-1(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 0.97504(22.606 - 649.614))] \\ &= -205.739 \\ b_{12} &= \frac{f}{q^2} [r(\cos \phi \Delta X + \sin \phi \sin \theta \Delta Y - \cos \theta \sin \phi \Delta Z) \\ &\quad - q(-\sin \phi \cos \kappa \Delta X + \sin \phi \cos \theta \cos \kappa \Delta Y \\ &\quad - \cos \theta \cos \phi \cos \kappa \Delta Z)] \\ &= \frac{152.916}{(-627.008)^2} [349.233\cos(0)(1268.102 - 1009.923) \\ &\quad + \sin(0)\sin(0)(22.606 - 649.614)] \\ &= -627.008 [-\sin(0)\cos(102.83^\circ)(1268.102 - 1009.923) \\ &\quad + \sin(0)\cos(0)\sin(102.83^\circ)(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad - \cos(0)\cos(0)\cos(102.83^\circ)(22.606 - 649.614)] \\ &= 1.116 \\ b_{13} &= \frac{f}{q} (m_{11}\Delta X + m_{12}\Delta Y + m_{13}\Delta Z) \\ &= \frac{-152.916}{(-627.008)^3} (-0.97504(1268.102 - 1009.923) \\ &\quad - 0.22205(1455.027 - 1038.056) + 0(22.606 - 649.614)) \\ &= -83.974 \\ b_{14} &= \frac{f}{q^3} (rm_{11} - qm_{12}) \\ &= \frac{152.916}{(-627.008)^3} [349.233(0) + 627.008(-1(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 0(22.606 - 649.614)) + 627.008(-0(1455.027 \\ &\quad - 1038.056) - 0.22205(22.606 - 649.614))] \\ &= 89.799 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} b_{22} &= \frac{f}{q^2} [s(\cos \phi \Delta X + \sin \phi \sin \theta \Delta Y - \cos \theta \sin \phi \Delta Z) \\ &\quad - q(\sin \phi \cos \kappa \Delta X - \sin \phi \cos \theta \cos \kappa \Delta Y + \cos \theta \cos \phi \sin \kappa \Delta Z)] \\ &= \frac{152.916}{(-627.008)^2} [-344.322\cos(0)(1268.102 - 1009.923) \\ &\quad + \sin(0)\sin(0)(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad - \cos(0)\sin(0)(22.606 - 649.614)] \\ &= 627.008 [\sin(0)\sin(102.83^\circ)(1268.102 - 1009.923) \\ &\quad - \sin(0)\cos(0)\sin(102.83^\circ)(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + \cos(0)\cos(0)\sin(102.83^\circ)(22.606 - 649.614)] \\ &= -183.676 \\ b_{23} &= \frac{f}{q} (m_{11}\Delta X + m_{12}\Delta Y + m_{13}\Delta Z) \\ &= \frac{-152.916}{(-627.008)^2} -0.22205(1268.102 - 1009.923) \\ &= -85.172 \\ b_{15} &= \frac{f}{q^2} (rm_{32} - qm_{12}) \\ &= \frac{152.916}{(-627.008)^2} [349.233(0) + 627.008(0.97504)] \\ &= 0.23779 \\ b_{16} &= \frac{f}{q^3} (rm_{33} - qm_{13}) = \frac{152.916}{(-627.008)^3} [349.233(1) + 627.008(-1(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 0.97504(1268.102 - 1009.923) \\ &\quad - 0.22205(1455.027 - 1038.056) + 0(22.606 - 649.614))] \\ &= 0.13584 \\ b_{21} &= \frac{f}{q^2} [s(-m_{33}\Delta Y + m_{32}\Delta Z) - q(-m_{23}\Delta Y + m_{22}\Delta Z)] \\ &= \frac{152.916}{(-627.008)^2} [-344.322[-1(1455.027 - 1038.056) \\ &\quad + 0(22.606 - 649.614)] + 627.008[-0(1455.027 \\ &\quad - 1038.056) - 0.22205(22.606 - 649.614)]] \\ &= 89.799 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} b_{22} &= \frac{f}{q^2} (sm_{32} - qm_{22}) = \frac{152.916}{(-627.008)^2} -344.322(0) \\ &= 627.008(-0.22205) = -0.05415 \\ b_{23} &= \frac{f}{q} (sm_{33} - qm_{23}) = \frac{152.916}{(-627.008)^2} -344.322(1) \\ &= 627.008(0) = -0.13393 \\ J &= x_a - y_a + f \frac{x}{q} = 86.421 - 0 + 152.916 \left( \frac{349.233}{-627.008} \right) = 1.249 \\ K &= y_a - x_a + f \frac{y}{q} = -83.977 - 0 + 152.916 \left( \frac{-344.322}{-627.008} \right) = -0.003 \end{aligned}$$

4

## استراتژی اول: ترفیع فضایی+ تقاطع فضایی

### ۰ ترفیع فضایی

• مثال

$$B = \begin{bmatrix} -205.739 & 1.116 & -83.974 & 0.05415 & -0.23779 & -0.13584 \\ 89.799 & -183.676 & -85.172 & 0.23779 & 0.05415 & 0.13393 \\ -229.270 & 11.238 & 92.682 & 0.05413 & -0.23768 & 0.16271 \\ 106.750 & -190.133 & 102.073 & 0.23768 & 0.05413 & -0.14774 \\ -196.473 & -102.705 & -89.144 & 0.05416 & -0.23781 & 0.15462 \\ -9.609 & -212.318 & 96.943 & 0.23781 & 0.05416 & 0.14218 \\ -178.404 & -93.117 & 97.990 & 0.05413 & -0.23769 & -0.12732 \\ -2.002 & -221.688 & -79.864 & 0.23769 & 0.05413 & -0.15622 \end{bmatrix} \quad \varepsilon = \begin{bmatrix} 1.249 \\ -0.003 \\ 1.157 \\ -0.100 \\ -1.379 \\ -0.017 \\ -1.052 \\ 0.133 \end{bmatrix}$$

$$\omega = 0^\circ - 0.00714 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = -0.4093^\circ$$

$$\phi = 0^\circ + 0.02119 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = 1.2144^\circ$$

$$\kappa = 102.83^\circ - 0.00059 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = 102.7959^\circ$$

$$X_L = 1009.923 + 18.017 = 1027.940$$

$$Y_L = 1038.056 + 6.049 = 1044.105$$

$$Z_L = 649.614 - 1.127 = 648.487$$

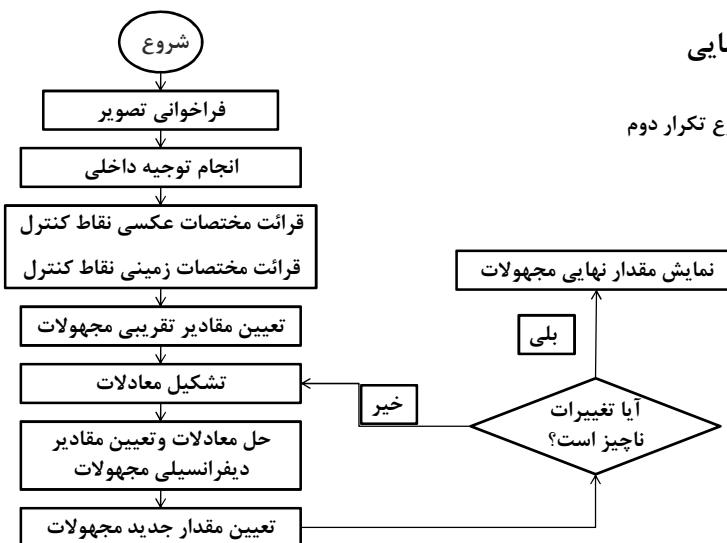
25

## استراتژی اول: ترفیع فضایی+ تقاطع فضایی

### ۰ ترفیع فضایی

• مثال

۰ شروع تکرار دوم



26

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع فضایی

• مثال

### ○ شروع تکرار دوم

$$\omega = 0^\circ - 0.00714 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = -0.4093^\circ$$

$$\phi = 0^\circ + 0.02119 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = 1.2144^\circ$$

$$\kappa = 102.83^\circ - 0.00059 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = 102.7959^\circ$$

$$X_L = 1009.923 + 18.017 = 1027.940$$

$$Y_L = 1038.056 + 6.049 = 1044.105$$

$$Z_L = 649.614 - 1.127 = 648.487$$

$$M = \begin{bmatrix} -0.22143 & 0.97517 & -0.00227 \\ -0.97495 & -0.22132 & 0.02225 \\ 0.02119 & 0.00714 & 0.99975 \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} -208.944 & 1.559 & -83.926 & 0.05185 & -0.24241 & -0.13926 \\ 88.454 & -183.535 & -86.389 & 0.24423 & 0.05576 & 0.13033 \\ -225.520 & 10.925 & 92.541 & 0.05661 & -0.23338 & 0.15915 \\ 107.916 & -190.210 & 100.876 & 0.23138 & 0.05219 & -0.15085 \\ -199.865 & -103.710 & -89.124 & 0.05808 & -0.23982 & 0.15932 \\ -8.397 & -212.459 & 98.273 & 0.24395 & 0.05572 & 0.13848 \\ -175.370 & -92.117 & 98.085 & 0.05072 & -0.23586 & -0.12353 \\ -3.132 & -221.659 & -78.761 & 0.23164 & 0.05223 & -0.15988 \end{bmatrix}$$

$$e = \begin{bmatrix} 0.032 \\ -0.051 \\ -0.040 \\ 0.041 \\ -0.049 \\ -0.037 \\ 0.051 \\ 0.038 \end{bmatrix}$$

$$\Delta = \begin{bmatrix} -0.00003 \\ -0.00007 \\ 0.00008 \\ -0.083 \\ 0.009 \\ -0.289 \end{bmatrix}$$

$$\omega = -0.4093^\circ - 0.00003 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = -0.4109^\circ$$

$$\phi = 1.2144^\circ - 0.00007 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = 1.2101^\circ$$

$$\kappa = 102.7959^\circ + 0.00008 \left( \frac{180^\circ}{\pi} \right) = 102.8003^\circ$$

$$X_L = 1027.940 - 0.083 = 1027.857$$

$$Y_L = 1044.105 + 0.009 = 1044.114$$

$$Z_L = 648.487 - 0.289 = 648.197$$

27

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

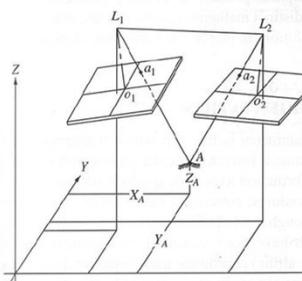
### ○ تقاطع فضایی

$$x_{a_1} = x_{o_1} - f \frac{m1_{11}(X_A - X_{L1}) + m1_{12}(Y_A - Y_{L1}) + m1_{13}(Z_A - Z_{L1})}{m1_{31}(X_A - X_{L1}) + m1_{32}(Y_A - Y_{L1}) + m1_{33}(Z_A - Z_{L1})}$$

$$y_{a_1} = y_{o_1} - f \frac{m1_{21}(X_A - X_{L1}) + m1_{22}(Y_A - Y_{L1}) + m1_{23}(Z_A - Z_{L1})}{m1_{31}(X_A - X_{L1}) + m1_{32}(Y_A - Y_{L1}) + m1_{33}(Z_A - Z_{L1})}$$

$$x_{a_2} = x_{o_2} - f \frac{m2_{11}(X_A - X_{L2}) + m2_{12}(Y_A - Y_{L2}) + m2_{13}(Z_A - Z_{L2})}{m2_{31}(X_A - X_{L2}) + m2_{32}(Y_A - Y_{L2}) + m2_{33}(Z_A - Z_{L2})}$$

$$y_{a_2} = y_{o_2} - f \frac{m2_{21}(X_A - X_{L2}) + m2_{22}(Y_A - Y_{L2}) + m2_{23}(Z_A - Z_{L2})}{m2_{31}(X_A - X_{L2}) + m2_{32}(Y_A - Y_{L2}) + m2_{33}(Z_A - Z_{L2})}$$



$$\begin{bmatrix} J1 \\ K1 \\ J2 \\ K2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b1_{14} & b1_{15} & b1_{16} \\ b1_{24} & b1_{25} & b1_{26} \\ b2_{14} & b2_{15} & b2_{16} \\ b2_{24} & b2_{25} & b2_{26} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} dX_A \\ dY_A \\ dZ_A \end{bmatrix}$$

$$B\Delta = \varepsilon + V$$

$$b_{14} dX_A + b_{15} dY_A + b_{16} dZ_A = J + v_{x_a}$$

$$b_{24} dX_A + b_{25} dY_A + b_{26} dZ_A = K + v_{y_a}$$

28

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ تقاطع فضایی

- مقادیر اولیه مختصات:
- روش اول:

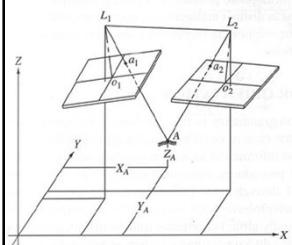
○ مؤلفه  $Z$  را برابر ارتفاع متوسط منطقه میگیریم.

○ دو پارامتر دیگر ( $X$  و  $Y$ ) را از معکوس معادلات شرط هم خطی محاسبه میکنیم.

### • روش دوم:

○ مؤلفه  $Z$  را برابر ارتفاع متوسط منطقه میگیریم.

○ دو پارامتر دیگر را با فرض قائم بودن عکس محاسبه میکنیم.



29

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترفيع تقاطع همزمان

- نقطه گرهی

• در دو عکس زیر میتوان جدا جدا ابتدا توفیع را برای دو عکس حل کرد و سپس با تقاطع فضایی برای دو نقطه گرهی مختصات زمینی محاسبه کرد.

• به طور همزمان میتوان ترفيع و تقاطع فضایی را با هم حل کرد.

$\Delta_1$	$\Delta_2$
$\star_3$	$\star_4$
$\Delta_5$	$\Delta_6$

★ نقطه گرهی

△ نقطه کنترل

30

## استراتژی اول: ترقيق فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترقيق تقاطع همزمان

- به ازای هر نقطه روی هر عکس میتوان 2 معادله شرط هم خطی نوشت.

- تعداد معادلات:

6\*2 ۰ برای عکس اول

6\*2 ۰ برای عکس دوم

24 ۰ معادله

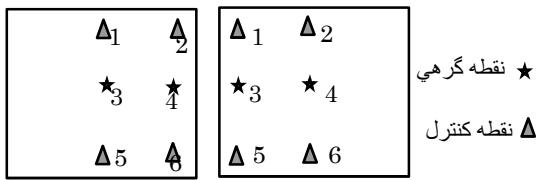
- تعداد مجھولات:

پارامتر ترقيق عکس اول 6 ۰

پارامتر ترقيق عکس دوم 6 ۰

2\*3 ۰ مختصات نقاط گرهی

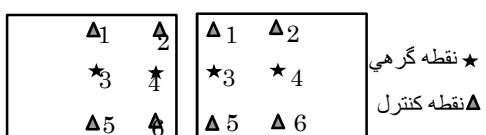
18 ۰ مجھول



31

## استراتژی اول: ترقيق فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترقيق تقاطع همزمان



$$\begin{aligned} b_{11} d\omega + b_{12} d\phi + b_{13} d\kappa - b_{14} dX_L - b_{15} dY_L - b_{16} dZ_L \\ + b_{14} dX_A + b_{15} dY_A + b_{16} dZ_A = J + v_{\gamma_a} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} b_{21} d\omega + b_{22} d\phi + b_{23} d\kappa - b_{24} dX_L - b_{25} dY_L - b_{26} dZ_L \\ + b_{24} dX_A + b_{25} dY_A + b_{26} dZ_A = K + v_{\gamma_a} \end{aligned}$$

$$x_{ij} = x_{oj} - f \frac{m_{11}^j (X_i - X_{lj}) + m_{12}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{13}^j (Z_i - Z_{lj})}{m_{31}^j (X_i - X_{lj}) + m_{32}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{33}^j (Z_i - Z_{lj})}$$

$$y_{ij} = y_{oj} - f \frac{m_{21}^j (X_i - X_{lj}) + m_{22}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{23}^j (Z_i - Z_{lj})}{m_{31}^j (X_i - X_{lj}) + m_{32}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{33}^j (Z_i - Z_{lj})}$$

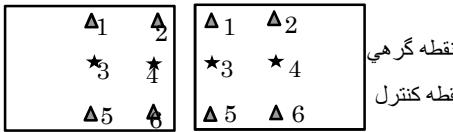
$$\begin{bmatrix} J \\ K \end{bmatrix}_{ij} + \begin{bmatrix} V_x \\ V_y \end{bmatrix}_{ij} = \begin{bmatrix} b_{11} & b_{12} & b_{13} & -b_{14} & -b_{15} & -b_{16} \\ b_{21} & b_{22} & b_{23} & -b_{24} & -b_{25} & -b_{26} \end{bmatrix}_{ij} \begin{bmatrix} d\omega \\ d\phi \\ d\kappa \\ dX_L \\ dY_L \\ dZ_L \end{bmatrix}_j + \begin{bmatrix} b_{14} & b_{15} & b_{16} \\ b_{24} & b_{25} & b_{26} \end{bmatrix}_{ij} \begin{bmatrix} dX \\ dY \\ dZ \end{bmatrix}_i$$

$$F_{ij} + V_{ij} = B_{ij} \cdot dP_j + C_{ij} \cdot dX_i$$

32

## استراتژی اول: ترقيق فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترقيق تقاطع همزمان



• برای نقاط کنترل

$$\begin{bmatrix} J \\ K \end{bmatrix}_{ij} + \begin{bmatrix} V_x \\ V_y \end{bmatrix}_{ij} = \begin{bmatrix} b_{11} & b_{12} & b_{13} & -b_{14} & -b_{15} & -b_{16} \\ b_{21} & b_{22} & b_{23} & -b_{24} & -b_{25} & -b_{26} \end{bmatrix}_{ij} \begin{bmatrix} d\omega \\ d\varphi \\ d\kappa \\ dX_L \\ dY_L \\ dZ_L \end{bmatrix}_j$$

$$F_{ij} + V_{ij} = B_{ij} \cdot dP_j$$

• برای نقاط گرهی

$$\begin{bmatrix} J \\ K \end{bmatrix}_{ij} + \begin{bmatrix} V_x \\ V_y \end{bmatrix}_{ij} = \begin{bmatrix} b_{11} & b_{12} & b_{13} & -b_{14} & -b_{15} & -b_{16} \\ b_{21} & b_{22} & b_{23} & -b_{24} & -b_{25} & -b_{26} \end{bmatrix}_{ij} \begin{bmatrix} d\omega \\ d\varphi \\ d\kappa \\ dX_L \\ dY_L \\ dZ_L \end{bmatrix}_j$$

$$F_{ij} + V_{ij} = B_{ij} \cdot dP_j + C_{ij} \cdot dX_i$$

33

## استراتژی اول: ترقيق فضایی+ تقاطع فضایی

### ○ ترقيق و تقاطع فضایی با استفاده از معادلات جزئیک

$$x = a_0 X + a_1 Y + a_2 Z + a_3 \quad x = \frac{L_1 X + L_2 Y + L_3 Z + L_4}{L_9 X + L_{10} Y + L_{11} Z + 1}$$

$$y = b_0 X + b_1 Y + b_2 Z + b_3 \quad y = \frac{L_5 X + L_6 Y + L_7 Z + L_8}{L_9 X + L_{10} Y + L_{11} Z + 1}$$

• افاین 8 پارامتری

DLT •

Rational Functions •

$$x = \frac{a_0 + a_1 X + a_2 Y + a_3 Z + \dots + a_{18} Y^3 + a_{19} Z^3}{1 + c_1 X + c_2 Y + c_3 Z + \dots + c_{18} Y^3 + c_{19} Z^3}$$

$$y = \frac{b_0 + b_1 X + b_2 Y + b_3 Z + \dots + b_{18} Y^3 + b_{19} Z^3}{1 + d_1 X + d_2 Y + d_3 Z + \dots + d_{18} Y^3 + d_{19} Z^3}$$

○ نیازی نیست که توجیه داخلی انجام شده باشند. یعنی مستقیماً از سیستم مختصات دستگاهی میتوان به سیستم زمینی رسید.

○ تعداد نقاط کنترل باید حداقل 4 باشد.

○ دقت معادلات افاین برای تصاویر هوایی به نسبت معادلات شرط همخطی بسیار پایین میباشند.

○ برای تصاویر ماهواره ای خطی تا حدی قابل قبول میباشند.

○ معادلات Rational به تعداد زیادی نقاط کنترل نیاز دارد و از نقاط ضعف آن میباشد.

○ مزیت آنها خطی بودن معادلات میباشد. سرعت محاسبات مخصوصاً در افاین و DLT به مرتب بالاست.

34

## استراتژی اول: ترفیع فضایی+ تقاطع فضایی

### ◦ ترفیع و تقاطع فضایی با استفاده از معادلات جنریک

- معادلات افاین 8 پارامتری

### • ترفیع

- برای هر نقطه کنترل میتوان 2 معادله نوشت.

$$\begin{aligned} x &= a_0 X + a_1 Y + a_2 Z + a_3 \\ y &= b_0 X + b_1 Y + b_2 Z + b_3 \end{aligned}$$

$$\begin{bmatrix} x \\ y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} X & Y & Z & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & X & Y & Z & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_0 \\ a_1 \\ a_2 \\ a_3 \\ b_0 \\ b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ y_1 \end{bmatrix} \\ \vdots \\ \begin{bmatrix} x_n \\ y_n \end{bmatrix} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \begin{bmatrix} X_1 & Y_1 & Z_1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & X_1 & Y_1 & Z_1 & 1 \\ X_2 & Y_2 & Z_2 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & X_2 & Y_2 & Z_2 & 1 \\ \vdots \\ X_n & Y_n & Z_n & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & X_n & Y_n & Z_n & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_0 \\ a_1 \\ a_2 \\ a_3 \\ b_0 \\ b_1 \\ b_2 \\ b_3 \end{bmatrix} \end{bmatrix} \quad L = AP$$

$$P = (A^t A)^{-1} (A^t L) \quad V = AP - L$$

35

## استراتژی اول: ترفیع فضایی+ تقاطع فضایی

### ◦ ترفیع و تقاطع فضایی با استفاده از معادلات جنریک

- معادلات افاین 8 پارامتری

### • تقاطع

- هدف محاسبه مختصات زمینی یک نقطه اختیاری میباشد.

- برای یک نقطه اختیاری میتوان 2 معادله روی عکس چپ و دومعادله برای عکس راست نوشت.

$$\begin{bmatrix} x^1 - a_3^1 \\ y^1 - b_3^1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_0^1 & a_1^1 & a_2^1 \\ b_0^1 & b_1^1 & b_2^1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} x^2 - a_3^2 \\ y^2 - b_3^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_0^2 & a_1^2 & a_2^2 \\ b_0^2 & b_1^2 & b_2^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} x^1 - a_3^1 \\ y^1 - b_3^1 \\ x^2 - a_3^2 \\ y^2 - b_3^2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_0^1 & a_1^1 & a_2^1 \\ b_0^1 & b_1^1 & b_2^1 \\ a_0^2 & a_1^2 & a_2^2 \\ b_0^2 & b_1^2 & b_2^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \end{bmatrix}$$

$$L = AX$$

$$X = (A^t A)^{-1} (A^t L)$$

$$V = AX - L$$

36

## استراتژی اول: ترفيع فضایی+ تقاطع فضایی

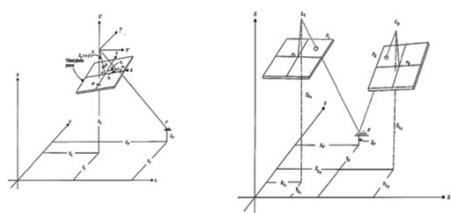
- ترفيع و تقاطع فضایی با استفاده از معادلات جنریک
- معادلات DLT

• تمرین: ترفيع و تقاطع فضایی با استفاده از معادلات DLT به چه صورت انجام میشود. تشکیل ماتریسها الزامی است.

37

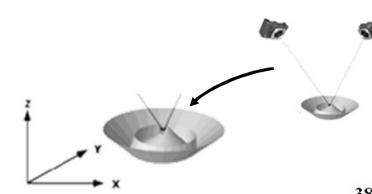
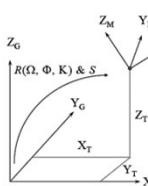
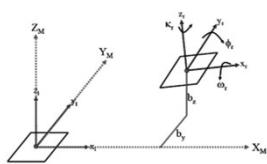
## استخراج مختصات زمینی از عکسهای هوایی

- استراتژی اول
- ترفيع فضایی + تقاطع فضایی



### ◦ استراتژی دوم

- توجیه نسبی + توجیه مطلق



38

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه نسبی

- توجیه دو عکس به صورت نسبی طوری که دید سه بعدی ایجاد گردد. نتیجه آن یک مدل سه بعدی میباشد.
- توجیه نسبی میتواند به صورت یک طرفه و یا دوطرفه انجام شود.
- در دستگاههای مکانیکی معمولاً به صورت دوطرفه انجام میشود.
- تعداد پارامترهای توجیه نسبی ۵ پارامتر است.

### ○ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی مدل ایجاد شده در مرحله توجیه نسبی به سیستم مختصات زمینی را توجیه مطلق میگویند.
- تمامی تبدیلهای ۳ بعدی میتوان استفاده کرد. اما معمولاً از کانفورمال ۳ بعدی استفاده میکنند. که تعداد پارامترهای آن ۷ پارامتر است.

- تذکر: تعداد پارامترهای حل شده در اینجا (12=5+7) میباشد که با تعداد پارامترهای استراتژی اول (6+6=12) برابر است.

39

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

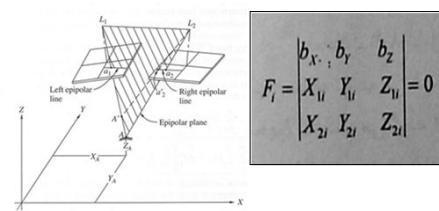
### ○ توجیه نسبی

#### • با استفاده از معادلات شرط هم خطی

$$x_{ij} = x_{oj} - f \frac{m_{11}^j (X_i - X_{lj}) + m_{12}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{13}^j (Z_i - Z_{lj})}{m_{31}^j (X_i - X_{lj}) + m_{32}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{33}^j (Z_i - Z_{lj})}$$

$$y_{ij} = y_{oj} - f \frac{m_{21}^j (X_i - X_{lj}) + m_{22}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{23}^j (Z_i - Z_{lj})}{m_{31}^j (X_i - X_{lj}) + m_{32}^j (Y_i - Y_{lj}) + m_{33}^j (Z_i - Z_{lj})}$$

#### • با استفاده از معادلات شرط هم صفحه ای

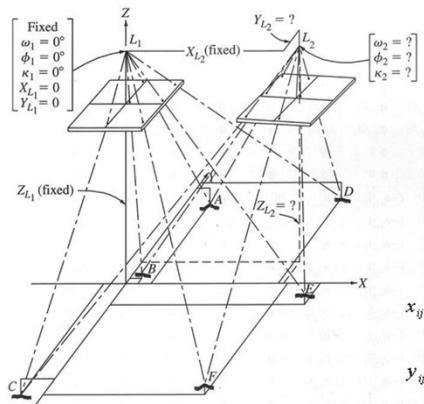


40

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### • توجیه نسبی

- با استفاده از معادلات شرط هم خطی



$$x_{ij} = x_{oj} - f \frac{m_{11}^j (X_i - X_{Lj}) + m_{12}^j (Y_i - Y_{Lj}) + m_{13}^j (Z_i - Z_{Lj})}{m_{31}^j (X_i - X_{Lj}) + m_{32}^j (Y_i - Y_{Lj}) + m_{33}^j (Z_i - Z_{Lj})}$$

$$y_{ij} = y_{oj} - f \frac{m_{21}^j (X_i - X_{Lj}) + m_{22}^j (Y_i - Y_{Lj}) + m_{23}^j (Z_i - Z_{Lj})}{m_{31}^j (X_i - X_{Lj}) + m_{32}^j (Y_i - Y_{Lj}) + m_{33}^j (Z_i - Z_{Lj})}$$

41

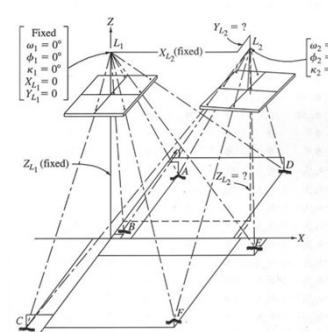
## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### • توجیه نسبی

- با استفاده از معادلات شرط هم خطی

تعداد پارامترهای توجیه نسبی 5 است.

به ازای هر نقطه که روی دو عکس مشخص باشد، دو معادله شرط هم خطی عکس چپ و دو معادله شرط هم خطی عکس راست میتوان نوشت. از آنجا که مختصات سه بعدی این نقطه در سیستم مدلی مشخص نیست پس 3 مجهول هم اضافه میشود. به عبارت دیگر هر نقطه 4 معادله و 3 مجهول به همراه دارد.



$$4n \geq 3n + 5 \Rightarrow n \geq 5$$

- بردار مجهولات شامل مختصات مدلی نقاط استفاده شده و پارامترهای توجیه نسبی میباشد.

42

#### استراتژی دوم: توجیه نسبی + توجیه مطلق

۰ توجیه نسبی

- #### • با استفاده از معادلات شرط هم خطی

۵ ماتریس مشتقات جزئی و بردار ثابتها با فرض داشتن ۶ زوج نقطه

43

#### استراتژی دوم: توجیه نسبی + توجیه مطلق

۰ توجیہ نسبی

- #### ۰ با استفاده از معادلات شرط هم خطی

۵ ماتریس مشتقات جزئی و بردار ثابت‌ها با فرض داشتن ۶ زوچ نقطه

44

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ◦ توجیه نسبی

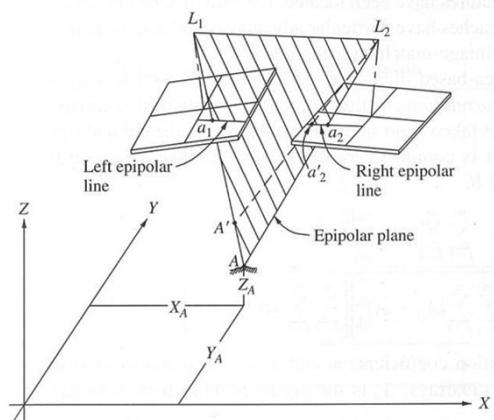
- با استفاده از معادلات شرط هم صفحه ای

### ◦ صفحه اپیپولار

### ◦ خطوط اپیپولار

### ◦ معادلات شرط هم صفحه ای

### ◦ حل توجیه نسبی

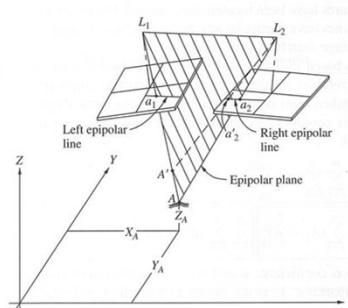


45

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ◦ توجیه نسبی

- با استفاده از معادلات شرط هم صفحه ای



$$\begin{cases} aX_{L_1} + bY_{L_1} + cZ_{L_1} + d = 0 \\ aX_{L_2} + bY_{L_2} + cZ_{L_2} + d = 0 \\ aX_{a_1} + bY_{a_1} + cZ_{a_1} + d = 0 \\ aX_{a_2} + bY_{a_2} + cZ_{a_2} + d = 0 \end{cases} \Rightarrow$$

$$\begin{cases} a(X_{L_1} - X_{L_2}) + b(Y_{L_1} - Y_{L_2}) + c(Z_{L_1} - Z_{L_2}) + (d - d) = 0 \\ a(X_{L_1} - X_{a_1}) + b(Y_{L_1} - Y_{a_1}) + c(Z_{L_1} - Z_{a_1}) + (d - d) = 0 \\ a(X_{L_2} - X_{a_2}) + b(Y_{L_2} - Y_{a_2}) + c(Z_{L_2} - Z_{a_2}) + (d - d) = 0 \end{cases} \Rightarrow$$

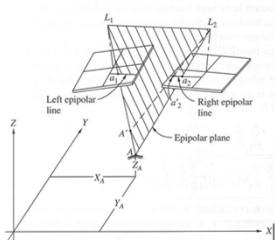
$$\begin{bmatrix} X_{L_1} - X_{L_2} & Y_{L_1} - Y_{L_2} & Z_{L_1} - Z_{L_2} \\ X_{L_1} - X_{a_1} & Y_{L_1} - Y_{a_1} & Z_{L_1} - Z_{a_1} \\ X_{L_2} - X_{a_2} & Y_{L_2} - Y_{a_2} & Z_{L_2} - Z_{a_2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} = 0 \Rightarrow \begin{bmatrix} X_{L_1} - X_{L_2} & Y_{L_1} - Y_{L_2} & Z_{L_1} - Z_{L_2} \\ X_{L_1} - X_{a_1} & Y_{L_1} - Y_{a_1} & Z_{L_1} - Z_{a_1} \\ X_{L_2} - X_{a_2} & Y_{L_2} - Y_{a_2} & Z_{L_2} - Z_{a_2} \end{bmatrix} = 0$$

46

## استراتژی دوم: توجیه نسبی + توجیه مطلق

### • توجیه نسبی

با استفاده از معادلات شرط هم صفحه ای



$$\begin{vmatrix} X_{L_1} - X_{L_2} & Y_{L_1} - Y_{L_2} & Z_{L_1} - Z_{L_2} \\ X_{L_1} - X_{a_1} & Y_{L_1} - Y_{a_1} & Z_{L_1} - Z_{a_1} \\ X_{L_2} - X_{a_2} & Y_{L_2} - Y_{a_2} & Z_{L_2} - Z_{a_2} \end{vmatrix} = 0$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} bx & by & bz \\ x'_{a1} & y'_{a1} & z'_{a1} \\ x'_{a2} & y'_{a2} & z'_{a2} \end{vmatrix} = 0 \text{ where } \begin{bmatrix} x'_{a1} \\ y'_{a1} \\ z'_{a1} \end{bmatrix} = R_1 \begin{bmatrix} x_{a1} \\ y_{a1} \\ -f \end{bmatrix}, \begin{bmatrix} x'_{a2} \\ y'_{a2} \\ z'_{a2} \end{bmatrix} = R_2 \begin{bmatrix} x_{a2} \\ y_{a2} \\ -f \end{bmatrix}$$

where  $R_1 = I$ ,  $R_2 = R_{\Delta\omega}R_{\Delta\phi}R_{\Delta\kappa}$

$$bx \begin{vmatrix} y'_{a1} & z'_{a1} \\ y'_{a2} & z'_{a2} \end{vmatrix} - by \begin{vmatrix} x'_{a1} & z'_{a1} \\ x'_{a2} & z'_{a2} \end{vmatrix} + bz \begin{vmatrix} x'_{a1} & y'_{a1} \\ x'_{a2} & y'_{a2} \end{vmatrix} = 0 \Rightarrow$$

$$F = bx \begin{vmatrix} y'_{a1} & z'_{a1} \\ y'_{a2} & z'_{a2} \end{vmatrix} - by \begin{vmatrix} x'_{a1} & z'_{a1} \\ x'_{a2} & z'_{a2} \end{vmatrix} + bz \begin{vmatrix} x'_{a1} & y'_{a1} \\ x'_{a2} & y'_{a2} \end{vmatrix}$$

47

## استراتژی دوم: توجیه نسبی + توجیه مطلق

### • توجیه نسبی

با استفاده از معادلات شرط هم صفحه ای

$$F = F^0 + \left( \frac{\partial F}{\partial by} \right) dy + \left( \frac{\partial F}{\partial bz} \right) dz + \left( \frac{\partial F}{\partial \Delta\omega} \right) d\Delta\omega + \left( \frac{\partial F}{\partial \Delta\phi} \right) d\Delta\phi + \left( \frac{\partial F}{\partial \Delta\kappa} \right) d\Delta\kappa = 0$$

$$[-F^0] = \begin{bmatrix} \frac{\partial F}{\partial by} & \frac{\partial F}{\partial bz} & \frac{\partial F}{\partial \Delta\omega} & \frac{\partial F}{\partial \Delta\phi} & \frac{\partial F}{\partial \Delta\kappa} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} dy \\ dz \\ d\Delta\omega \\ d\Delta\phi \\ d\Delta\kappa \end{bmatrix} \Rightarrow [-F^0] = [c_1 \ c_2 \ c_3 \ c_4 \ c_5] \begin{bmatrix} dby \\ dbz \\ d\Delta\omega \\ d\Delta\phi \\ d\Delta\kappa \end{bmatrix}$$

پس برای هر زوج نقطه میتوان یک معادله شرط هم صفحه ای نوشت. در صورت داشتن حداقل 5 زوج نقطه میتوان 5 معادله نوشت و مجهولات توجیه نسبی را حساب کرد.

48

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه نسبی

- با استفاده از معادلات شرط هم صفحه ای میزان پارالакс  $y$  باقیمانده را میتوان به صورت زیر حساب کرد.

$$Py = \begin{vmatrix} bx & by & bz \\ x'_{a1} & y'_{a1} & z'_{a1} \\ x'_{a2} & y'_{a2} & z'_{a2} \end{vmatrix}$$

$$Py = \begin{bmatrix} x_{a_1} & y_{a_1} & -f \end{bmatrix} R_1^t \cdot \begin{bmatrix} 0 & -bz & by \\ bz & 0 & -bx \\ -by & bx & 0 \end{bmatrix} R_2 \begin{bmatrix} x_{a_2} \\ y_{a_2} \\ -f \end{bmatrix}$$

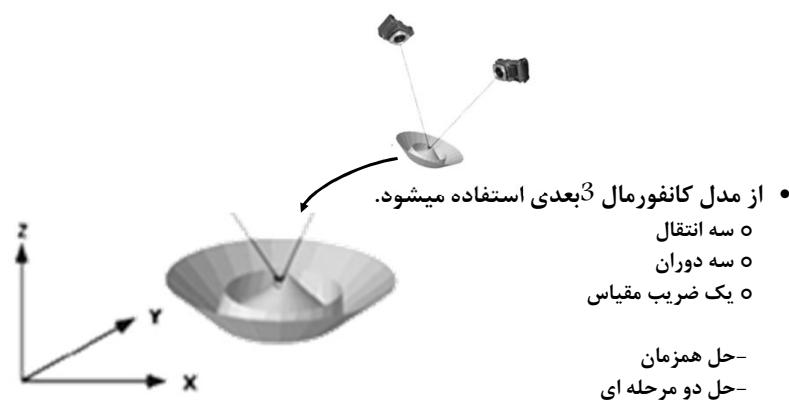
where  $R_1 = I$  ,  $R_2 = R_{\Delta\omega}R_{\Delta\phi}R_{\Delta\kappa}$

49

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی



50

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی

### ○ حل همزمان

$$\begin{aligned} X_p &= (X_p)_0 + \left(\frac{\partial X_p}{\partial s}\right)_0 ds + \left(\frac{\partial X_p}{\partial \omega}\right)_0 d\omega + \left(\frac{\partial X_p}{\partial \phi}\right)_0 d\phi + \left(\frac{\partial X_p}{\partial \kappa}\right)_0 d\kappa \\ &\quad + \left(\frac{\partial X_p}{\partial T_X}\right)_0 dT_X + \left(\frac{\partial X_p}{\partial T_Y}\right)_0 dT_Y + \left(\frac{\partial X_p}{\partial T_Z}\right)_0 dT_Z \\ Y_p &= (Y_p)_0 + \left(\frac{\partial Y_p}{\partial s}\right)_0 ds + \left(\frac{\partial Y_p}{\partial \omega}\right)_0 d\omega + \left(\frac{\partial Y_p}{\partial \phi}\right)_0 d\phi + \left(\frac{\partial Y_p}{\partial \kappa}\right)_0 d\kappa \\ &\quad + \left(\frac{\partial Y_p}{\partial T_X}\right)_0 dT_X + \left(\frac{\partial Y_p}{\partial T_Y}\right)_0 dT_Y + \left(\frac{\partial Y_p}{\partial T_Z}\right)_0 dT_Z \\ Z_p &= (Z_p)_0 + \left(\frac{\partial Z_p}{\partial s}\right)_0 ds + \left(\frac{\partial Z_p}{\partial \omega}\right)_0 d\omega + \left(\frac{\partial Z_p}{\partial \phi}\right)_0 d\phi + \left(\frac{\partial Z_p}{\partial \kappa}\right)_0 d\kappa \\ &\quad + \left(\frac{\partial Z_p}{\partial T_X}\right)_0 dT_X + \left(\frac{\partial Z_p}{\partial T_Y}\right)_0 dT_Y + \left(\frac{\partial Z_p}{\partial T_Z}\right)_0 dT_Z \end{aligned}$$

$$\begin{bmatrix} X_G \\ Y_G \\ Z_G \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} X_T \\ Y_T \\ Z_T \end{bmatrix} + S \ R(\Omega, \Phi, K) \begin{bmatrix} X_M \\ Y_M \\ Z_M \end{bmatrix}$$

51

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی

حل همزمان  $a_{11} ds + a_{12} d\omega + a_{13} d\phi + a_{14} d\kappa + a_{15} dT_X + a_{16} dT_Y + a_{17} dT_Z = [X_p - (X_p)_0] + v_{X_p}$

$a_{21} ds + a_{22} d\omega + a_{23} d\phi + a_{24} d\kappa + a_{25} dT_X + a_{26} dT_Y + a_{27} dT_Z = [Y_p - (Y_p)_0] + v_{Y_p}$

$a_{31} ds + a_{32} d\omega + a_{33} d\phi + a_{34} d\kappa + a_{35} dT_X + a_{36} dT_Y + a_{37} dT_Z = [Z_p - (Z_p)_0] + v_{Z_p}$

$$a_{11} = m_{11}x_p + m_{21}y_p + m_{31}z_p$$

$$a_{21} = m_{12}x_p + m_{22}y_p + m_{32}z_p$$

$$a_{12} = 0$$

$$a_{22} = (-m_{13}x_p - m_{23}y_p - m_{33}z_p)s$$

$$a_{13} = [(-\sin \phi \cos \kappa)x_p + \sin \phi \sin \kappa(y_p) + \cos \phi(z_p)]s$$

$$a_{23} = [(\sin \omega \cos \phi \cos \kappa)x_p + (-\sin \omega \cos \phi \sin \kappa)y_p + (\sin \omega \sin \phi)z_p]s$$

$$a_{14} = (m_{21}x_p - m_{11}y_p)s$$

$$a_{24} = (m_{22}x_p - m_{12}y_p)s$$

$$a_{15} = a_{26} = a_{37} = 1$$

$$a_{31} = m_{13}x_p + m_{23}y_p + m_{33}z_p$$

$$a_{16} = a_{17} = a_{25} = a_{27} = a_{35} = a_{36} = 0$$

$$a_{32} = (m_{12}x_p + m_{22}y_p + m_{32}z_p)s$$

$$a_{33} = [(-\cos \omega \cos \phi \cos \kappa)x_p + (\cos \omega \cos \phi \sin \kappa)y_p + (-\cos \omega \sin \phi)z_p]s$$

$$a_{34} = (m_{23}x_p - m_{13}y_p)s$$

52

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ◦ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی

$${}_{3n}A^7 \gamma X^1 = {}_{3n}L^1 + {}_{3n}V^1$$

◦ حل همزمان

$$\begin{aligned} {}_{3n}A^7 &= \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} & a_{14} & 1 & 0 & 0 \\ a_{121} & a_{122} & a_{123} & a_{124} & 0 & 1 & 0 \\ a_{131} & a_{132} & a_{133} & a_{134} & 0 & 0 & 1 \\ a_{211} & a_{212} & a_{213} & a_{214} & 1 & 0 & 0 \\ a_{221} & a_{222} & a_{223} & a_{224} & 0 & 1 & 0 \\ a_{231} & a_{232} & a_{233} & a_{234} & 0 & 0 & 1 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ a_{n11} & a_{n12} & a_{n13} & a_{n14} & 1 & 0 & 0 \\ a_{n21} & a_{n22} & a_{n23} & a_{n24} & 0 & 1 & 0 \\ a_{n31} & a_{n32} & a_{n33} & a_{n34} & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \gamma X^1 = \begin{bmatrix} ds \\ d\omega \\ d\phi \\ d\kappa \\ dT_X \\ dT_Y \\ dT_Z \end{bmatrix} \quad {}_{3n}L^1 = \begin{bmatrix} X_1 - (X_1)_0 \\ Y_1 - (Y_1)_0 \\ Z_1 - (Z_1)_0 \\ X_2 - (X_2)_0 \\ Y_2 - (Y_2)_0 \\ Z_2 - (Z_2)_0 \\ \vdots \\ X_n - (X_n)_0 \\ Y_n - (Y_n)_0 \\ Z_n - (Z_n)_0 \end{bmatrix} \quad {}_{3n}V^1 = \begin{bmatrix} v_{X_1} \\ v_{Y_1} \\ v_{Z_1} \\ v_{X_2} \\ v_{Y_2} \\ v_{Z_2} \\ \vdots \\ v_{X_n} \\ v_{Y_n} \\ v_{Z_n} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

53

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ◦ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی

◦ حل همزمان

- مقادیر اولیه؟

54

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی
- حل همزمان

- با استفاده از هر نقطه کنترل 3 معادله به صورت زیر میتوان نوشت.

$$\begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} x & 0 & z & -y & 1 & 0 & 0 \\ y & -z & 0 & x & 0 & 1 & 0 \\ z & y & -x & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} d\lambda \\ d\omega \\ d\varphi \\ d\kappa \\ d\alpha_o \\ dy_o \\ dz_o \end{bmatrix}$$

55

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه مطلق

- تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی
- حل دو مرحله ای

- از آنجاییکه در روش همزمان نیاز به مقادیر اولیه مناسب می باشد، بخصوص پارامترهای کایا و مقیاس مقادیر اولیه بزرگی دارند که تعیین نامناسب این مقادیر باعث طولانی شدن محاسبات و حتی گاهی واگرایی معادلات می شود، از این رو پارامترها را در دو دسته مسطحاتی و ارتفاعی به روش دو مرحله ای حل می کنند.

### ◦ مسطحاتی

- در مرحله مسطحاتی 4 پارامتر  $X_0, Y_0, K, \lambda$  را با استفاده از معادلات کانفرمال دو بعدی حل می کنند بدین منظور به دو نقطه مسطحاتی نیاز است. معادلات کانفرمال دو بعدی بدون نیاز به مقادیر اولیه حل می شوند.

56

## استراتژی دوم: توجیه نسبی+توجیه مطلق

### ○ توجیه مطلق

• تبدیل سیستم مختصات مدلی به سیستم مختصات زمینی

• حل دو مرحله ای

• ارتفاعی

○ در مرحله ارتفاعی از معادله زیر استفاده می شود برای هر نقطه ارتفاعی یک معادله نوشته می شود با سه نقطه ارتفاعی می توان پارامترهای ارتفاعی  $(Z_0, \omega, \Phi)$  را حل نمود.

$$\begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & z & 0 \\ -z & 0 & 0 \\ y & -x & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} d\omega \\ d\varphi \\ dZ_0 \end{bmatrix} \quad Z = z + y d\omega - x d\varphi + dZ_0$$