

روش‌های تازه و دستگاه‌های خودکار جدید برای تهیه عکس‌های هوائی تبدیل بافق شده

نوشته :

ایرج شمس سلک آرا

استاد دانشکده فنی

بیش از چند سال از پیدایش عکس‌های هوائی تبدیل بافق شده یا عکس قائم (Orhophoto) نمیگذرد ولی در همین مدت کوتاه کارخانه‌های سازنده وسایل فتوگرامتری (Photogrammetry) دست یکار ساختن دستگاه‌های بسیار دقیق برای تهیه این نوع عکس‌ها شده‌اند که مورد استفاده روزافزون طراحان پروژه‌های عمرانی است زیرا این عکس‌ها با داشتن تمام خصائص یک عکس واضح از جزئیات منطقه مورد مطالعه یک نقشه کاملاً دقیق نیز میباشند رسمنیاریا هفته‌های فتوگرامتری (Photogrammetrische wochen) که در ماه اکتبر گذشته در دانشگاه کالسروهه (Karlsruhe) آلمان غربی توسط کارخانه‌های زایس (Zeiss) برگزار گردید مجموعه سه دستگاه جدید که بطور خودکار عکس هوائی تبدیل بافق شده تهیه می‌نمایند بعرض نمایش گذاشده شد که شامل یک دستگاه تبدیل عکس هوائی به نقشه معروف به (Planimat) همراه با یک مغز الکترونی خودکار موسوم به (Correlator) و یک دستگاه تهیه عکس تبدیل بافق شده خودکار موسوم به (Orthoprojector, GZ-1) بود. و اینکه از لحاظ اهمیتی که مجموعه این سه دستگاه جدید خودکار حائز میباشد در زیر بشرح اصول ساختمان آنها و همچنین اصول روش جدید تصویر قائم (Orthoposition) با توجه به مدارک علمی و توضیحاتی که در سمینار کارلسروهه از طرف متخصصین (کارخانه زایس) در اختیار شرکت کنندگان در این سمینار گذاشده شد میپردازیم.

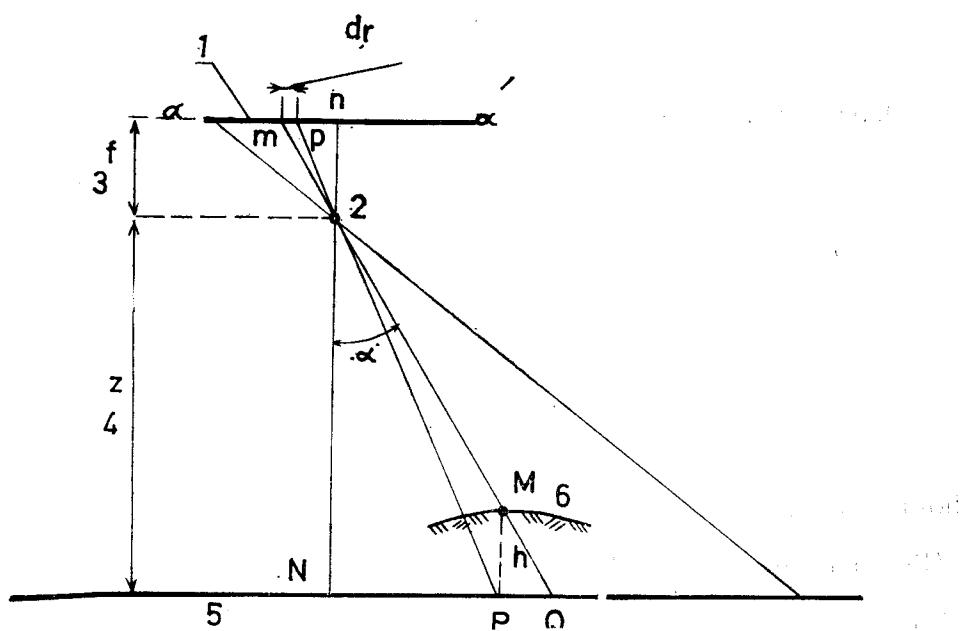
۱- اصول علمی روش (Orthoposition) یا تصویر قائم عکس هوائی . . .

بطوریکه در (شکل ۱) دیده میشود تصویر مرکزی نقطه M زمین بارتفاع h در بالای سطح مقایسه AA' روی شیشه عکس' aa' نقطه m میباشد در صورتیکه اگر بخواهیم از عکس مذبور استفاده نقشه کنیم

میباید بجای نقطه m نقطه p یا تصویر مرکزی نقطه P سطح مقایسه را داشته باشیم . فاصله کوچک :

$$dr = mp = h \cdot tg\alpha \times \frac{f}{Z}$$

را خطای ارتفاع نقطه M مینامند .



شکل (۱)

(f) فاصله کانونی دوربین عکس برداری هوائی - (Z) ارتفاع پرواز هواپیما عکس برداری

بنابراین تمام نقاط عکس هوائی دارای خطای ارتفاع متناسب با h (ارتفاع نقطه نسبت سطح

مقایسه) و $tg\alpha$ یا زاویه میل شعاع OM میباشد $\frac{f}{Z}$ هم مقیاس عکس هوائی است .

بدیهی است چون این چنین عکس خواص نقشه را ندارد و تغییر محل یا بعبارت دیگر تصحیح نقاط عکس هم غیر ممکن است لذا برای تهیه عکسی که خطای ارتفاع نداشته باشد باید بوسیله یک زوج عکس هوائی (Couple) با استفاده از دستگاههای تبدیل عکس به نقشه (Stereo-plotter) مدل نوری یا (Stereo-Model) منطقه مورد نظر را ساخت و سپس بوسیله یک دوربین عکاسی کوچک که بتواند در هر نقطه M باندازه ارتفاع h آن نقطه تا سطح مدل نوری بالا بیاید از یک قسمت کوچک مدل که بتوان آن را با تقریب قابل قبول سطح فرض نمود مجددآ عکس گرفت و از مجموع این عکس های کوچک که به ترتیب در مجاورت یکدیگر قرار گرفته اند عکس تبدیل بافق شده یا عکسنقشه منطقه مورد نظر را تهیه نمود ولی بسهولت میتوان دید که روش مذکور فوق عملی و اقتصادی نیست زیرا علاوه براینکه عکس های کوچک

سطح مدل نوری کاملاً به یکدیگر نمی‌چسبند ساختن دوربین کوچک عکاسی که بتواند پیوسته به مقادیر لازم تغییر ارتفاع و تغییر محل بدده ساده نخواهد بود و بعداً در شرح دستگاه (Orthoprojector) یا (تصویر کننده قائم) کارخانه زایس (Zeiss) خواهیم دید که این مسئله مشکل بچه صورت حل شده است و چگونه میتوان عکس تبدیل بافق شده را با سهولت و دقت و نسبتاً ارزان تهیه نمود.

۲- تصویر همسان (Affine Projection)

برای اینکه مدل نوری که بمنظور تهیه عکس تبدیل بافق شده ساخته میشود از لحاظ پستی و بلندی کاملاً متشابه و قرینه منطقه مورد عکس برداری باشد باید فاصله مرکز عدسی تصویر کننده عکس هوائی (یا سازنده مدل نوری) از شیشه عکس برابر فاصله کانونی (f) دوریین عکس برداری هوائی باشد (توجیه داخلی) و طبق فرمول نیوتون :

$$\left(\frac{1}{p} + \frac{1}{p'} = \frac{1}{F} \right)$$

بسهولت می‌یابیم که رابطه زیر باید برقرار باشد :

$$\left(\frac{1}{f} + \frac{1}{Z} = \frac{1}{F} \right)$$

که در آن (Z) فاصله متوسط مدل نوری از مرکز عدسی تصویر کننده و (F) فاصله کانونی این عدسی خواهد بود.

و چون عکس‌های مختلف با فاصله‌های کانونی (f) مختلف هستند و (Z) و (F) نیز با توجه به مشخصات دستگاه (ارتپروژکتور) مشخص است لذا در اکثر موارد نمیتوان فاصله عدسی تصویر کننده را برابر (f) نظور نمود چون این فاصله بايد طبق فرمول فوق برابر $\frac{Z \cdot F}{Z - F}$ باشد ولی باشد وجود تغییر این فاصله میتوان باز با شرایط زیر همسانی دو مدل را تأمین نمود.

حالت اول - موقعیکه محور دوریین عکس برداری کاملاً قائم باشد در این حالت بطوریکه در (شکل ۲) دیده میشود اگر فاصله‌های کانونی f و f' را در نظر بگیریم و Z_0 و Z'_0 هم فاصله‌های سطح مقایسه تصویر را زیر مرکز O عدسی تصویر کننده h و h' هم ارتفاع نقاط متناظر P و P' دو مدل باشد خواهیم داشت:

$$\frac{OM'}{OQ'} = \frac{f'}{Z'_0} \quad \text{و} \quad \frac{OM}{OQ} = \frac{f}{Z_0}$$

و چون :

$$\frac{OM}{OQ} = \frac{OM'}{OQ'}$$

پس :

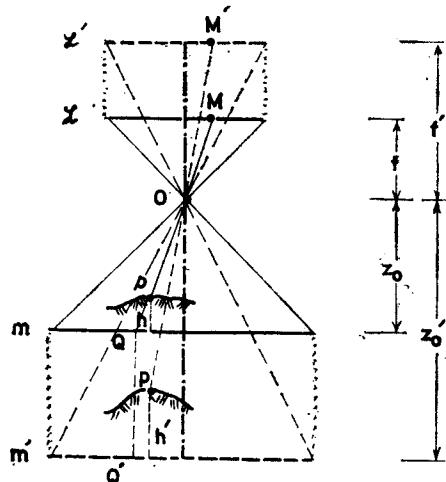
$$\frac{Z'_0}{Z_0} = \frac{f'}{f} = \frac{h'}{h} = K$$

(Q و Q' نقاط تقاطع OM و OM' با سطح مقایسه میباشد).

و باین ترتیب می‌بینیم که اگر f' و Z' را باشرط فوق انتخاب کنیم بین ارتفاعات h و h' تناسب ثابت برقرار خواهد شد و چون تصویر افقی نقاط در هردو مدل منطبق میباشند لذا پس از تغییر فاصله کانونی و سطح مقایسه خواهیم داشت :

$$Z' = K \cdot Z \quad y' = y \quad x' = x$$

بعارت دیگر در مورد عکس بامحور قائم تغییر f و Z به ترتیب مذکور در بالا هیچ گونه تغییری در مختصات مسطحه (x و y) وارد نمی‌آورد و فقط ارتفاع نقاط مدل به نسبت ثابت $K = \frac{f'}{f}$ کشیده یا فشرده خواهد شد.



شکل (۲)

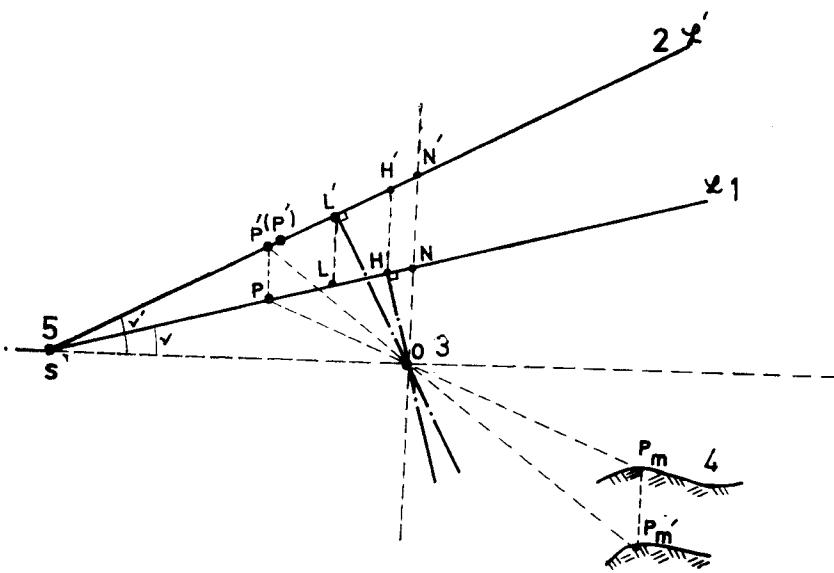
تصویر همسان در عکس بامحور قائم

حالت دوم - موقعیکه محور دوربین عکس برداری مایل باشد در این حالت چون طبق قانون شایملوگ Scheimflug امتداد جدید صفحه عکس باید همواره از قصل مشترک صفحه مرکزی عدسی تصویر کننده و امتداد اولیه صفحه عکس بگذرد بنابراین بطوریکه در (شکل ۳) دیده میشود امتداد محور تصویر جدید تغییر مینماید و بالنتیجه مختصات مسطحه (x و y) هم تغییر خواهد نمود .

معذالک در صورتیکه شیب محور دوربین عکس برداری کم باشد (در حدود ۲ گراد) میتوان بازهم بشرط تأمین فرمول های زیر همسانی تصویرها را حفظ نمود . در این فرمول ها v و v' زوایای شیب عکس در دو حالت مختلف و f و f' فاصله های کانونی مربوط هستند و مطابق شکل $L' f' = OH$ و $f = OH'$ مراکز عکس ها و P_m و P'_m دو نقطه متناظر از دو حالت مدل میباشد .

حال اگر N و N' نقاط نadir (Nadir) دو وضعیت عکس باشد خواهیم داشت :

$$\frac{ON'}{ON} = \frac{\tan v'}{\tan v} = K$$



شکل (۳۳)

تصویر همسان در عکس با محور مایل

بالنتیجه

$$f' = K \cdot f \frac{\cos v'}{\cos v}$$

و همچنین

$$e = L'N' - HN = f' \tan v' - f \tan v$$

و اگر P و P' هم دونقطه متناظر از دو وضعیت عکس باشد برای اینکه P_m و P'_m در امتداد خط قائم قرار گیرند باید P و P' نیز در امتداد یک خط قائم باشند و بنابراین خواهیم داشت :

$$\frac{SP'}{SP} = \frac{SN'}{SN} = \frac{\cos v}{\cos v'}$$

ولی چون زاویه v کوچک است لذا میتوانیم فرمول های بالا را با بسط سری بصورت زیر بنویسیم

$$v' = K \cdot v$$

$$f' = K \cdot f \left[1 + \frac{v^2}{2} (K^2 - 1) \right]$$

$$e = f \cdot v (K^2 - 1)$$

$$\frac{SP'}{SP} = 1 + \frac{v^2}{2} (K^2 - 1)$$

بطوریکه دیده میشود برای اینکه مدل نوری جدید همسان مدل اولیه باشد باید فاصله کانونی f' را طبق فرمول بالا تعیین نمود و مرکز عکس را هم باندازه e تغییر محل داد و بعلاوه نقاط مختلف عکس را

به نسبت $\frac{SP'}{SP}$ یا باندازه $(1 - K^r)$ $\frac{v^r}{2}$ جایجا نمود بطوریکه نقاط متناظر درروی یک خط قائم قرار گیرند.

بدیهی است تأمین دو شرط اول بدون اشکال است ولی تأمین شرط سوم در حال حاضر غیر ممکن میباشد بنابراین باید گفت که در عکس های با محور مایل ساختن مدل نوری کاملاً همسان فعلاً غیر ممکن است و در نتیجه مدل نوری جدید نسبت به مدل اولیه هم درجهت x و y و هم درجهت z کشیدگی یا فشردن کی خواهد داشت.

برای محاسبه این کشیدگی یا فشردن کی می بینیم که اگر r' فاصله نقطه P' از نقطه نادیر N' باشد خطای ناشی از عدم اجرای شرط سوم برابر:

$$d_1 = r' \cdot \frac{v^r}{2} (K^r - 1)$$

خواهد بود.

و اگر نسبت فاصله تصویر مدل به فاصله کانونی:

$$n = \frac{Z_0}{f}$$

فرض شود خطای ناشی از عدم اجرای شرط سوم در سطح تصویر برابر:

$$D_1 = r' \cdot \frac{Z}{f} \cdot \frac{v^r}{2} (K^r - 1)$$

خواهد شد.

که با تقریب کافی برابر:

$$D_1 \approx r' \cdot n \cdot \frac{v^r}{2} (K^r - 1)$$

میباشد.

بعلاوه اگر شرط دوم یعنی تغییر محل مرکز عکس را هم اجرا نکنیم یک خطای اضافی دیگر برابر

$$d^r = n \cdot e \# Z \cdot v (K^r - 1)$$

در سطح تصویر حاصل خواهد شد. که برای مدل های سطح ($Z = \text{cte}$) فقط اثر یک انتقال را دارد که میتوان هنگام توجیه مطلق مدل آنرا حذف نمود ولی برای مدل های پست و بلند و شیب دار یک خطای اضافی نسبی برابر:

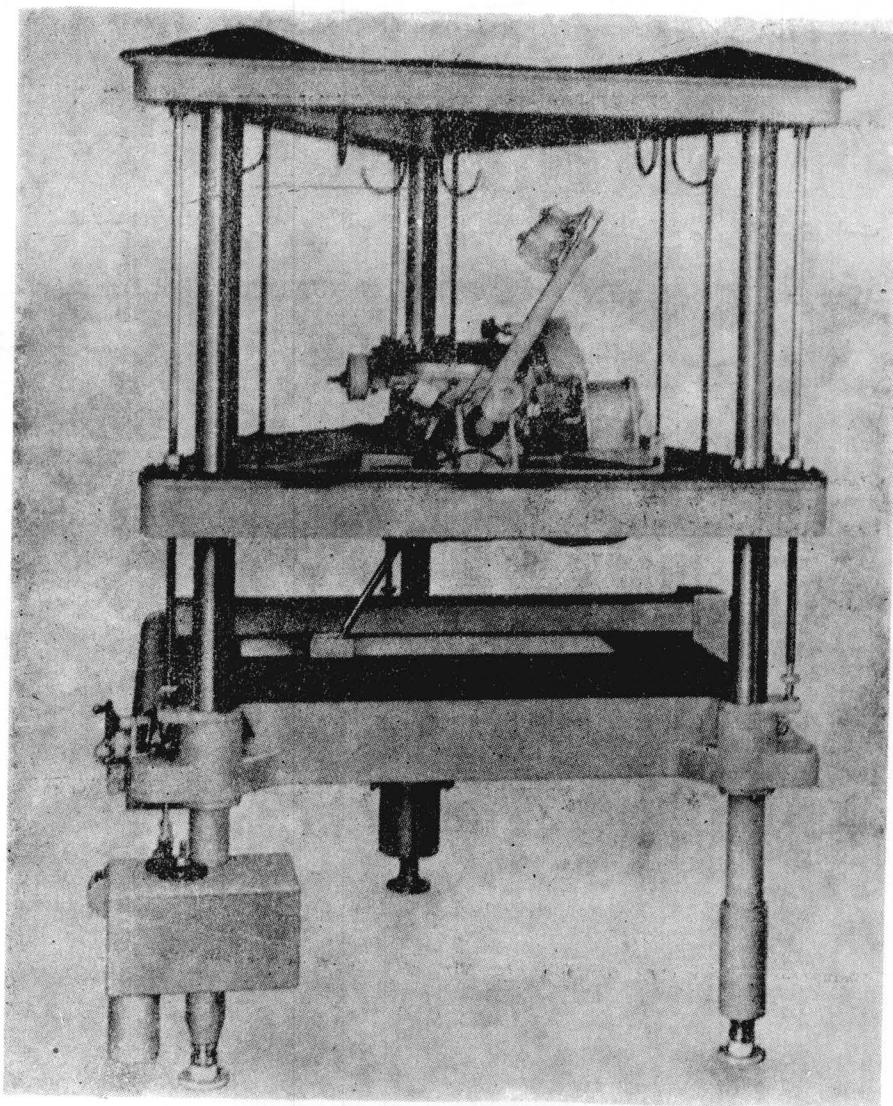
$$D_r = dZ \cdot v (K^r - 1) \# n \frac{dZ}{Z} \cdot f \cdot v (K^r - 1)$$

باقي خواهد ماند و چون هر دو خطای فوق الذکر در یک جهت هستند بنابراین بین نقاط یک مدل کاملاً همسان و یک مدل معمولی بدون اجرای شرایط ۲ و ۳ خطائی برابر ($D_1 + D_r$) در سطح تصویر حاصل میگردد.

که حد اکثر این خطاب برای $f = 88$ میلیمتر و $f' = 108$ میلیمتر و $v = 12$ گراد و $n = 25$ و $K = 1$ است. مقدار $r = 100$ میلیمتر در حدود ۵٪ دارد. میلیمتر خواهد شد که قسمت عمده آن ناشی از خطای D_2 میباشد.

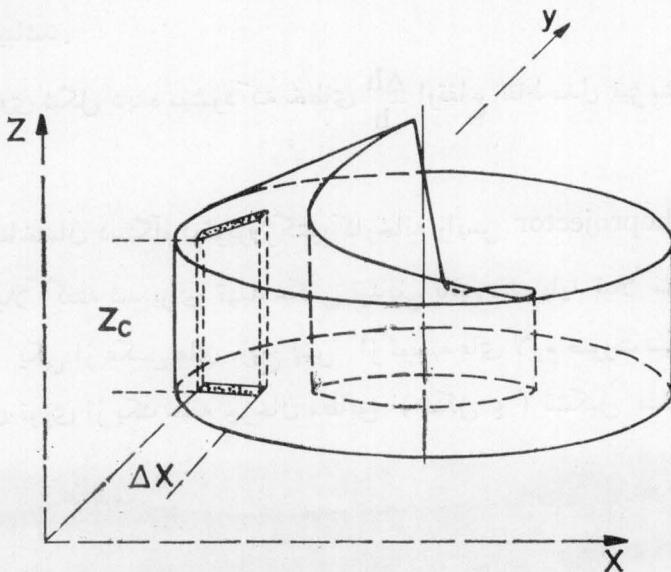
علاوه از روی شکل دیده میشود که خطای $\frac{\Delta h}{h}$ ارتفاع نقاط مدل نیز متناسب با ارتفاع h و v و $(K^2 - 1)$ میباشد.

۳- اصول ساختمان دستگاه ارتوپروژکتور کارخانه زایس GZ-۱ Orthoprojector بطوریکه قبله گفته شد برای تهیه عکس تبدیلی بافق شده باید قبله مدل نوری زمین را ساخت و این کار به کمک یکی از عکس‌های زوج پس از توجیه‌های لازم صورت میگیرد. دوربین کوچک عکس برداری از مدل نوری از یک حلقه چرخان مطابق (شکل ۴) تشکیل میشود که از تعداد زیادی



دستگاه آرتوپروژکتور

الیاف نوری قائم (Fiber-Optic) متصل یکدیگر ساخته شده است این الیاف که در هدایت نور یا تصویر نقاط مدل بطور قائم هر یک کار عادسی بسیار کوچکی را انجام میدهند در قسمت پائین تشکیل یک صفحه



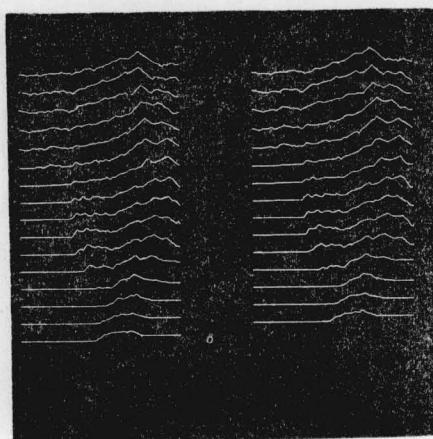
شکل (۴)

حلقه چرخان الیاف نوری و شکاف نورگیر (ΔX) که در ارتفاع Z_c قرار گرفته است

افقی و در قسمت بالا بدليل اختلاف ارتفاع تشکیل یک سطح مورب شیب دار را میدهند که تمام شیب های سهکن از صفر تا 35° درجه را دارا میباشد. شیب سطح فوقانی برابر:

$$\beta_x = \frac{\Delta Z}{\Delta X}$$

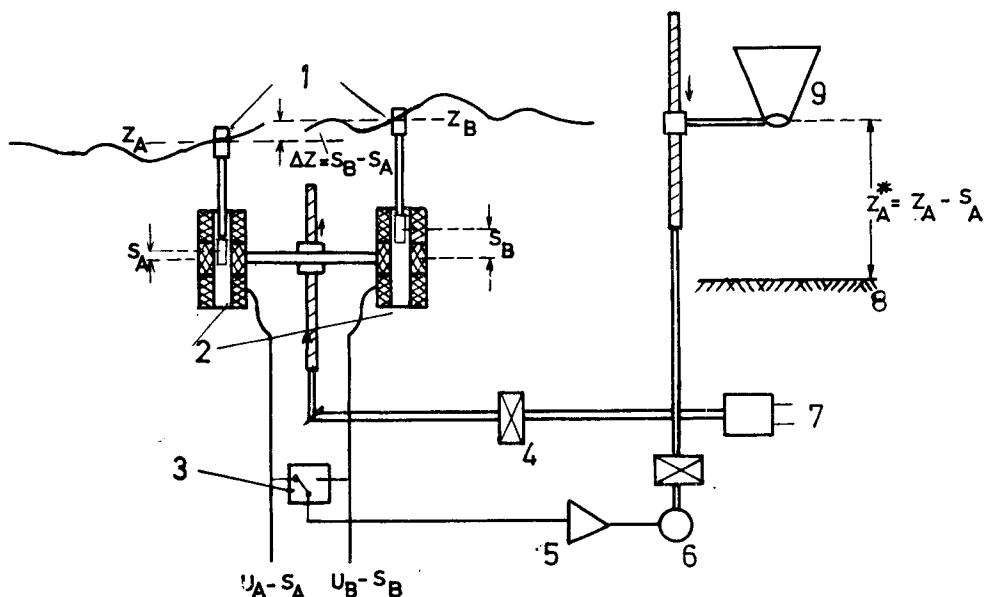
است که در تمام جهات متغیر میباشد و چون حلقة مزبور چرخان است لذا میتوان با حرکت قائم و چرخاندن آن بمقدار لازم شیب سطح فوقانی را با شیب مدل تطبیق داد. و عکس آن قسمت از مدل را که باندازه (ΔX) نوار باریک عکس برداری مجدد است و اشعه مربوط با آن بوسیله یک شکاف محدود میگردد روی صفحه



نیمرخ های طولی که بوسیله پلانیمات تهیه میشود

کاغذ حساس که در زیر سطح پائین حلقه قرار داده میشود ثبت نمود عمل انتقال قائم و چرخش حلقه بمنظور انطباق با شیب مدل بوسیله یک سروموتور (Servomotor) انجام میگردد. که شیب β لازم را با توجه به ارتفاع نقاط دو نیمرخ طولی مجاور که فاصله آنها باندازه نوار عکس برداری ΔX است تعیین و کنترل مینماید این نیمرخ ها بطوریکه بعداً شرح داده خواهد شد بوسیله دستگاه تبدیل (Planimat) بطور خود کار تهیه میشود که نمونه آن در پائین صفحه قبل ملاحظه میگردد.

سروموتور برای تشخیص و کنترل قسمت های مختلف مدل نوری و صدور فرمان حرکت و چرخش به حلقه الیاف نوری مجهز به دو چشم فتوالکتریک میباشد که بوسیله آنها نیمرخ های طولی را مشاهده مینماید (شکل ۵).

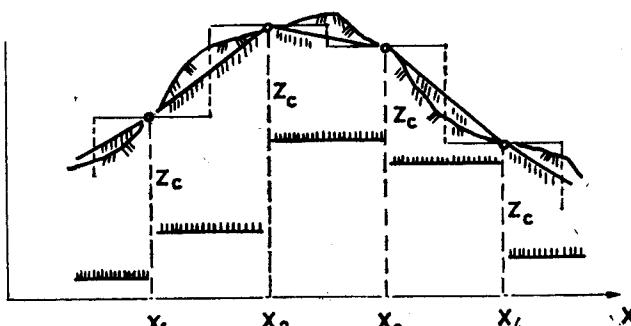


شکل (۵)

- | | |
|------------------------------------|--------------------------------|
| ۱- نیمرخ های طولی و چشم فتوالکتریک | ۲- ترانسفورماتورهای اختلاف سنج |
| ۳- سویچ حرکت چشم فتوالکتریک | ۴- سروموتور |
| ۵- افزاینده | ۶- سوتور |
| ۷- مولد ضربه الکتریکی برای ارتفاع | ۸- صفحه فیلم |
| ۹- محفوظه عکس | |

واختلاف ارتفاع دونقطه از دونیمرخ مجاور را بكمك دو ترانسفورماتور اختلاف سنج (Differential Transformer) از روی اختلاف ولتاژ که تابع تغییر محل چشم فتوالکتریک میباشد تشخیص میدهد بدیهی است چون هریک از نیمرخ های طولی بطوریکه بعداً شرح داده خواهد شد مقطع قائم مدل نوری در امتداد خط عکس برداری مجدد است که پس از توجیه نسبی و مطلق مدل (Relative, and Absolute Orientations) از دستگاه تبدیل پلانیمات Planimat بحسب میباشد و بعلاوه مدل نوری دستگاه ارتپروژکتور Orthoprojector هم عیناً همان مدل پلانیمات است که با یکی از عکس های زوج و با همان توجیه ساخته میشود لذا حرکت

حلقه چرخان در امتداد خط عکس برداری مجدد طبق فرمانی که سروموتور صادر می‌نماید عمل انطباق شیب حلقه چرخان و مدل نوری را بادقت کافی تأمین خواهد نمود. معذالک بطوریکه در (شکل ۶) دیده می‌شود



شکل (۶)

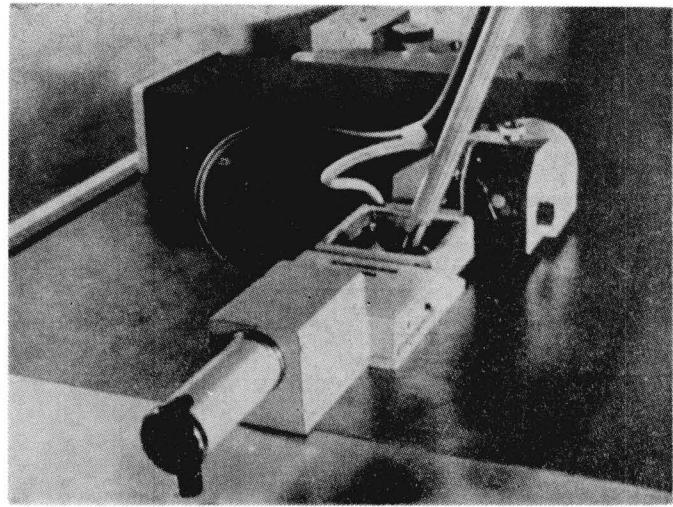
سطح منظم شیب دار که بین هر دو نیمرخ x_i و x_{i+1} جانشین سطح نامنظم مدل نوری می‌شود

چون بجای سطح غیر منظم مدل نوری در بین هر دو نیمرخ و بفاصله ΔX یک سطح منظم باشیب $\beta_x = \frac{\Delta Z}{\Delta X}$ بوسیله الیاف نوری حلقه چرخان قرار می‌گیرد لذا با توجه به عرض ΔX نوار عکس برداری مجدد و شیب β_x الیاف نوری و زاویه میل α شعاع نوری نقاط مختلف مدل یک خطای کوچک عدم انطباق به اندازه :

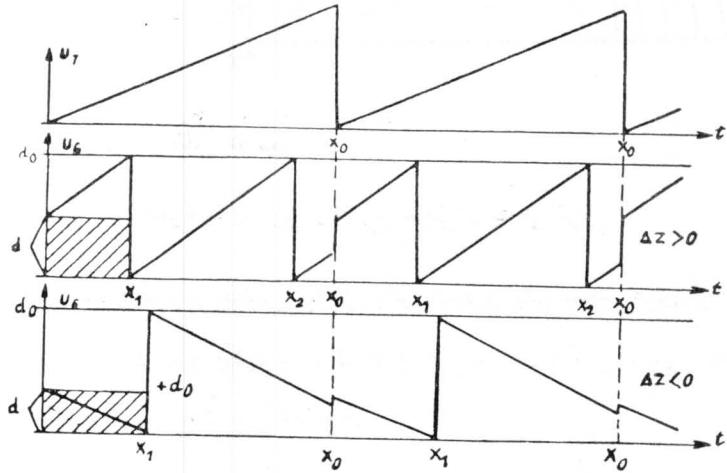
$$dr = \frac{\Delta X}{\varphi} \cdot \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \beta x$$

در عکس تبدیل بافق شده پیدا می‌شود که حداقل مقدار آن از ۳۰. میلیمتر تجاوز نمی‌کند و واضح است که هر چه ΔX کوچکتر باشد این خطای کمتر خواهد بود و فاصله (میلیمتر $\varphi = \Delta X$) را با توجه باین مطلب انتخاب نموده‌اند و طبق اندازه‌گیری‌های دقیق و مقایسه عکس‌های تبدیل بافق شده با نقشه‌های تبدیل شده از همان عکس هوائی با عرض نوار ۴ میلیمتر حتی در مناطق کوهستانی هم تعداد نقاطی که در عکس تبدیل بافق شده بیش از ۱۰. میلیمتر خطای dr داشته باشد. از ٪۵ تجاوز نمی‌کند.

۴- ترسیم خودکار خطوط میزان یا منحنی‌های تراز مدل نوری ، دستگاه ارتوپروژکتور فوق الذکر میتواند علاوه بر عکس تبدیل بافق شده خطوط میزان یا منحنی‌های تراز مدل نوری را Contourline بطور خودکار تهیه نماید، دستگاه مربوط باین کار که در (صفحه بعد) دیده می‌شود شامل یک لوله کاتودی است که نقاط مختلف منحنی تراز را با ضربه الکترونی در روی یک فیلم حساس ثبت می‌نماید . و این ضربه الکترونی موقعی حاصل می‌گردد که اختلاف ولتاژ دو ترانسفورماتور اختلاف سنج دستگاه مشاهده نیمرخ‌های طولی که بطور خطی بین دو حد تغییر می‌کند طبق دیاگرام ۷ الف با ولتاژ مربوط به ارتفاع منحنی تراز برابر گردد . بطوریکه در (شکل ۷ ب) ملاحظه می‌شود چشم قتوالکتریک ارتفاع Z_A و Z_B دو نقطه پروفیل‌های طولی را که دوسریک نیمرخ عرضی هستند به میزان ولتاژ رکت تشخیص میدهند و فصل مشترک این نیمرخ را با خطوط افقی یا ولتاژ معرف منحنی‌های تراز Z_1 و Z_2 تعیین می‌کند و نقاط X_1 و X_2 تصویر افقی را با ضربه الکترونی



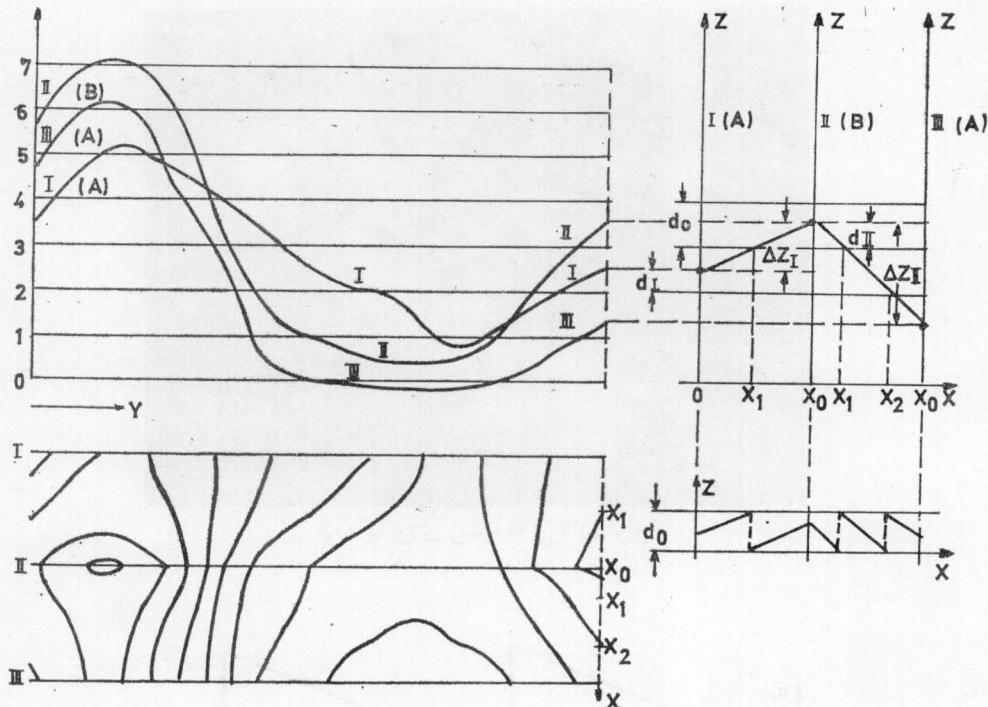
لوله کاتودی رسم منحنی های تراز



شکل ۷ الف

دیاگرام تغییر ولتاژ در رسام الکترونی منحنی های تراز

مشخص مینماید و چون در هر نیمرخ عرضی این نقاط تعیین میگردد و فاصله نیمرخ های مزبور نیز بسیار کم است لذا رسام الکترونی از مجموع این نقاط در تصویر افقی شکل منحنی تراز را در روی فیلم حساس تعیین و ثبت خواهد نمود. سرعت حرکت حلقه چرخان در امتداد یک نیمرخ طولی در حدود ۱ میلیمتر در ثانیه است ولی در این مدت کوتاه لوله کاتودی در حدود ۰۰۰۱ ضربه الکترونی تولید مینماید. و در اثر هر ضربه شعاع الکترونی از امتداد خود منحرف گشته و محل ضربه را با خط کوچکی علامت میگذارد و باین ترتیب نقاط مختلف X_i با تعداد کافی و دنبال هم بصورت خطوط کوتاه عمود به امتداد حرکت حلقه چرخان در روی فیلم حساس ثبت میگردد کلیشه صفحه ۳، یک قسمت از منحنی های تراز مربوط به عکس تبدیل بافق شده را که در روی فیلم ثبت شده نشان میدهد.



شکل (۱۷ ب)

نیمرخ های طولی و نیمرخ عرضی و منحنی تراز

بدیهی است بعداً میتوان فیلم عکس تبدیل بافق شده و فیلم منحنی های تراز را که دارای مقیاس واحدی هستند در روی هم قرار داده و یکجا چاپ نمود و باین ترتیب عکس تبدیل بافق شده با منحنی تراز که ما آنرا (عکسنقشه) نامیده ایم بدست خواهد آمد.

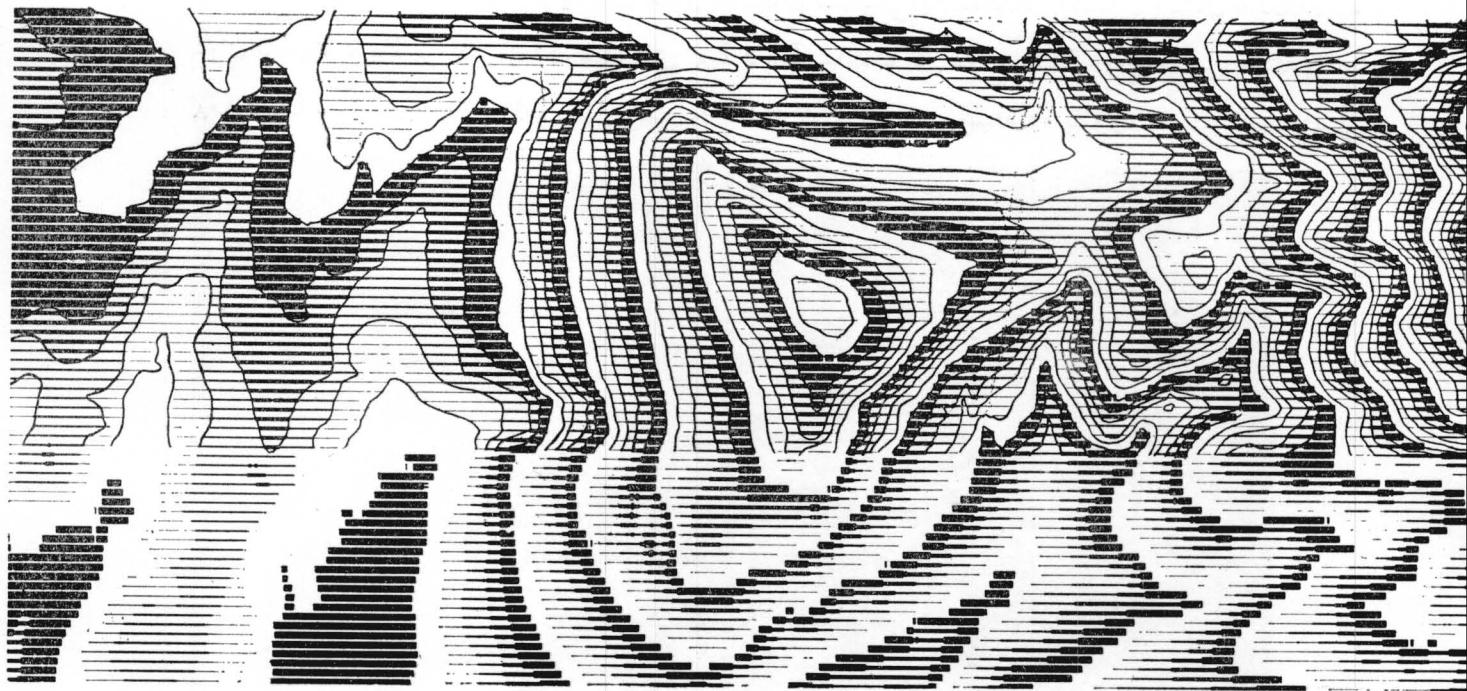
- دستگاه تبدیل پلانیمات با کورلاتور یا مغز تطبیق دهنده الکترونی -

(Planimat with Electronic Correlator)

بطوریکه قبل "گفته شد هدایت حلقه الیاف نوری ارتوپروژکتور به کمک نیمرخ های طولی مدل زمین انجام میشود که در روی فیلم بصورت خطوط منحنی ثبت شده اند و چون این نیمرخ ها باید بفاصله هر چهار سیلیمتر به مقیاس مدل زمین تهیه شود لذا تعداد آنها برای یک منطقه حتی کوچک بسیار زیاد خواهد بود و بنابراین تهیه این نیمرخ ها بطور خود کار از لحاظ اقتصادی ضرورت خواهد داشت و این فیلم ها بوسیله دستگاه تبدیل پلانیمات که توسط یک کورلاتور یا مغز تطبیق دهنده الکترونی بحرکت در میآید آماده میگردد بدیهی است دستگاه پلانیمات میتواند با ارتباط مستقیم نیز هدایت حلقه الیاف نوری را بعهده بگیرد.

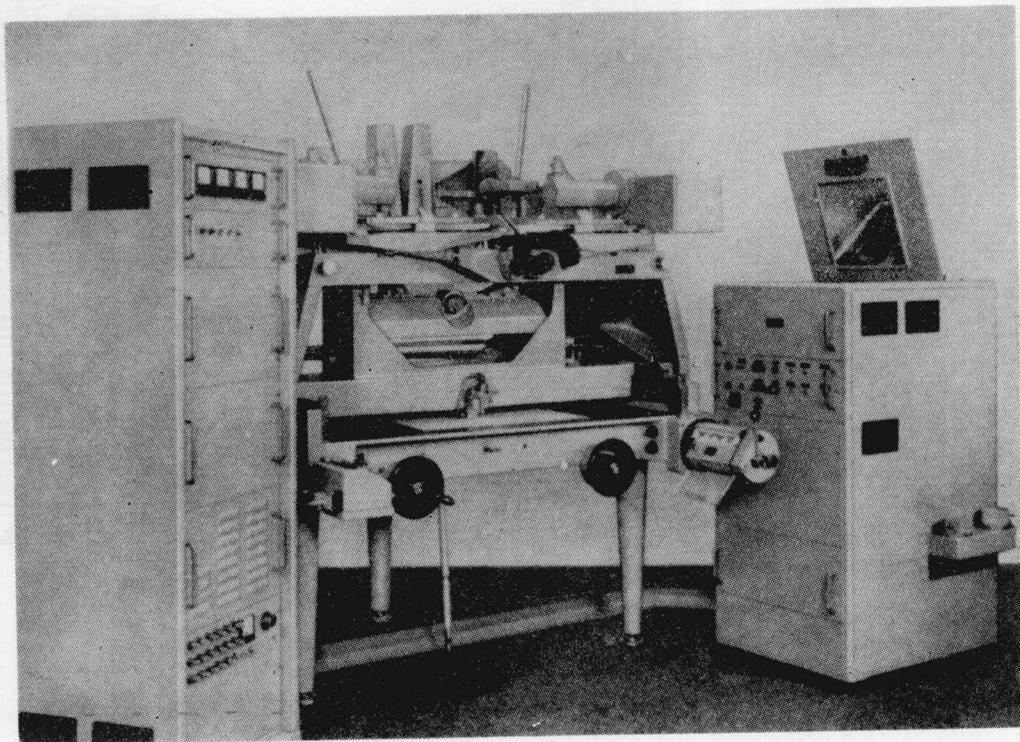
در (شکل صفحه ۱۷) دستگاه پلانیمات در وسط و مغز تطبیق دهنده الکترونی در طرف چپ آن و

دستگاه ثبت نیمرخ ها یا حافظه الکترونی در طرف راست مشاهده میگردد.



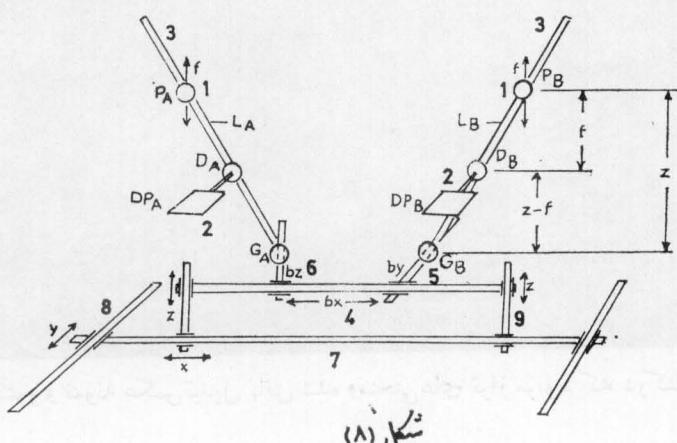
دستگاه ارتوپروژکتور و نمونه عکس تبدیل بافق شده و منحنی های تراز مربوط که در کنار یکدیگر چاپ شده است

الف - شرح دستگاه پلانیمات - اصول ساختمان مکانیکی این دستگاه در (شکل ۸) نشان داده شده که در آن نقاط P_A و P_B مرکز حرکت میله های L_A و L_B جانشین دوشاعع متناظر زوج عکس هستند و نقاط G_A و G_B موقعیت فضائی نقاط مدل زمین را نمایش میدهد که بوسیله دو بازوی رویت کننده متصل



دستگاه پلانیمات و کورلاتور و رسام الکترونی

به میله های D_A و D_B موقعیت G را با توجه به موقعیت نقاط زوج. (دیاپوزیتیف های DP_A و DP_B) از طریق مشاهده مدل نوری تعیین می شوند و پایه زوج مربوط نیز بوسیله سه مؤلفه : (bz و bx و by) مشخص می گردد و مختصات (x و y و z) نقاط مدل نیز بوسیله حرکت سه میله ۷ و ۸ و ۹ به مداد ترسیم یا دستگاه ثبت نیمروخ ها منتقل می شود.



شکل (۸)

سیستم مکانیکی دستگاه پلانیمات

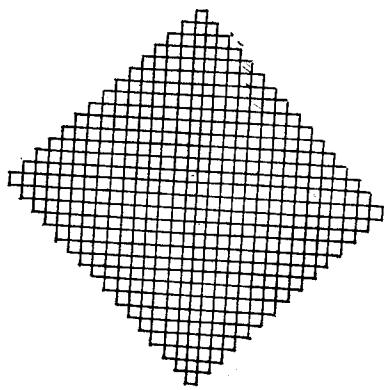
مقیاس مدل زمین مطابق شکل $\frac{z}{f}$ است و چون درستگاه پلانیمات میتوان فاصله کانونی f را با توجه به فاصله کانونی دورین های عکس برداری از ۸۵ میلیمتر تا ۵۰ میلیمتر تغییر داد بنابراین امکان استفاده از عکس های هوائی مختلف و تبدیل آنها به مقیاس های مختلف ممکن میباشد.

سیستم نوری مشاهده مدل دراین دستگاه بدلیل کوتاهی مسیر بسیار ساده و روش میباشد. مزیت مخصوص این دستگاه با مقایسه دستگاه های تبدیل دیگر این است که برای رسم نیمرخ های طولی مربوط به ارتپروژکتور که برای تهیه عکس تبدیل بافق شده لازم است میتوان این نیمرخ ها را در جهت محور z فقط با حرکت z دستگاه بطوریکه نشانه شناور (Floatiog mark) همواره با سطح مدل نوری منطبق باشد ترسیم نمود و برای این حرکت مخصوص بجای فرمان پائی معمولی میتوان از یک فرمان دستی که در طرف راست دستگاه قرارداده شده است استفاده نمود که کار ترسیم نیمرخ هارا بسیار سهل مینماید و بطوریکه در زیر شرح داده خواهد شد این فرمان حرکت z هم ممکن است بطور خود کار توسط کورلاتور (Correlator) یا مغز تطبیق دهنده الکترونی از طریق سرومتوور انجام پذیرد.

ب - دستگاه کورلاتور یا مغز تطبیق دهنده الکترونی (Electronci correlator) این دستگاه که توسط کارخانه های آیتک آمریکا (Itek Corporation) ساخته شده و بنام (Ec-۵) معروف میباشد توسط کارخانه ژایس Zeiss در روی دستگاه پلانیمات سوارشده است عمل ترسیم یا ثبت نیمرخ های طولی را درجهت محور z بطور خود کار با انطباق نشانه شناور و مدل نوری عیناً و حتی دقیق تراز انسان انجام میدهد که اصول ساختمان و طرز کار آن بشرح زیر میباشد :

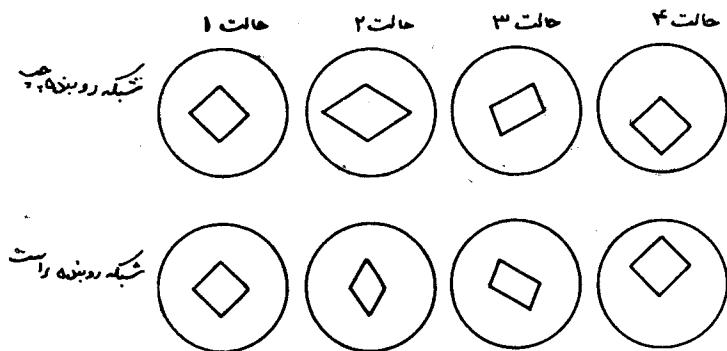
دولوله اشعه کاتوودی بجای دوچشم عمل مشاهده عکس ها را بوسیله روییدن دو شعاع متناظر (Photo-Scanning system) بعده داشته و وضعیت نسبی این اشعه را پس از عبور از دوافراینده فتوئی- Multiplier به یک مغز تطبیق دهنده الکترونی مطابق دیاگرام (شکل ۱۱) اطلاع میدهد و این مغز با دستور بازگشت (Feed-Back) سرومتوور حرکت z را بکار میاندازد.

روییدن اشعه متناظر بوسیله دوشبكه (لیساژویی) تلویزیونی (شکل ۹) که ابعاد آن از چند میلیمتر تجاوز نمیکند و از ۳ خط افقی و عمودی تشکیل شده است انجام میشود بطوریکه در (شکل ۱۰) دیده میشود در اثر شیب زمین درامتداد x قطر شبکه های روینده درجهت عکس یکدیگر نسبت به اشعه سمت راست و سمت چپ تغییر میکند که میتوان آنرا (تغییر مقیاس درجهت x) نامید و همچنین در اثر شیب زمین درامتداد y گوشه های بالا و پائین شبکه روینده درجهت عکس یکدیگر بطرف راست و چپ منحرف میشوند که میتوان آنرا (پیچش درجهت y) نام گذاشت. بدیهی است دوران φ و w شیشه های عکس نیز همین تغییرات را حاصل مینماید که به تغییرات ناشی از شیب زمین افزوده میشوند. اما ازلحاظ پارالاکس (Parallax) یا (عدم تقاطع فقط پارالاکس درجهت y که باعث یک انتقال کوچک Δy شبکه روینده میشود باقی میگذارند و اشعه) از پارالاکس درجهت y بطور خود کار توسط سرومتوور Servo-Motor با تغییر ارتفاع z حذف میگردد.



شکل (۹)

شبکه روبنده تاویزیونی



شکل (۱۰)

۲- تغییر مقیاس درجهت X در اثر مشیب طولی

۱- شبکه عادی بدون قاب

۴- تغییر محل در اثر پارالاکس Y

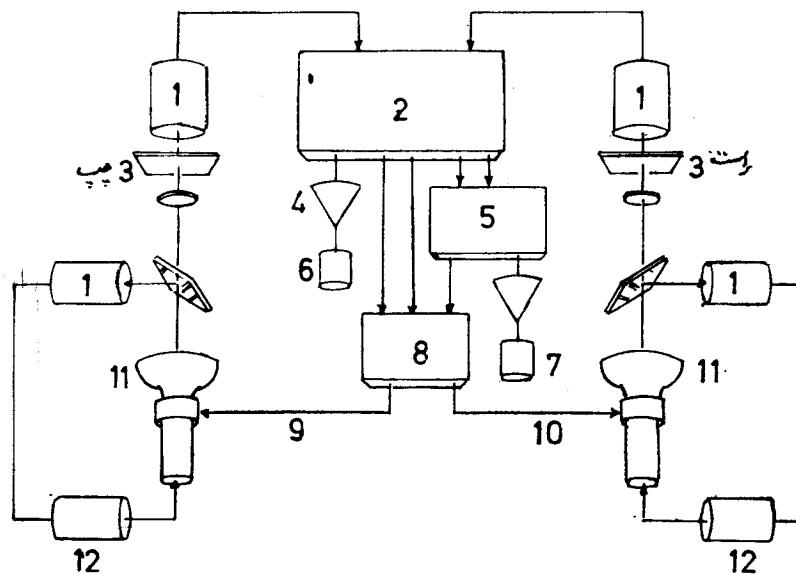
۳- پیچش در اثر شیب عرض درجهت Y

هریک از شبکه های روبنده پس از برخورد با اشعه سازنده مدل نوری یا بعبارت دیگر پس از عبور از شیشه عکس از یک افراینده فتوئی عبور نموده و داخل کورلاتور یا مغز تطبیق دهنده الکترونی می شود. کورلاتور ضربه های فتوئی شبکه را به سه نوار با فرکانس های مختلف از ۰ . ه تا ۱۰۰۰ هرتز (Hz) تجزیه می نماید این فرکانس ها بطوریکه بعداً شرح داده خواهد شد با فرکانس فضائی عکس ها که تابع تعداد جزئیات عکس یا تعداد دانه های حساس شیشه در هر سیلیمتر است متناسب می باشد و عمل انطباق با فرکانس های کم شروع شده و بتدریج با فرکانس های زیاد کامل می گردد.

کورلاتور تغییرات شبکه روبنده را از لحاظ اختلاف مقیاس و پیچش درجهت x و y و انتقال y Δ را

تجزیه می نماید و نتیجه تجزیه را بصورت دو ولتاژ خروجی که یکی معرف دقت انطباق شبکه با مدل و دیگری معرف تغییر محل نسبی اشعه (بصورت اختلاف فاز می باشد) از طریق یک مودولاتور (Modulator)

به یک تنظیم کننده (مدار جمع و تفریق Sum and Difference circuit) اطلاع میدهد - و این اطلاع با دستور بازگشت به لوله های کاتودی شبکه های رو بنده را باندازه لازم و بطوریکه هر دو شبکه به حالت عادی باشد منطبق شوند درجهت x و y منحرف نمینماید . سروموتور را هم بحرکت درمی آورد .



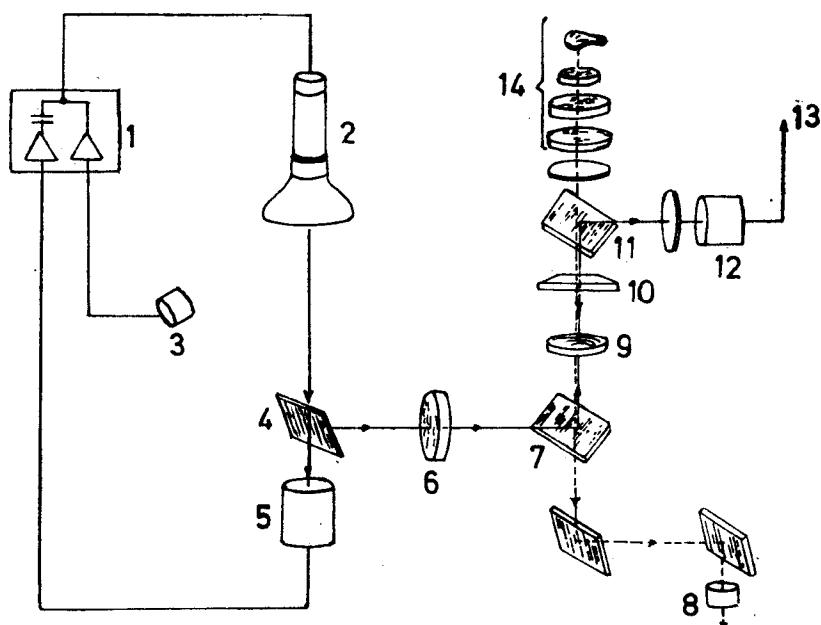
شکل (11)

- | | |
|----------------------------|----------------------|
| ۱- افراینده فتوونی | ۲- کورلاتور |
| ۴- سروموتور پارالاکس X | ۵- مدار کنترل |
| ۷- سروموتور Y | ۸- مولد شبکه رو بنده |
| ۱۱- لوله های کاتودی | ۱۲- ساکت کننده مدار |
| ۳- شیشه های دیاپوزیتیو عکس | ۹ و ۱۰- دستور بازگشت |
| ۶- موتور | |

البته این انحراف و انطباق تدریجی است چون ابتدا فرمان ناشی از نوار فرکانس کم، به لوله های کاتودی میرسد و بتدریج که دراثر انحراف اشعه کاتودی کیفیت انطباق بهتر و درنتیجه ولتاژ خروجی زیادتر میگردد فرمان های ناشی از نوار فرکانس های زیادتر به اشعه کاتودی خواهد رسید تا انطباق کامل گردد و شبکه رو بنده بصورت یک نقطه که معرف محل نشانه شناور است درآید واضح است که در بریدگی های تند کوهستانی ویرکه های آب انطباق بخوبی انجام نمیگردد و بالنتیجه از فرکانس فضائی اشعه کاتودی کاسته میشود و دراثر این کاهش ابعاد شبکه رو بنده بزرگتر خواهد شد . تاقدرت مشاهده یا رو بیدن آن بیشتر گردد .
ج - سروموتور - بطوریکه گفته شد دستور بازگشت از مغز تطبیق دهنده اشعه کاتودی را باندازه لازم انحراف میدهد ولی در همین حال سروموتور را هم نیز بکار میاندازد و چون این دستور مجموعه ولتاژ های خروجی ناشی از پارالاکس ها و تغییر مقیاس ها و پیچش هاست که از مدار جمع و تفریق خارج میشود لذا سروموتور بهمان میزان درجهت (y و z) بازوی تبدیل پلانیمات را حرکت خواهد داد بطوریکه نشانه شناور یا شبکه رو بنده همواره بامدل نوری منطبق باشد .

دقت انطباق نشانه شناور بادستگاه کورلاتور بیش از دو برابر دقت انطباق بوسیله انسان میباشد.

بعلاوه بطوریکه در (شکل ۱۲) دیده میشود اشعه کاتودی پس از عبور از دو آینه تجزیه رنگ (Dichroic Mirror) به دونور زرد و آبی تجزیه میشوند که نور زرد آن پس از عبور از صافی و افراینده فتومنی وارد کورلاتور میگردد و نور آبی آن پس از انعکاس و طی مسیر کوتاهی وارد عدسی های چشمی مشاهده برجسته بینی مدل میشود و بنابراین میتوان موقعیکه دستگاه بطور خود کار مشغول رسم و ثبت نیمرخ های طولی است حرکت نشانه شناور را که همواره در روی منطبق است بوسیله عدسی های برجسته بینی بخوبی ملاحظه نمود.



شکل (۱۲)

- | | | |
|---------------------|-----------------------------------|----------------------|
| ۳- سلول فتوالکتریک | ۲- لوله کاتودی | ۱- مدار ساکت کننده |
| ۶- عدسی هدایت کننده | ۵- افراینده فتومنی | ۴- منشور تقسیم کننده |
| ۹- عدسی هدایت کننده | ۸- عدسی، برجسته بینی | ۷- آینه تجزیه رنگ |
| ۱۲- صافی | ۱۱- آینه تجزیه رنگ | ۱۰- شیشه عکس |
| | ۱۴- ضربه های فتومنی بطرف کورلاتور | ۱۳- منبع نور |

د - ضریب انطباق شبکه های روبنده و مدل نوری.

بطوریکه قبل اگفتیم فرمان کورلاتور به سرمهوتور درنتیجه مقایسه و تجزیه اختلاف مقیاس و پیچش دو شبکه روبنده انجام میشود بنابراین نسبت بین تغییر مقیاس و پیچش شبکه های چپ و راست را ضریب انطباق یا (Correlator factor) مینامند. برای محاسبه این نسبت در مورد مقیاس X می بینیم که شبکه زمین در جهت X برابر $\frac{dH}{dX}$ است و بعلاوه چون تغییر مقیاس تابع فاصله نقطه از مرکز عکس یا زاویه میل شعاع نوری است که برابر $\frac{X}{H}$ میباشد لذا در صورتیکه پایه عکس های یک زوج عکس هوائی را B بنامیم

تغییر مقیاس شبکه های چپ و راست بصورت زیر خواهد بود :

$$dx_1 = 1 - \frac{X-B}{H} \cdot \frac{dH}{dX} \quad \text{و} \quad dx_2 = 1 - \frac{X}{H} \cdot \frac{dH}{dX}$$

و بنابراین فرمول ضریب انطباق مقیاس بصورت زیر درخواهد آمد :

$$\frac{dx_1}{dx_2} = \frac{1 - \frac{X}{H} \cdot \frac{dH}{dX}}{1 - \frac{X-B}{H} \cdot \frac{dH}{dX}}$$

حداکثر ضریب مزبور برای حالت عادی $1 = \frac{B}{2}$ و نقطه وسط پایه $X = \frac{B}{2}$ است و بنابراین حداکثر ضریب

انطباق مقیاس X بصورت :

$$\frac{dx_1}{dx_2} = \frac{1 - 0/0 \cdot \frac{dX}{dH}}{1 + 0/0 \cdot \frac{dH}{dX}}$$

درخواهد آمد.

که با توجه به شیب صفر تا $1 = 0/0$ مقدار آن بین ۱ و ۰ تغییر میکند.

از لحاظ ضریب انطباق پیچش نیز چون این پیچش در اثر وجود شیب درجهت Y یعنی $\frac{dH}{dY}$ است

لذا با توجه به میل شعاع نوری خواهیم داشت :

$$dy_1 = 1 - \frac{Y}{H} \cdot \frac{dH}{dY} \quad \text{و} \quad dx_1 = \frac{X}{H} \cdot \frac{dH}{dY}$$

بنابراین ضریب انطباق پیچش بصورت زیر خواهد بود .

$$\frac{dx_1}{dy_1} = \frac{\frac{X}{H} \cdot \frac{dH}{dY}}{1 - \frac{Y}{H} \cdot \frac{dH}{dY}}$$

که با توجه به شیب صفر تا حد اکثر $1 = 0/0$ و نسبت $1/3$ ضریب پیچش بین دو شبکه از صفر تا ۰ تغییر

خواهد کرد.

ه - دقت انطباق کورلاتور در تعیین نقاط مدل - دقت تبدیل در پلانیمات با توجه به فاصله کانونی

f از $0/0 \pm 3/0$ میکرون تا $1/0 \pm 5/0$ میکرون میباشد.

وبهین دلیل سیستم انطباق خود کار آن طوری طرح شده است که میتواند یک اختلاف پارالاکس

تاخته دود 3μ میکرون را تشخیص دهد . بدینه است دقت این تشخیص تابع فرکانس ضربه های فتونی شبکه رو بنده پس از عبور از شیشه عکس و افزاینده فتونی خواهد بود . واگر عرض شبکه رو بنده را در جهت \times به واحد میلیمتر a بنامیم و f_L فرکانس خطوط شبکه رو بنده به واحد هرتز (h_z) و f_x هم فرکانس فضائی عکس درجهت \times به واحد سیکل در میلیمتر باشد (که در حقیقت تابع تعداد دانه های حساس شیشه عکس در هر میلیمتر است) .

فرمول فرکانس ضربه های فتونی برابر :

$$f_v = 2a \cdot f_L \cdot f_x$$

خواهد شد .

که برای نوارهای مختلف فرکانس : از ۰ تا ۱۰۰۰ کیلو هرتز تغییر مینماید .

در این فرمول a بین ۱ تا ۱۰ میلیمتر و f_x بین ۲ تا ۳ سیکل در میلیمتر میباشد و مقدار f_L نیز در حدود ($8600 h_z$) است و من باب مثال برای میلیمتر $a=10$ مقدار f_v برابر :

$$f_v = 2 \times 10 \times 8600 = 86000 h_z$$

یا ۸۶ کیلو هرتز خواهد شد که در نوار سوم فرکانس قرار میگیرد .