

# مطالعه اثر انکسار در ترازیابی و ارتفاع‌یابی مثلثاتی در ژئودزی و نقشه‌برداری و امکان حذف آن

نوشتۀ

دکتر محمد منصور بینا

استادیار گروه فیزیک

**مقدمه** - مشاهدات ترازیابی و یا ارتفاع یا بی‌مثلثاتی در ژئودزی و نقشه‌برداری بعلت آنکه مسیر نور از قشرهای هوا با چگالی متفاوت عبور می‌کند و در نتیجه برای انکسار مسیری منحنی شکل دارد همواره دارای خطأی ناشی از اثر انکسار در جو است. در عمل شیوه‌هایی درهایک از موارد بالا بکاربرده می‌شود که خطاهای را حذف نمایند مثلاً در ترازیابی بعلت کوتاهی دهانه‌ها ( فاصله متوسط دو میر ) و تا حد امکان برای گرفتن فاصله تراز از هر شاخص بنظر می‌رسد که خطای ناشی از انکسار باید حذف گردد. در نقشه‌برداری و ژئودزی که در آن تعیین ارتفاع با اندازایگیری زاویه قائم و فاصله ( مورب در صورت اندازه گیری مستقیم و واقعی در صورت استفاده از مختصات دونقطه ) صورت می‌گیرد نیز تعیین ارتفاع با مشکل کرویت و انکسار نور در آتسفر مواجه است عامل اول یعنی اثر کرویت قابل محاسبه است و عامل دوم در صورتی قابل محاسبه است که طبق فرضیه Biot مسیر نور قوسی از دایره را طی کند در نتیجه زاویه انکسار را در دو طرف قراولروی دو طرفه و همزمان می‌توان برابر دانست و با گرفتن میانگین اثر آنرا حساب نمود: در اینجا بررسی می‌کنیم که تا چه اندازه شرایط فوق در عمل فراهم است و تا چه حد می‌توان به نتایج حاصله اطمینان نمود. برای یادآوری اصول تعیین ارتفاع را در ژئودزی و نقشه‌برداری متنزه کر می‌شویم :

ارتفاع یابی مثلثاتی - در این طریق باید زوایای ارتفاعی متقابل دونقطه را که تا حد امکان همزمان قرائت شده باشند مورد استفاده قرارداد. فرض کنیم  $z$  و  $z'$  زوایای سمت الرأسی مشاهده شده در نقاط A، B باشند که از سطح دریا پرتبی ارتفاع  $h$ ،  $h'$  را دارند.

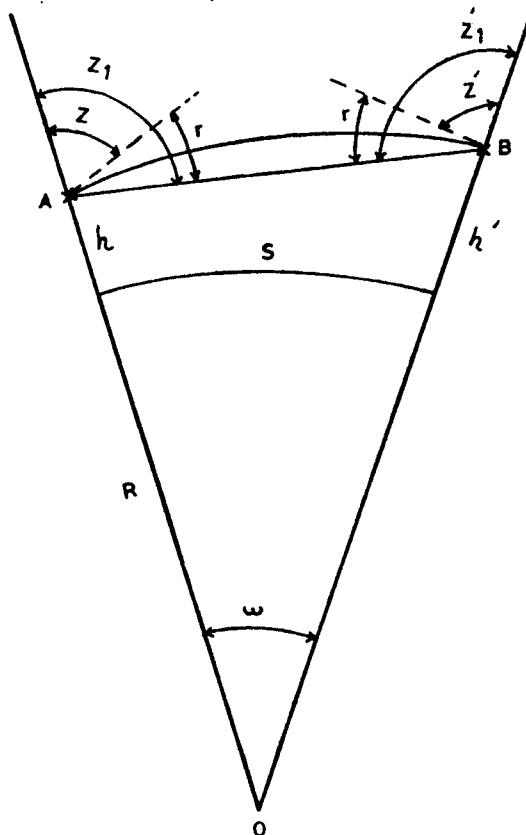
در اینجا شاع نورانی مسیری را طی کرده که قوسی از دایره فرض شده است و در نتیجه زاویه انکسار در دو طرف برای گردیده‌اند.

$$z_1 = z + r$$

$$z' = z' + r$$

در مثلث OAB میتوان رابطه زیر را نوشت :

$$\frac{R+h}{R+h'} = \frac{\sin z'_1}{\sin z_1}$$



و با فرض  $\Delta h = h' - h$  این رابطه بصورت زیر درمی‌آید :

$$\frac{\Delta h}{2R+h+h'} = \frac{\sin z'_1 - \sin z_1}{\sin z'_1 + \sin z_1} = \frac{2 \sin \frac{z'_1 - z_1}{2} \cos \frac{z'_1 + z_1}{2}}{2 \sin \frac{z'_1 + z_1}{2} \cos \frac{z'_1 - z_1}{2}} = \frac{\tan \frac{z'_1 + z_1}{2}}{\tan \frac{z'_1 - z_1}{2}}$$

و با درنظر گرفتن اینکه  $\frac{h+h'}{2} = h_m$  (ارتفاع متوسط)

$$\frac{\frac{\Delta h}{R}}{2 \left( 1 + \frac{h_m}{R} \right)} = \frac{\tan \frac{z'_1 - z_1}{2}}{\tan \frac{z'_1 + z_1}{2}}$$

ولی فرض بالا یعنی برابر گرفتن زاویه انکسار در دونقطه قراولروی موجب میشود که :  $z'_1 - z_1 = z' - z$   
 $z'_1 = \pi - B$  ،  $z_1 = \pi - A$  گردد. و چون

$$z_1 + z'_1 = \pi - (A + B)$$

با درنظر گرفتن اینکه  $z_1 + z'_1 = \pi + \omega$  است نتیجه میشود :

$$(A + B) = 2\pi - (z_1 + z'_1) = \pi - \omega$$

( $\omega$  زاویه مرکزی مربوط به نقاط  $A$  ،  $B$  است).

$$\operatorname{tg} \frac{z_1 + z'_1}{2} = - \operatorname{cotg} \frac{\omega}{2} = - \frac{2R}{S} \quad \operatorname{tg} \omega = \frac{S}{R}$$

در نتیجه :

$$\boxed{\Delta h = S \left( 1 + \frac{h_m}{R} \right) \operatorname{tg} \frac{z' - z}{2}}$$

در عمل اگر  $h_m$  در دست نباشد و فقط یکی از دو ارتفاع را داشته باشیم از رابطه زیر استفاده میشود :

$$\Delta h = S \left( 1 + \frac{h}{R} \right) \left( 1 + \frac{\Delta h}{2R} \right) \operatorname{tg} \frac{\Delta z}{2}$$

با این ترتیب که ابتدا از  $\frac{\Delta h}{2R}$  صرف نظر نموده و  $\Delta h$  تقریبی را محاسبه میکنند سپس همین مقدار را در رابطه فرارداده مجددآ  $\Delta h$  را محاسبه مینمایند.

در ترازیابی مستقیم اختلاف ارتفاع دونقطه از جمع جبری اختلاف ارتفاعهای نقاط فرعی بین دونقطه که شاخص روی آنها قرار گرفته پس از سرشکن کردن خطاهای بست و احياناً تصمیح Ortheometrica در صورت ترازیابی دقیق تعیین میشود.

در این حالت خط دید به سطح زمین بسیار نزدیک میباشد و عدم تعادل حرارتی در سطح زمین در مشاهدات اثری محسوس دارد ولی بعلت کوتاهی دهانه و برابر گرفتن فاصله تراز از شاخصها و همزمان بودن تقریبی قرائت‌ها و نیز اجتناب از مشاهدات در حالت عدم تعادل شدید حرارتی، اثر انکسار تا حد زیادی حذف میگردد.

از آنچه گذشت ملاحظه میشود که در هر دو طریقه فوق روش‌هایی که به انتکاء آنها خطاهای ناشی از انکسار در جو قابل حذف میباشند براین اصل متکی هستند که تعادل حرارتی در جوحتی در قشرهای پائین آن تعادلی adiabatique میباشد در نتیجه گرادیان ارتفاعی درجه حرارت  $\left( \frac{d\rho}{dH} \right)$  و نیز  $\left( \frac{dT}{dH} \right)$  هردو

منفی میباشند (  $\rho$  چگالی  $T$  درجه حرارت مطلق و  $H$  ارتفاع فرض شده ) بعلاوه گرادیان ارتفاعی درجه حرارت از حد معینی تجاوز نمینماید. چه دراینصورت کاهش سریع درجه حرارت با ارتفاع افزایش چگالی را بهمراه خواهد داشت یعنی  $\frac{dp}{dH}$  مشبت میگردد و این امر موجب حرکت هوای سبک پائین بطرف بالا گردیده و تعادل را برهم خواهد زد.

در شرایط جوی مناسب و آرام تقریباً تا چند کیلومتر پائین جو را میتوان درحال تعادل آدیاباتیک دانست ولی در قشر بسیار پائین یعنی آن قسمت که در اندازه گیریهای ژئودزی و نقشه برداری و یا ترازیابی مورد توجه است بهیچوجه در تعادل آدیاباتیک نیست زیرا تشعشع سطح زمین که براثر آفاتاب گرم شده و یا هنگام شب خنک میگردد عامل تغییر و برهم زدن تعادل حرارتی قشر پائین جو میباشد و موجب میگردد که گرادیان ارتفاعی درجه حرارت مقادیری بخود بگیرند که با آنچه لازمه برقراری شرط تعادل آدیاباتیک است متفاوت گردد. برای مطالعه شرط تعادل ابتدا حدقابل قبول گرادیان ارتفاعی درجه حرارت را بدست میاوریم. برای این منظور از روابط کلاسیک زیر استفاده میشود :

( دراینجا هوا را گاز کامل فرض نموده ایم ).

$$dP = -\rho g dH$$

$$\rho = c \frac{P}{T}$$

$$\frac{d\rho}{\rho} = \frac{dP}{P} - \frac{dT}{T} = \frac{\rho g dH}{P} - \frac{dT}{T} = -\frac{\rho g}{P} dH \left( 1 + \frac{P}{\rho g dH} \cdot \frac{dT}{dH} \right)$$

و یا :

$$\frac{d\rho}{dH} = -\frac{\rho^2 g}{P} \left( 1 + \frac{1}{\theta} \cdot \frac{dT}{dH} \right)$$

که در آن  $\frac{\rho g T}{P} = \theta$  فرض شده است.

درنتیجه برای آنکه هوا درحال تعادل باشد باید  $\frac{d\rho}{dH} < 0$  باشد یعنی  $\theta >$  گردد.

لذا گرادیان ارتفاعی درجه حرارت باید از حد معینی ( $\theta$ ) بزرگتر باشد.  $\theta$  را میتوان در شرایط مختلف محاسبه نمود مثلاً در فشاری هم سطح دریا و درجه حرارت صفر درجه سانتیگراد پفرض آنکه یک مترا مکعب هوا  $P = 101320 \text{ kg/cm}^2$  کیلو گرم وزن داشته باشد و  $\rho = 1.293 \text{ kg/m}^3$  باشد اندازه  $\theta$  برابر باشد اندازه  $0^\circ$  درجه در هر صد متر بدست میآید.

در شرایط بالا هرگاه مقدار گرادیان ارتفاعی درجه حرارت را بخواهیم از رابطه

( ۲ ) نسبت گرمای ویژه هوا در فشار ثابت و حجم ثابت و تقریباً برابر ۱۴۰ میباشد).

و با رابطه :

$$\frac{dp}{p} - \gamma \frac{d\rho}{\rho} = 0$$

استفاده کنیم. در این رابطه و دورابطه :

$$\frac{dP}{p} = \frac{dT}{T} + \frac{d\rho}{\rho} \quad \text{ویا} \quad P = c T \rho$$

و  $dP = -\rho g dH$  با حذف  $\frac{d\rho}{p}$  نتیجه میشود :

$$\frac{dT}{T} = \left( 1 - \frac{1}{\gamma} \right) \frac{dP}{p}$$

$$dT = \left( 1 - \frac{1}{\gamma} \right) \frac{T}{p} dp = - \left( 1 - \frac{1}{\gamma} \right) \frac{\rho g T}{p} dH$$

که مانند قبل  $\theta = \frac{\rho g T}{p}$  میباشد.

$$\frac{dT}{dH} = - \left( 1 - \frac{1}{\gamma} \right) \theta$$

اگر شرایط جوی را مانند حالت قبل بگیریم یعنی  $\theta = 2/5$  درجه درصد مترا و مقدار  $\gamma$  را برای هوا ۱/۴۱ را فرض کنیم نتیجه میشود :

$$\frac{dT}{dH} = -1 \quad \text{یک درجه برای هرصد مترا}$$

این مقداریست که گرادیان ارتفاعی درجه حرارت در شرایط جوی فرض شده باید دارا باشد تا تعادل حرارتی برقرار بوده و اختلافی در مشاهدات و محاسبات ارتفاع یابی ایجاد نکند. متأسفانه شرایط فوق برای تشعشع سطح زمین بخصوص درهنگام تابش برقرار نبوده و گرادیان ارتفاعی درجه حرارت از حد لازم تجاوز مینماید در نتیجه اغلب  $\frac{dp}{dH}$  مثبت گردیده یعنی چگالی با ارتفاع افزایش میباشد. هوا در این حالت از تعادل خارج گردیده و از پائین به بالا حرکت میکند و در دوربین مشاهده میشود که تصویر دارای لرزش و سوچ میباشد و این لرزش با مقایسه با تارهای رتیکول بسیار محسوس است. در نتیجه شرایطی که براساس آن روابط ارتفاع یابی مشهود تنظیم شده و یا ترازیابی باید انجام پذیرد هر گزفرآهم نبوده و اگر هم فراهم شدد طول مشاهدات پایدار نمیماند از اینجاست که خطاهای غیرقابل پیش‌بینی و غیرسیستماتیک در تعیین ارتفاعات وارد گردیده و اندازه گیریها را دچار عدم دقت لازم مینماید.

بنظر میرسد اگر از دو طول موج مختلف برای مشاهدات استفاده گردد بطریقه دیفرانسیل میتوان اثر انکسار را حذف نمود برای این منظور باید از دو چشم نورانی یکنونگ monochromatique استفاده

نمود. بدیهی است بعلت تغییر طول موج اثر انکسار نیز تغییر خواهد نمود. اگر  $dz_1$  زاویه انکسار مربوط به طول موج  $\lambda_1$  باشد و  $dz_2$  زاویه انکسار مربوط به  $(dz_1 \neq dz_2) \lambda_2$  میتوان نوشت:

$$\frac{dz_1 - dz_2}{dz_1} = k \frac{\lambda_1 - \lambda_2}{\lambda_1}$$

که  $k$  ضریبی است ثابت که بستگی به مقادیر  $\lambda_1$ ,  $\lambda_2$  دارد.

و اگر طرف دوم را جمعاً مقدار ثابت  $C$  فرض کنیم :

$$dz_1 = \frac{(dz_1 - dz_2)}{C} = \frac{Z_1 - Z_2}{C}$$

که  $Z_1$ ,  $Z_2$  زوایای سمت الرأسی قرائت شده برای دوطول موج  $\lambda_1$ ,  $\lambda_2$  میباشند.

مثلثاً اگر فرض کنیم از دونور قرمز و بنفش استفاده شده باشد ( $\lambda_1 \approx 640\text{nm}$  و  $\lambda_2 \approx 780\text{nm}$ ) باشد

و قرائت های  $Z_1$ ,  $Z_2$  برابر باشد با :

$$Z_1 = 85^G \quad 26 \quad 28$$

$$Z_2 = 85 \quad 26 \quad 25$$

$$(C = \frac{1}{25})$$

$$dz_1 - dz_2 = 3''$$

$$dz_1 = (Z_1 - Z_2) \times \frac{1}{C} = 3'' \times 25 = 75''$$

و زاویه تصحیح شده برابر خواهد بود با :

$$Z = 85^G \quad 27 \quad 03$$

این روش در تعیین کمیت های دیگری که انکسار در جو در آن اختلالاتی ایجاد میکند مانند تعیین فاصله و موقعیت نقاط ژئودزی به کمک اقمار مصنوعی با اثر دوپلر (Doppler) تا کنون بکار رفته و نتایج مفیدی داشته است بنظر میرسد اگر مشکلاتی نظیر عدم دقت کافی دستگاه اندازه گیری برای تشخیص دوزاویه قائم مختلف برای دوطول موج متفاوت و یا عملی نبودن اندازه گیری در روز و غیره مانع نگردد باین ترتیب میتوان ارتفاع یابی مثلثاتی را در مورد اتصالات طویل جانشین ترازیابی مستقیم نمود.

## Bibliographie

- 1 - P. Tardi - G. Laclavère , Traité de Géodesie , T. 1 Fas. 1 Gautier - Villar Paris 1951
- 2 - P. V. Angus - Leppan, A Study of Refraction in the Lower Atmosphere . Empire Survey Review No. 120 P. 69. 1961.
- 3 - P. V. Angus - Leppan , Empire Survey Review No. 121 p. 107 1961
- 4 - Nivellement de précision, J. Vgnal , Publication Théchnique de l' I. G. N Paris 1955.
- 5 - A. E. Decae, Precision Survey of the 28Be V Synchrotron in the European Organisation for Nuclear Reseach , Empire Survey Review No. 121 - 122 p. 98 1961.