

مصطفی احمدی

نقش برداری 74

Masaha
Ahmedi



دانشگاه صنعتی
خواجه نصیرالدین طوسی

www.engclubs.net

" جزوه فیزیکال ژئودنزی کارشناسی نقشه برداری "

دکتر نجفی

۲۵۰ ریال

قیمت بالیست آموزش

۲۰۰ ریال

قیمت آزاد

انتشارات دانشکده عمران

1- موضوع نیز کمال زردزی

در نقش برداری، ما با تین موقعیت ای می برای تعدادی نقاط در روی زمین
برای هم هستیم. برای اینکار در یک نقطه که یک بتوان روابط مستقیم بین نقاط را
کودک را از آنجا موقعیت را تین نمود. بنابراین نقاط P_1 و P_2 بطور مستقیم بصورت
هم بردار می باشد

$$P_1 \rightleftharpoons P_2$$

ولی در نقاط بزرگ نمیتوان بصورت فرق عمل کرد. چرا که انسان اندازه گیری روابط
مستقیم بین آنها موجود نیست. در آنها میدانیم روابط آنها را نسبت به یک چهارچوب (مثلاً
رضایش) که نقاط را هم بردار می کند، اندازه گیری کنیم. یعنی روابط صحت از روابط
در می باشد.

$$P_1 \rightleftharpoons \text{چهارچوب رضایش} \rightleftharpoons P_2$$

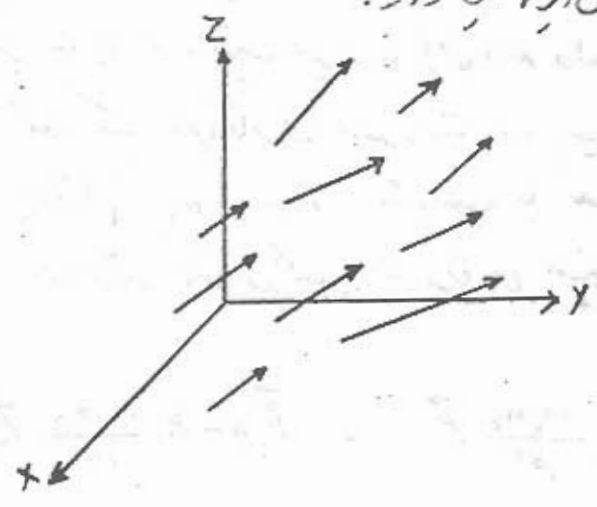
تعریف همین چهارچوب یعنی روابط آن با نقاط از کارهای عمده زردزی می باشد.

در زردزی معمولاً سطحی نزدیک به سطح تقریباً زمین لبه ان سطح
رضایش انتخاب می کنند که در همان چهارچوب را دارد. البته سطح زیر همان
تعریف می شود که تا خط انسان نزدیک به سطح تقریباً زمین باشد بطوریکه روابط
آن دسته نقاط که در قیاس آنها روی سطح تقریباً زمین قابل اندازه گیری است نسبت به آن
سطح رضایش صادر می باشد.
در زردزی برای ایجاد تمهیدات در هم می است لازم است که سطح رضایش انتخابی

۲ - اصول تئوری پتانسیل

۲-۱: صفت میدان نیرو

منطقه‌ای از محیط زمان-فضای ما را که میدان محل بعضی نیروهای فیزیکی است
 بتوان تنها ببنیم یک میدان برداری تلقی کرد. بدون اینکه منبع ایجاد نیروها و هدف
 نیروها مورد نظر باشند. از یک میدان نیرو چنین استفاده می‌شود که هر نقطه از آن
 میدان به عدد حقیقی ϕ میدان پتانسیل آن میدان را چه عدد حقیقی در زمان را،
 فقط زمان، نزدیک نظر بگیریم. تعلق بگیرد. با استفاده از این کمصفت کارتریسی ستوان میدان
 برداری را در هر نقطه از زمان t نشان می‌دهد.



باید امکان کار، معمولاً در نزدیک‌برداری \vec{f} میدانهای برداری را ساکن (ساکن نسبت به
 زمان) در نظر بگیرند. بنابراین بر میدان ساکن را می‌توان تصور کامل با یک تابع سه
 متغیری بصورت زیر نشان داد.

$$\vec{f}, \vec{f}(\vec{r}) \in \mathbb{R}^3, \vec{r} \in \mathbb{R}^3$$

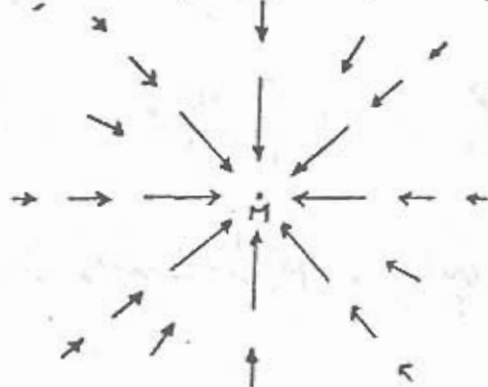
تعداد فرق لیزان بهتری نزدیک از ثابت k توسط تعدادی از سازندهای علمی بین المللی تا این لحظه مشاهده شده است. البته هنوز این مسئله مورد بحث محافل علمی است که آیا ثابت k نسبت به زمان متغیر است یا نه.

۲-۳: میدان جاذبه یک نقطه مادی بوزن M

بگذاریم دیده میزبان قانون جاذبه فرتون نظر کامل داشته باشد. پس فرض کنیم جرم m است. فقط مسئله انتخاب است که کدام جرم را جاذبه کننده و کدام یک را جاذبه شده بنامیم. بنابراین همان بستیم که قانون جاذبه فرتون را بصورت میدان نیروی (میدان برداری) زیر فرمول کنیم

$$\vec{F} = -k \frac{M}{r^2} \vec{r}$$

با در نظر گرفتن اینکه k صرف نیروی است که از طرف جرم M به جرم واحد m در فاصله r اعمال میزود. بردار \vec{r} از نقطه M به نقطه m مستقیم است. چیزی نیست بجز بردار و صفت نقطه m در نقطه M مرکز همگشت است یعنی این میدان عمده ای از یک میدان برداری شعاعی (یا مرکزی) است که در آن r بردار از نقاط خارجی به طرف نقطه مرکزی (M) متوجه می باشد در یک سیستم همگشت دو بعدی میدان نزدیک بصورت زیر دیده میزود



و نیروی جاذبه m روی M مورد نظر نیست.

حال اگر جسم نرنکی را بصورت منطقه B از فضای E_3 بدالستیم $\sigma(\vec{r})$ در نقطه از آن در نظر بگیریم وزن قسمت کوچکی (ΔB) از آن سیمان بصورت حاصل ضرب $\Delta M = \Delta B \sigma(\vec{r})$ زشت که در آن $\sigma(\vec{r})$ مقدار دانسیته در نقطه سوف همان حجمی ΔB باشد. با این شرط سیمان همان جاذبه حاصل از جسم B را بصل نظر زشت

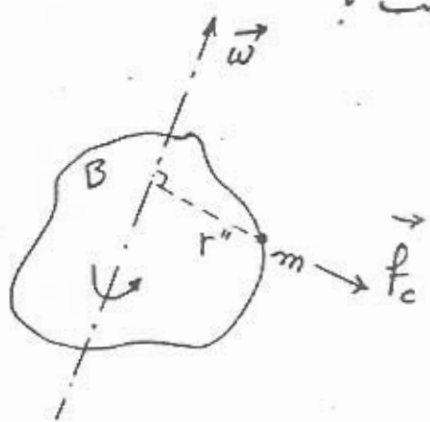
$$\vec{f} = -G \int_B \frac{\sigma}{r^3} \vec{r} d\Omega, \quad \vec{r} = \vec{r} - \vec{r}'$$

آ برار و صفت همان ΔM از جسم B در نظر اندازیم می باشد. در اینجا σ تابعی از موقعیت همان حجمی ΔB و هم تابعی از موقعیت همان حجمی ΔB و لنگه مورد اندازه گیری سیمان جاذبه می باشد.

۵-۲: میدان جاذبه در دو بالای یک جسم در حال دوران
وقتی نقطه مورد نظر به همان جسم دوران می کند.

باز در نتیجه مشاهده شده است که حرکت دوران یک جسم m با سرعت زاویه ای ω در آنکه در فاصله r از محور دوران قرار دارد تحت تاثیر یک نیروی گریز از مرکز قرار میگیرد این نیرو جسم را در جهت دور شدن از محور دوران هدایت میکند. مقدار این نیرو برابر است با:

$$f_c = r \omega^2 m$$



۶-۲: پتانسیل

میدان نیرو ابزار ریاضی خوبی برای نمایش یک محیط فیزیکی می باشد. ولی لزوم دانستن به عدد حقیقی بعد از آن عمقات نیرو برای موفقی میدان در هر نقطه از فضا، از اعتبار آن کمکاید. بنابراین بهتر است ابزار ساده‌تری بجای آن برای نشان دادن محیط فیزیکی بکار گرفته شود. یکی از این ابزار ساده پتانسیل می باشد. رابطه بین پتانسیل (میدان اسکالر) با میدان نبرد (میدان برداری) نظر رابطه بین تابع اولیه و تابع اصله در آن نیز مستفای حقیقی است. در اینجا رابطه بین تابع اولیه F (اگر وجود داشته باشد) و تابع اصلی f بصورت زیر می باشد:

$$F(x) = \int f(x) dx \quad , \quad \frac{dF(x)}{dx} = f(x)$$

در اینجا پتانسیل V (اگر وجود داشته باشد) با نیروی \vec{F} در معادله ای نظیر فوق صدق می کند.

$$V(\vec{r}) = \int \vec{F}(\vec{r}) d\vec{r} \quad , \quad \nabla(V(\vec{r})) = -\vec{F}(\vec{r})$$

عملیات ∇ در معادله فوق نشان دهنده اپراتر گرادیان می باشد که معادل برداری اپراتر $\frac{d}{dx}$ در آنالیز می باشد. تابع V را پتانسیل نیروی \vec{F} و نیروی \vec{F} را گرادیان تابع V می نامند. نظر از بردار \vec{r} در بالا یعنی بردار و منسوب نقطه ای که پتانسیل V و نیروی \vec{F} بدان تعلق دارد. در فضای ۳ بعدی \vec{r} بصورت (x, y, z) و می توان نوشت

$$\vec{r} = x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k}$$

مد خطه میگرد که گرادیان ∇ برابر با همان میدان جاذبه حاصل از متمرکز ماده یکرم M (بخش ۲-۳) میباشد در نتیجه می توان نوشت

$$\nabla(V) = \vec{F}$$

شرط لازم و کافی برای اینکه ∇ پتانسیل میدان \vec{F} اینست که گرادیان ∇ مادی نیروی \vec{F} (تادری فزون) باشد. به علت تابع ∇ رفت کنید.

۲-۸: پتانسیل یک جسم

باز می توان نشان داد که تابع زیر پتانسیل طرز حاصل از جسم B میباشد.

$$V(\vec{r}) = K \int_B \frac{\sigma}{r} dB$$

در فاصله فزون $\vec{r} = \vec{r} - \vec{r}'$ که در آن \vec{r}' بردار وضعیت (از $dB = \sigma dB$) میباشد و $V(\vec{r})$ پتانسیل جسم B میباشد. برای اینکه گرادیان تابع فزون را محاسبه کنیم

$$\nabla(V) = K \int_B \sigma \nabla\left(\frac{1}{r}\right) dB \quad , \quad \vec{r} = x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k} \quad \text{و}$$

$$\vec{r}' = x'\vec{i} + y'\vec{j} + z'\vec{k} \Rightarrow \vec{r} = (x-x')\vec{i} + (y-y')\vec{j} + (z-z')\vec{k}$$

$$r = |\vec{r}| = [(x-x')^2 + (y-y')^2 + (z-z')^2]^{1/2}$$

$$\nabla\left(\frac{1}{r}\right) = \frac{\partial}{\partial r}\left(\frac{1}{r}\right) \nabla(r) = -r^{-2} \left(\frac{\partial r}{\partial x} \vec{i} + \frac{\partial r}{\partial y} \vec{j} + \frac{\partial r}{\partial z} \vec{k} \right)$$

دندل با سبب پتانسیل گزیز از مرکز ω می‌بریم. سیران نشان داد که

$$w(\vec{r}) = \frac{1}{2} \omega^2 r^2$$

پتانسیل مورد نظر است. که در آن $\vec{r}'' = \vec{r}'(\vec{r})$ باشد. مقدار (مدریصلی) بردار \vec{r}'' برابر است با

$$r'' = r \cos \alpha$$

برای \vec{r}'' یکتا از تقریب بردار \vec{r} در صحنه محود بر محور دوران. اگر بنا بر این است محور z از سیستم مختصات کارتزینی (x, y, z) را منطبق بر محور دوران قرار دهیم، این انتخاب هیچ چیزی از مجموعه مسئله نمی‌کاهد. خواهیم داشت

$$\vec{r} = x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k}$$

$$\vec{r}'' = x\vec{i} + y\vec{j} + 0\vec{k}$$

درازا کجا

$$\nabla(w) = \frac{1}{2} \omega^2 \nabla(r^2)$$

$$\begin{aligned} \nabla(r^2) &= 2r'' \nabla(r'') = 2r'' \left(\frac{x}{r''} \vec{i} + \frac{y}{r''} \vec{j} \right) \\ &= 2\vec{r}'' \end{aligned}$$

با قرار دادن $\nabla(r^2)$ در $\nabla(w)$ خواهیم داشت

$$\nabla(w) = \omega^2 \vec{r}'' = \vec{f}_c$$

هم صورتی تابع از پتانسیل است به نسبت به پتانسیل می‌کشد. این مسئله تصدوی
 می‌دهد که همیشه.

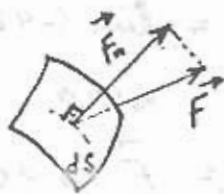
در زیر آن دارد و همیشه که مسئله پتانسیل نسبت به U را می‌توان
 بصورت یک مسئله شرایط اولیه یا مرزی (Boundary value problem) در معادلات
 دیفرانسیل با مشتقات جزئی مطرح کرده از حل آن پتانسیل U را پیدا کرد.
 پتانسیل فوق‌الذکر $(k \int_B \frac{\sigma}{r} dV)$ مسئله قابل حل است که تابع دالره
 $\sigma(\vec{r})$ برای هر نقطه از جسم B معلوم باشد. در غیر اینصورت به نسبت به مثال راه حل
 دیگری برای این مسئله پتانسیل وجود دارد.

۱-۲: پتانسیل لبزان جواب معادلات دیفرانسیل پواسن و لاپلاس

بفرضیم از آنجا بردار \vec{F} میدان اولی مشق می‌سازد برداری \vec{F} باشد
 دیورژانس بردار \vec{F} بصورت زیر بیان می‌شود

$$\nabla(\vec{F}) = \text{div}(\vec{F}) = \lim_{V_0 \rightarrow 0} \frac{\oiint_{\partial V_0} F_n dS}{V_0}$$

که در آن V_0 حجمی است که توسط سطح بسته S محدود شده و F_n قدرمطلق
 بردار \vec{F} مؤلفه بردار \vec{F} در امتداد عمود بر سطح S در هر نقطه از آن باشد.



علامت \oiint یعنی پتانسیل در سطح بسته S . مقدار $F_n dS$ را مولدی میدان \vec{F} از

مقادیر مختلف زیر در نقاط مختلف امتداد خواهد کرد

$$\nabla(\vec{F}(\vec{r})) = \begin{cases} -4\pi R\sigma & \vec{r} \in B \\ -4\pi R\frac{\sigma}{2} = -2\pi R\sigma & \text{برای نقاط روی سطح جسم B} \\ 0 & \text{برای نقاط خارج از جسم B} \end{cases}$$

حال لغای به ترتیب خود دیویرانسی میگیریم

$$\nabla(\vec{F}) = \frac{\partial F_x}{\partial x} + \frac{\partial F_y}{\partial y} + \frac{\partial F_z}{\partial z} = \nabla \cdot \vec{F} \quad (\text{حاصلضرب داخلی})$$

در طرف دیگر میدانیم که $\vec{F} = \nabla(V)$ که در آن V پتانسیل میدان \vec{F} می باشد پس دیویرانسی لغویست زیر از میدان \vec{F}

$$\nabla(\vec{F}) = \nabla \cdot (\nabla(V)) = \frac{\partial^2 V}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial z^2} = \Delta(V)$$

در اینجا $\Delta(V) = \nabla \cdot (\nabla(V))$ یک ابراتور دیفرانسیل از درجه دوم می باشد که آنرا ابراتور لاپلاس (Laplace's operator) می نامند. بار تقوین رتب فوق می توان مسائل دیفرانسیل زیر را داشت

$$\Delta(V) = \begin{cases} -4\pi R\sigma & \text{داخل جسم B} \\ -2\pi R\sigma & \text{روی جسم B} \\ 0 & \text{برون جسم B} \end{cases}$$

مسائل دیفرانسیل اول دردم بنام مسائل پواسن (Poisson's equation) می نامند

نیزه‌ها در حال مقدار ثابت خواهد بود. بنابراین معادله ترازهای زیر برای ترازها
در پرستیم کمالات کارزنی بصورت زیر صادر است

$$\Delta(W) = 2\omega^2$$

مخواتان می‌داند که تنها ترازهای جازم است که در نقاط خارج از جسم در مدار لایس
صدق می‌کند. در مورد ترازهای نقل (U) اینطور نیست. ترازهای نقل در مدار ترازهای
زیر صدق می‌کند

$$\Delta(U+W) = \Delta(U) = -4\pi R^2 + 2\omega^2$$

که در آن ω یک تابع از موقعیت نقطه باشد. لذا نمی‌توانیم ω یک تابع پرستیم در تمام
نقاط فضایی و دارای ناپدیدکننده در نقاط نظیر نقاط روی سطح جسم B باشد. تابع
U دارای مشتقات درجه دوم ناپدیدکننده در آن نقاط خواهد بود. از این نقاط عبور
بر سطح جسم B ممکن است در داخل جسم نیز اگر کنیم و البته پرستیم نباشد و عدد
داشته باشد. ولی تابع U در فضای خارج از جسم B یک تابع پرستیم باشد.

۱۱-۲: ترازهای هارمونیک و خواص آنها

اگر تابع ω در یک نقطه A در مدار ترازهای لایس صدق کند آنرا تابع هارمونیک
در آن نقطه نامند. بنابراین ترازهای جازم یک جسم در فضای خارج از آن یک
تابع هارمونیک باشد. یک تابع هارمونیک دارای خواص زیر باشد

۱) یک تابع هارمونیک محدود بر سطح یک جسم از منطقه A به A، در نظر می‌گیریم

معروف است. نشان داده شده است که گر سطح مرزی بسته از آن کافی صاف و هموار باشد تابع هارمونیک همیشه وجود دارد. نظیر از صاف بودن سطح آنکه صفت هارمونیک برای آن تئیزات پذیرفته داشته باشد. علاوه بر شرط صاف بودن سطح مرزی لازم است تابع زیر در ناحیه با نهایت به سمت صفر میل کند.

حال برای اثبات اصل درینجه را با این میکنیم. فرض میکنیم B یک منطقه محدود با مرز S باشد و فرض میکنیم که دو تابع v و w وجود دارند که دارای مقادیر یکسان روی سطح S باشند. در اینصورت تابع $u = v - w$ نیز یک تابع هارمونیک بوده (بناب خاصیت خطی بودن اپراتور Δ) و دارای مقادیر صفر روی سطح S خواهد بود. ولی این منافی با خاصیت نستی یک تابع هارمونیک است. مطابق این خاصیت برود مگر کم و صفر تابع u نیز قرار دارند بنا بر این تابع u با صفر دارای مقادیر صفر در داخل B باشد یعنی با صفر $v = w$ باشد یعنی در اصل درینجه اثبات میگردد.
بر این جا اشاره میکنیم که تابع

$$\gamma(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi r^3}$$

تابع هارمونیک بنیادی و با جواب بنیادی معادله لاپلاس میباشد.

۲-۱۲. شرط مرزی یا B.V.P.

بناب اصل درینجه معادله لاپلاس نه تنها جواب واحد میگردد اگر مقدار تابع سرحد نظیر در روی سطح مرزی یک منطقه معلوم باشد. شرط دیگری که تابع هارمونیک که دارای مقادیر معلومی روی یک سطح مرزی معلوم باشد شرط مرزی بنامند

بای اینکه همه دارا جواب باشد با هم مخلوط بر اصل در یکم معادله

$$\iint_S f(\vec{r}) ds = c_1 \iint_S \gamma(\vec{r}) ds$$

نیز برقرار باشد. این شرط از معادله $(\iint_S \frac{\partial \gamma}{\partial n} ds = 0)$ نتیجه می‌شود.

۱۳-۲: راه حل ۴ی مختلف برای مسئله B.V.P.

راه حل ۴ی مختلف برای حل مسئله B.V.P وجود دارند. از جمله روش تبدیل لاپلاس و فدریه و تبدیلیت دیگر. روش آنالیز تابع و روش های عددی تبدیل به معادلات انتگرال، تبدیلیت و متد فدریه را می‌توان نام برد. روش های نامبرده به یکدیگر با هم ارتباط دارند. بر این اساس تمام روش های یاد شده احتیاج به وقت زیادی دارد. در اینجا تنها به تشریح متد فدریه که متد اولی است که در فیزیکال زیاد دریا می‌باشد، می‌پردازیم.

در متد فدریه جواب معادله لاپلاس را بصورت حاصلضرب سه تابع مستقل

$$V(x, y, z) = X(x) Y(y) Z(z)$$

حتمن می‌تواند. این روش به حل سه معادله تفاضلی از درجه دوم بر اساس سه متغیر مستقل منجر می‌شود.

(۱) تحت فرض می‌کنیم که تابع V بصورت زیر باشد

$$V(x, y, z) = X(x) \cdot \Phi(y, z)$$

تقریباً نمی‌گذشت. معادله دینامیک افراطی در آن به دو معادله دینامیک زیر تبدیل می‌گردد:

$$y'' - c_2 y = 0 \quad \text{و} \quad z'' + (c_1 + c_2) z = 0$$

بنابراین معادله دینامیک اصلی به سه معادله دینامیک معمولی که از روابط ثابت α بهم برود یا باشد تشکیل می‌گردد. هر جوابی از سه معادله دینامیک زیر، که بتواند شرایط مرزی را ارضا نماید جواب مسئله خواهد بود.

۲-۱۴. مقادیر ویژه و توابع ویژه

سه معادله دینامیک سه فرم بازار مقادیر اختیاری ثابت α_1 و α_2 و α_3 و یک شرط مرزی ممکن است جواب داشته و مانده داشته باشند. در واقع این مسائل دینامیک از نوع Sturm-Liouville هستند که تنها بازار مقادیر خاصی از ثابت α خود دارای جواب می‌باشند. این مقادیر را مقادیر ویژه معادله دینامیک می‌نامند.
 فرم کلی معادله دینامیک از نوع Sturm-Liouville بصورت زیر می‌باشد:

$$(k y')' - q y + \lambda p y = 0$$

که در آن y جواب معادله و تابعی از x باشد. k و p در تابع معلوم مثبت از a و b یک تابع غیر منفی معلوم از a و b یک عدد حقیقی باشد. علاوه بر مشخصات فوق m صوف به تابع وزن نیز می‌باشد. میزان نشان داد که معادله دینامیک فوق بازار مقادیر بیلگاری از λ (مقادیر ویژه) که همه غیر منفی هستند.

بطوریکه بدانیم ترکیب خاصی جوابهای خصوصی همیوارم در فواصل که تکرار
 شرایط مرزی را ارضا نماید خود یک جواب برای سده شرایط مرزی ما میباشد.
 این مطلب در نیزه‌های زودزی از اهمیت خاصی برخوردار است. بطوریکه ما در نیزه‌های
 زودزی بطور مداوم یا تدریج ویژه سروکار خواهیم داشت. اگر وقت کنید ۲۶
 در مقاله فیضانی است آمده در همین ۱۳-۲ از ذبح Sturm-Liouville میباشد.
 تاکنون ما به سیستم مختصات کارتزینی معمولی (x, y, z) کار میکردیم. این سیستم
 مختصات زیاد مناسب کار ما در زودزی نیست چرا که جسم در در مطالعه ما در زودزی
 زین است که کم و بیش دارای شکل گردی و بیضی است. بدین جهت آنها سیستم مختصات
 گردی و بیضی مناسبتر خواهد بود. با این انتخاب لازم است که انتقال از سیستم
 کارتزینی به این سیستم را مورد مطالعه قرار دهیم.

۱۵-۲: ابرار لایپسین سیستم مختصات منحنی الخطا، ضرایب لامه

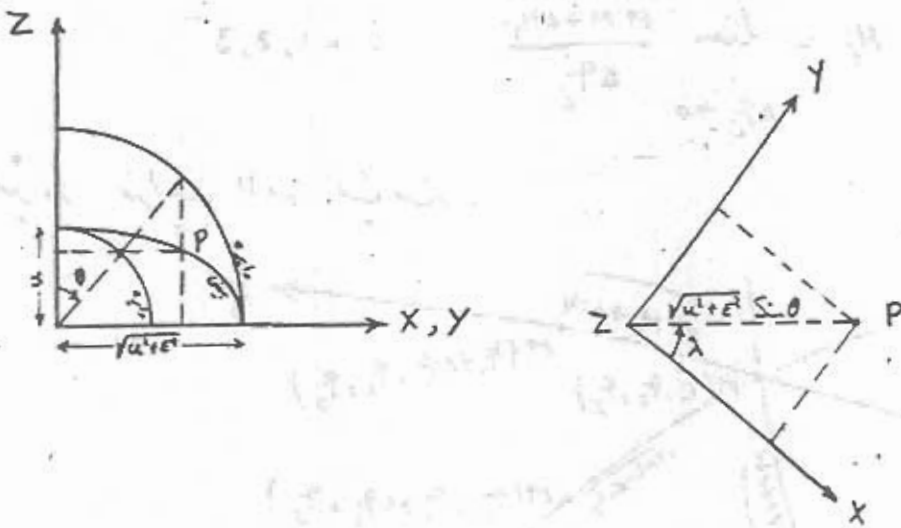
مختصات منحنی الخطا: در فضای E_3 برای برنقعه (α, β, γ) یک مختصات
 مختصات منحنی الخطا، (ρ, θ, ϕ) بصورت زیر تعریف میکنیم

$$(\alpha, \beta, \gamma) \leftrightarrow (\rho, \theta, \phi)$$

بطوریکه بدانیم هر کدام از مختصات ρ, θ, ϕ بصورت تابعی از مختصات (α, β, γ) و برعکس
 هر کدام از مختصات α, β, γ بصورت تابعی از مختصات (ρ, θ, ϕ) بیان کنیم
 بنابراین لازم است که ارتباط بین سیستم (کارتزینی و منحنی الخطا) بصورت
 یک به یک باشد. شکل صفر تبدیل شده از این قبیل سیستم مختصات منحنی الخطا را از
 سیدید.

۲- سیستم مختصات بیضی

در این سیستم لازم است که طول کازمی E ($E^2 = a^2 - b^2$) داده شود



مدالجات بین مختصات کازمی و مختصات بیضی تقریباً

$$x = \sqrt{(u^2 + E^2)} \sin \theta \cos \lambda$$

$$y = \sqrt{(u^2 + E^2)} \sin \theta \sin \lambda$$

$$z = u \cos \theta$$

و مختصات u, λ, θ از عبارات زیر محاسب می‌شوند

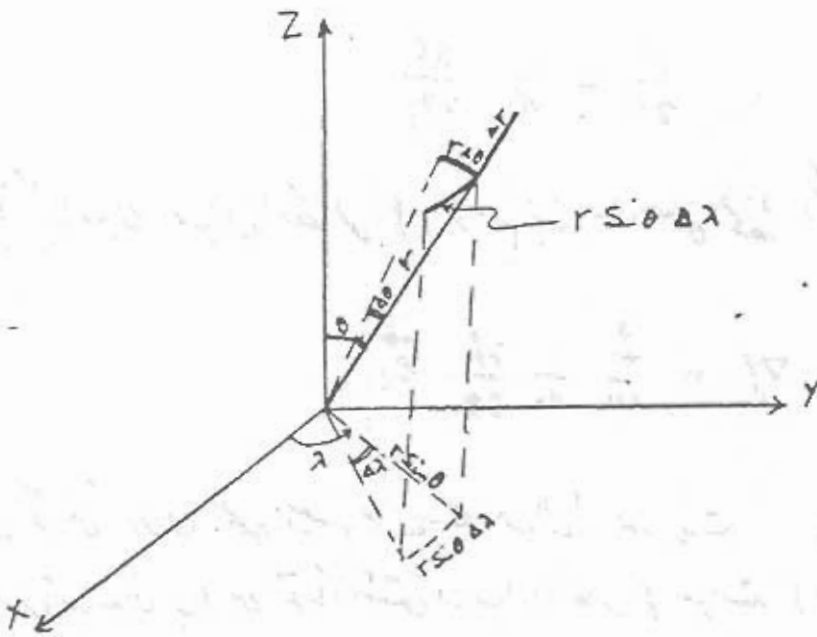
$$u^4 - u^2(x^2 + y^2 + z^2 - E^2) - z^2 E^2 = 0$$

$$\lambda = \arctg(y/x)$$

$$\theta = \arccos(z/u)$$

در سیستم مختصات یاد شده، دو فرم کلی بیضیها مختصات کازمی، بیضیهای لپلاز، کلی استعاره می‌باشند.

مسئله: ضرایب لام را در سیستم مختصات کروی محاسبه کنید



مطابق شکل میزان نزول

$$H_r = \lim_{\Delta r \rightarrow 0} \frac{M(r, \theta, \lambda) - M(r + \Delta r, \theta, \lambda)}{\Delta r} = \lim_{\Delta r \rightarrow 0} \frac{\Delta r}{\Delta r} = 1$$

$$H_\theta = \lim_{\Delta \theta \rightarrow 0} \frac{M(r, \theta, \lambda) - M(r, \theta + \Delta \theta, \lambda)}{\Delta \theta} = \lim_{\Delta \theta \rightarrow 0} \frac{r \Delta \theta}{\Delta \theta} = r$$

$$H_\lambda = \lim_{\Delta \lambda \rightarrow 0} \frac{M(r, \theta, \lambda) - M(r, \theta, \lambda + \Delta \lambda)}{\Delta \lambda} = \lim_{\Delta \lambda \rightarrow 0} \frac{r \sin \theta \Delta \lambda}{\Delta \lambda} = r \sin \theta$$

ملاحظه کنید که تمام ضرایب H_i در سیستم مختصات (x, y, z) بار واحد میباشند.

واقعيات که به داشتن ضرایب لام. میزان الان طوری را در انتهای خطوط همگام

۱۹. محاسبه کرد

$$dS_i = \sqrt{H_1^2 + H_2^2 + H_3^2} = H_i dq_i$$

$$\Delta f = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \left[2r \sin \theta \frac{\partial f}{\partial r} + r^2 \sin \theta \frac{\partial^2 f}{\partial r^2} + \cos \theta \frac{\partial f}{\partial \theta} + \sin \theta \frac{\partial^2 f}{\partial \theta^2} + \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial^2 f}{\partial \lambda^2} \right]$$

$$\Delta f = \frac{2}{r} \frac{\partial f}{\partial r} + \frac{\partial^2 f}{\partial r^2} + \frac{\cot \theta}{r^2} \frac{\partial f}{\partial \theta} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 f}{\partial \theta^2} + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 f}{\partial \lambda^2}$$

۱۶-۲: حل مسأله لاپلاس در سیستم مختصات کروی بدین صورت

مسأله لاپلاس را در سیستم مختصات کروی ($\Delta f = 0$) در نظر گرفته و جواب آن را بصورت تابع

$$f(r, \theta, \lambda) = R(r) \cdot Y(\theta, \lambda).$$

جستجو میکنیم. مشتقات جزئی مرتبه اول، دوم تابع فزون را بعضی زیر بنویسیم

$$\frac{\partial f}{\partial r} = \frac{dR}{dr} Y = R' Y, \quad \frac{\partial^2 f}{\partial r^2} = R'' Y, \quad \frac{\partial f}{\partial \theta} = R \frac{\partial Y}{\partial \theta}, \quad \frac{\partial^2 f}{\partial \theta^2} = R \frac{\partial^2 Y}{\partial \theta^2}$$

$$\frac{\partial f}{\partial \lambda} = R \frac{\partial Y}{\partial \lambda}, \quad \frac{\partial^2 f}{\partial \lambda^2} = R \frac{\partial^2 Y}{\partial \lambda^2}$$

با جایگزینی مشتقات فزون، مسأله لاپلاس خواهم داشت

$$\Delta f = \frac{2}{r} R' Y + R'' Y + \frac{\cot \theta}{r^2} R \frac{\partial Y}{\partial \theta} + \frac{1}{r^2} R \frac{\partial^2 Y}{\partial \theta^2} + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} R \frac{\partial^2 Y}{\partial \lambda^2} = 0$$

طرفین مسأله فزون را در همه ضرب میکنیم

پارامترهای مستقیم در مدار نیرانس II جواب است

$$\cos \theta T' L + T'' L + \sin^2 \theta T L + c_1 T L = 0$$

و این مدار فوق را در حد $\frac{\epsilon^2 \theta}{TL}$ ضرب می‌کنیم

$$\sin \theta \cos \theta \frac{T'}{T} + \sin^2 \theta \frac{T''}{T} + \frac{L''}{L} + c_1 \sin^2 \theta = 0$$

مدار فوق را مستقیم بخش زیر نوشت

$$\frac{1}{T} (\sin^2 \theta T'' + \sin \theta \cos \theta T') + c_1 \sin^2 \theta = -\frac{L''}{L} = c_2 = \text{ثابت}$$

و از آنجا در مدار نیرانس زیر حاصل می‌شود

$$\sin^2 \theta T'' + \sin \theta \cos \theta T' + (c_1 \sin^2 \theta - c_2) T = 0 \quad (II')$$

$$L'' + c_2 L = 0 \quad (II'')$$

برای هر از مستقیم‌های α, θ, λ که در مدارات نیرانس I, II, II' صدق کند در بعضی حال شرایط نوردی را نیز حاضر باشد. جواب مسئله B.V.P. اینست که گوی جواب نوردی.

دراز کنجا T را بصورت زیر نوشت
 $\theta = \arccos \tau$ و $\tau \in [-1, +1]$ بردن استوان مشتق تابع

$$T(\theta) = T(\arccos \tau)$$

$$T'(\theta) = \frac{dT}{d\theta} = \frac{dT}{d\tau} \frac{d\tau}{d\theta}$$

$$\begin{aligned} T''(\theta) &= \frac{d}{d\theta} \left(\frac{dT}{d\tau} \frac{d\tau}{d\theta} \right) = \frac{d}{d\theta} \left(\frac{dT}{d\tau} \right) \frac{d\tau}{d\theta} + \frac{dT}{d\tau} \frac{d}{d\theta} \left(\frac{d\tau}{d\theta} \right) \\ &= \frac{d^2 T}{d\tau^2} \left(\frac{d\tau}{d\theta} \right)^2 + \frac{dT}{d\tau} \frac{d^2 \tau}{d\theta^2} \end{aligned}$$

با قرار دادن $\frac{dT}{d\tau} = T'_\tau$ ، $\frac{d^2 T}{d\tau^2} = T''_{\tau\tau}$ ، با جایگزینی $\frac{d\tau}{d\theta} = -\sin \theta$ ،

معادله تفاضلی II شکل زیر در می آید $\frac{d^2 \tau}{d\theta^2} = -\cos \theta$

$$\sin^2 \theta (T''_{\tau\tau} \sin^2 \theta - T'_\tau \cos \theta) + \sin \theta \cos \theta T'_\tau (-\sin \theta) + (C_1 \sin^2 \theta - C_2) T = 0$$

$$\sin^4 \theta T''_{\tau\tau} - 2 \sin^2 \theta \cos \theta T'_\tau + (C_1 \sin^2 \theta - C_2) T = 0$$

با جایگزینی $\tau = \cos \theta$ در معادله فوق خواهیم داشت

$$(1 - \tau^2)^2 T''_{\tau\tau} - 2\tau(1 - \tau^2) T'_\tau + [C_1(1 - \tau^2) - C_2] T = 0$$

در یا معمولاً

$$(1 - \tau^2) T''_{\tau\tau} - 2\tau T'_\tau + \left(C_1 - \frac{C_2}{1 - \tau^2} \right) T = 0$$

این معادله را معادله ژئودز از مرتبه $\sqrt{C_2}$ ام می نامند.

تدریج P_{nm} را در تابع P_n با هم قرار می‌دهیم و البته n را در m درجه m می‌نهند در حالیکه P_n را در تابع P_n قرار می‌دهند. تدریج اضری حالتی خاص از تدریج P_n است که n درجه آن صفر می‌باشد. هر ترکیب خطی از تدریج P_{nm} خود یک جواب برای معادله II می‌باشد. بنابراین ترکیب خطی از تدریج مستقیم و تدریج P_n جوابی برای معادله II خواهد بود (بخش 16-2)

$$Y(\theta, \lambda) = \sum_{m=0}^{\infty} [(A_{nm} \cos m\lambda + B_{nm} \sin m\lambda) P_{nm}(\cos \theta)]$$

ضرایب A_{nm} و B_{nm} ثابت‌های اختیاری می‌باشند. تابع Y را به صورت زیر می‌توان نوشت:

$$Y = \sum_{n=0}^{\infty} Y_n = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^n Y_{nm} = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^n (A_{nm} C_{nm} + B_{nm} S_{nm})$$

تدریج Y_n و Y_{nm} و C_{nm} و S_{nm} را هارمونیک‌های کره‌ای می‌نامند. روی کره شعاع $r=a$ (داریم $k = ثابت = R(a)$) تابع f هارمونیک f به صورت زیر درمی‌آید:

$$f(a, \theta, \lambda) = k \sum_{n=0}^{\infty} Y_n = \sum_{n=0}^{\infty} \tilde{Y}_n$$

که در آن $\tilde{Y}_n = k Y_n$ است. بنابراین ملاحظه می‌شود که جواب معادله لاپلاس روی کره k را می‌توان به صورت خطی از هارمونیک‌های کره‌ای می‌نویسند. متغیران θ و λ هارمونیک‌های کره‌ای تدریج ویژه معادله لاپلاس روی کره می‌باشند.

$$A = (0 \leq \theta \leq \pi, -\pi \leq \lambda \leq \pi)$$

و، وزن واحد متعامد میباشند. بطریقی داریم

$$\begin{aligned} \int_A \Phi_{nm}(\theta, \lambda) \Phi_{kl}(\theta, \lambda) dA &= \int_0^\pi \int_{-\pi}^\pi \Phi_m(\lambda) P_n(\cos \theta) \Phi_l(\lambda) P_n(\cos \theta) \sin \theta d\lambda d\theta \\ &= \int_0^\pi P_n(\cos \theta) P_n(\cos \theta) \sin \theta d\theta \int_{-\pi}^\pi \Phi_m(\lambda) \Phi_l(\lambda) d\lambda \end{aligned}$$

$$= M_{nm} \delta_{nk} N_m \delta_{ml} = M_{nm} N_n \delta_{nk} \delta_{ml}$$

$$= \begin{cases} \frac{4\pi}{2n+1} \frac{(n+m)!}{(n-m)!} \delta_{nk} \delta_{ml} & m=0 \\ \frac{2\pi}{2n+1} \frac{(n+m)!}{(n-m)!} \delta_{nk} \delta_{ml} & m \neq 0 \end{cases}$$

در توانج Φ_{nm} را تقسیم بر $\sqrt{O_{nm}} = \sqrt{M_{nm} N_{nm}}$ کنیم متبیل به توانج

اوردنرمال میشوند

$$\Phi_{nm}(\theta, \lambda) = \Phi_{nm}(\theta, \lambda) / \sqrt{O_{nm}}$$

باین توانج اوردنرمال فرق داریم

$$\int_A \Phi_{nm} \Phi_{kl} dA = \delta_{nk} \delta_{ml}$$

۱۹-۲: حل کامل معادله لاپلاس در نیم کتفست کردی

تا اینجا میدانیم که بر ترکیب خطی از هارمونیکهای کره‌ای خود جوابی برای معادله شماره III در بخش ۲-۱۶ میباشد. برای تمکن کتف خود را باره باره برای فرم برای حل معادله لاپلاس در نیم کتفست کردی. ما برداریم: $\text{حل معادله I در بخش ۲-۱۶}$.

دیدیم که معادله II تنها با آزاد تعادری ثابت

$$C_1 = n(n+1), \quad n = m, m+1, \dots$$

دارای جواب میباشد. رابته فرق را با n از حل معادله I در نظر داشته باشیم. بنابراین معادله I بصورت زیر نوشته میشود

$$r^2 R'' + 2rR' - n(n+1)R = 0$$

معادله فرق معروف به معادله لور برده و با تغییر متغیر زیر حل میشود

$$r = e^t \Rightarrow t = \ln r, \quad R'_r = R'_t \frac{dt}{dr} = R'_t \frac{1}{r} = R'_t e^{-t}$$

$$R''_{rr} = \frac{d}{dr} \left(R'_t \frac{dt}{dr} \right) = R''_{tt} \left(\frac{dt}{dr} \right)^2 + R'_t \frac{d^2t}{dr^2} = R''_{tt} e^{-2t} + R'_t \left(-\frac{1}{r^2} \right)$$

$$= R''_{tt} e^{-2t} - R'_t e^{-2t}$$

بنابراین معادله لور بصورت زیر نوشته میشود

$$e^{2t} (R''_{tt} e^{-2t} - R'_t e^{-2t}) + 2e^t R'_t e^{-t} - n(n+1)R = 0$$

$$R''_{tt} + R'_t - n(n+1)R = 0$$

معادله فرق نیم معادله دیفرانسیل خطی از مرتبه اولی میباشد که معادله مشخصه آن بصورت

سرعت دارای خاصیت سکندس کردن (خاصیت تابع هارمونیک) خواهند بود که فقط در وقتها که از آنها جواب معادله در داخل کره شعاع واحد دیگری جواب در خارج آن کره باشد.

در عمل به ندرت اتفاق می افتد که ما مسئله BVP را برای کره شعاع واحد حل کنیم. اگر بخواهیم مسئله را برای کره شعاع a حل کنیم کافیست که مسئله را برای کره شعاع a جواب را در ضرب تناسبی کنیم بطوریکه بردارهای مقادیر یکسانی روی کره a باشند. این کار برای ندرت زیر انجام می شود

$$\tilde{f}_i = \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{r}{a}\right)^n \gamma_n \quad , \quad \tilde{f}_e = \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r}\right)^{n+1} \gamma_n$$

تویابع فوق جوابی کامل معادله لاپلاس در داخل و خارج کره شعاع a می باشد.

۲-۲۰ جواب کامل معادله لاپلاس در سیستم مختصات بیضی

حل معادله لاپلاس در سیستم مختصات بیضی منجر به جوابی شبیه آن در سیستم مختصات کروی می شود. در اینجا فقط به ذکر جواب کامل اکتفا می کنیم

$$\tilde{f}_i = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^n \left[P_{nm}(u, \epsilon, b) P_{nm}(\cos \theta) (A_{nm} \cos m\lambda + B_{nm} \sin m\lambda) \right]$$

$$\tilde{f}_e = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^n \left[Q_{nm}(u, \epsilon, b) P_{nm}(\cos \theta) (A_{nm} \cos m\lambda + B_{nm} \sin m\lambda) \right]$$

$$P_{nm}(u, \epsilon, b) = P_{nm}\left(i \frac{u}{\epsilon}\right) / P_{nm}\left(i \frac{b}{\epsilon}\right) \quad \text{کدر دکن}$$

$$Q_{nm}(u, \epsilon, b) = Q_{nm}\left(i \frac{u}{\epsilon}\right) / Q_{nm}\left(i \frac{b}{\epsilon}\right)$$

۲-۲۱ محل مسئله BVP برای یک نوار گرمی با دما در ابعاد $R \cdot h$ و $h(\theta, \lambda)$ باشد.

در بخش ۲-۱۸ نشان داده شد که تابع $R \cdot h$ جواب مسئله BVP در یک نوار گرمی است اگر $h(\theta, \lambda)$ مقدار گرمی در سطح کره شعاع a معلوم باشد. بنابراین جواب مسئله BVP برای یک نوار گرمی بصورت زیر نوشته میشود:

$$\tilde{f}_i = \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{r}{a}\right)^n \gamma_n \quad \text{و} \quad \tilde{f}_e = \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r}\right)^{n+1} \gamma_n$$

که در آن γ_n ضرایب زیری باشند.

$$\gamma_n = \sum_{m=0}^n (A_{nm} \cos m\lambda + B_{nm} \sin m\lambda) P_n(\cos \theta)$$

ضرایب A_{nm} و B_{nm} از انتگرال های زیر محاسبه میشوند (بخش ۲-۱۸).

$$\begin{pmatrix} A_{nm} \\ B_{nm} \end{pmatrix} = \frac{2n+1}{2\pi} \frac{(n-m)!}{(n+m)!} \iint_S h(\theta, \lambda) P_n(\cos \theta) \begin{pmatrix} \cos m\lambda \\ \sin m\lambda \end{pmatrix} dS$$

در محاسبه انتگرال های فوق برای $m=0$ حد 2π و 4π تبدیل میشود.

$$h(\theta, \lambda) = f(a, \theta, \lambda) = \sum_{n=0}^{\infty} \gamma_n$$

تابع $h(\theta, \lambda)$ طبق تعریف برابر

میباشد. انتگرال های فوق در این تماشای سطح کره انجام میگردد.

در مسئله BVP گرمی نئومن (Neuman) مقدار گرمی معلوم عبارت است از:

بنابراین اگر اشتغال

$$\oint h ds = 0$$

برقرار باشد مسئله نهم دارای یک جواب منفرد است (*) خواهد بود. جواب منفرد معمولاً بصورت زیر نوشته می‌شود

$$f_e = -a \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r}\right)^{n+1} \frac{y_n'}{n+1}$$

بهترین مسئله BVP که در فصل نهم در معادلات نهم تعریف شده است معمولاً BVP مناسبه. در این مسئله شرایط مرزی معلوم عبارتند از:

$$h(\theta, \lambda) = c_1 f(r, \theta, \lambda)|_{r=a} + c_2 \frac{\partial f}{\partial n}(r, \theta, \lambda)|_{r=a}$$

$$= c_1 f(r, \theta, \lambda)|_{r=a} + c_2 \frac{\partial f(r, \theta, \lambda)}{\partial r}|_{r=a}$$

در اینجا نیز به دنبال جواب مسئله در خارج کره $r=a$ بوده‌ایم. اگر فرض

$$f_e = \sum_{n=0}^{\infty} R_n'' y_n''$$

جستجو کنیم. در اینجا باز فرض می‌کنیم $h = \sum_{n=0}^{\infty} y_n''$ و $R_n'' = \beta_n R_n$ می‌توانستیم داد که جواب فوق وجود دارد اگر β_n را بصورت زیر انتخاب کنیم

$$\beta_n = \left(c_1 - \frac{c_2}{a}(n+1)\right)^{-1}$$

که در آن

$$\vec{\rho} = \vec{r} - \vec{r}'$$

در بیان زنت

$$\rho^2 = r^2 - 2\vec{r}\vec{r}' + r'^2$$

ما ضلعها را در فضای داخلی \vec{r} و \vec{r}' را بیان بصورت $r r' \cos \psi$ نیز زنت داریم

$$\rho = \sqrt{(r^2 - 2rr' \cos \psi + r'^2)} = r \sqrt{(1 - 2\frac{r'}{r} \cos \psi + \frac{r'^2}{r^2})}$$

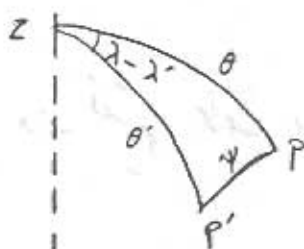
در ششدری توابع لژاندر تابع $y = (1 - 2xt + t^2)^{-1/2}$ برای $|x| \leq 1$ و $|t| < 1$ را تابع بسط میزنند پس لژاندر y را بیان در حسب توابع لژاندر بصورت زیر زنت

$$y = \sum_{n=0}^{\infty} P_n(x) t^n$$

که در آن P_n تابع لژاندر از رتبه n ام و درم منوعه میباشند بصورت دیده میشود که برای $r > r'$ در $|r'/r| < 1$ و $|\cos \psi| \leq 1$ بیان زنت

$$1/\rho = 1/r \sum_{n=0}^{\infty} P_n(\cos \psi) (\frac{r'}{r})^n$$

در این ψ بیان لژاندر بصورت کروی نقاط P و P' طبق شکل زیر زنت کروی ZPP' بیان زنت



$$\cos \psi = \cos \theta \cos \theta' + \sin \theta \sin \theta' \cos(\alpha - \alpha')$$

$$V(\vec{r}) = \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r}\right)^{n+1} P_n(\cos\theta) \int_B \frac{\kappa}{a} \sigma\left(\frac{r'}{a}\right)^n P_n(\cos\theta') d\Omega +$$

$$\sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r}\right)^{n+1} \sum_{m=1}^n \left\{ \left[\frac{2\kappa}{a} \frac{(n-m)!}{(n+m)!} \int_B \sigma\left(\frac{r'}{a}\right)^n P_{nm}(\cos\theta') \cos m\lambda' d\Omega \right] P_{nm}(\cos\theta) \cos m\lambda + \right.$$

$$\left. \left[\frac{2\kappa}{a} \frac{(n-m)!}{(n+m)!} \int_B \sigma\left(\frac{r'}{a}\right)^n P_{nm}(\cos\theta') \sin m\lambda' d\Omega \right] P_{nm}(\cos\theta) \sin m\lambda \right\}$$

با قرار دادن ضرایب

$$A_{n0} = \frac{\kappa}{a} \int_B \sigma\left(\frac{r'}{a}\right)^n P_n(\cos\theta') d\Omega$$

$$\begin{pmatrix} A_{nm} \\ B_{nm} \end{pmatrix} = \frac{2\kappa}{a} \frac{(n-m)!}{(n+m)!} \int_B \sigma\left(\frac{r'}{a}\right)^n P_{nm}(\cos\theta') \begin{pmatrix} \cos m\lambda' \\ \sin m\lambda' \end{pmatrix} d\Omega$$

تأیید ضرایب صورت زیر دریا کنید

$$V(\vec{r}) = \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r}\right)^{n+1} Y_n$$

که همان زسول معروف با بعد از آن جواب مسئله در بیرون کره ($r=a$) می باشد

معادلات فوق روابطی بین ضرایب A_{n0} ، A_{nm} ، B_{nm} و جسم B را نشان می دهد.
 مدخله کنید که تأیید زیر اشتغال محاسبات از صفر تا ∞ در هر نقطه
 (در داخل کره $r=a$) و تابعی با ضرایب واحد و دانسته.
 دیده می شود که معادلات ضرایب اقلدیست را می توان در هر دو جسم B که در
 با ضرایب در هم با همی خاص اقلدیست را در هر دو جسم می باشد.

حالت خاص برداری کردن را در سیستم مختصات کارتزینی (x, y, z) .

$$x = r' \sin \theta' \cos \lambda', \quad y = r' \sin \theta' \sin \lambda', \quad z = r' \cos \theta'$$

در این سیستم

$$C'_{00} = 1$$

$$S'_{00} = 0$$

$$r' C'_{10} = z$$

$$r' S'_{10} = 0$$

$$r' C'_{11} = x$$

$$r' S'_{11} = y$$

$$r'^2 C'_{20} = \frac{1}{2} x^2 - \frac{1}{2} y^2 + z^2$$

$$r'^2 S'_{20} = 0$$

$$r'^2 C'_{21} = 3xz$$

$$r'^2 S'_{21} = 3yz$$

$$r'^2 C'_{22} = 3x^2 - 3y^2$$

$$r'^2 S'_{22} = 6xy$$

با جایگزینی نتایج فوق در معادلات ضرایب خواهیم داشت

$$A_{00} = \frac{\kappa}{a} \int_B \sigma dB, \quad B_{00} = 0$$

$$A_{10} = \frac{\kappa}{a^2} \int_B \sigma z dB, \quad B_{10} = 0$$

$$A_{11} = \frac{\kappa}{a^2} \int_B \sigma x dB, \quad B_{11} = \frac{\kappa}{a^2} \int_B \sigma y dB$$

$$A_{20} = \frac{\kappa}{a^3} \int_B \sigma (2z^2 - x^2 - y^2) dB, \quad B_{20} = 0$$

$$A_{21} = \frac{\kappa}{a^3} \int_B \sigma xz dB, \quad B_{21} = \frac{\kappa}{a^3} \int_B \sigma yz dB$$

$$A_{22} = \frac{\kappa}{4a^3} \int_B (x^2 - y^2) dB, \quad B_{22} = \frac{\kappa}{2a^3} \int_B \sigma xy dB$$

$$A_{11} = \frac{K}{a^2} M \xi \quad \text{و} \quad B_{11} = \frac{K}{a^2} M \eta$$

$$A_{20} = \frac{K}{a^3} \left(\frac{A+B}{2} - C \right) \quad \text{و} \quad B_{20} = 0$$

$$A_{21} = \frac{K}{a^3} E \quad \text{و} \quad B_{21} = \frac{K}{a^3} F$$

$$A_{22} = \frac{K}{4a^3} (B-A) \quad \text{و} \quad B_{22} = \frac{K}{2a^3} D$$

نمایی ضرایب هارمونهای درجه پانجمی دارای معانی کامل فیزیکی میباشند. این معانی ما را در تقسیم زمینهای لندی فیزیکال ژئودزی یاری خواهند کرد. دیدیم پس که ضرایب درجه پانجمی بیانگر پهنای، عمق و انحراف زمینهای حاصلخیز داشته و در بخش به بخش و توزیع جرم در داخل جسم B ندارند.

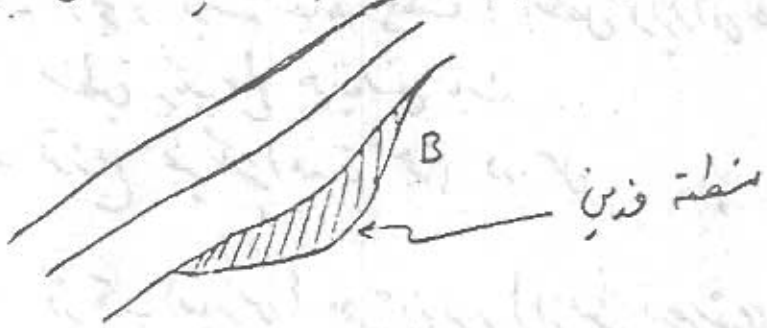
۲-۲۴ سطح هم پتانسیل، خطوط نیرو

مکان هندسی نقاط پتانسیل مساوی و برابر مقدار c را

$$V(\vec{r}) = c$$

می نامیم هم پتانسیل از برای پتانسیل V می نامند. با دارا مقدار مختلف c سطح هم پتانسیل مختلف وجود دارند. نسبت کنیه سطح پتانسیل V کنیه سطح پتانسیل V_0 و در فضا V_0 هم پتانسیل هم پتانسیل را برای فرمول کنیه است و تنها دارای مشتقات درجه دوم تا پانجمی از ریز بنام مکرر، معادله لاپلاس و معادله پواسون می باشد، سطح هم پتانسیل

کریستال هم تپانسی سطحی است که نردها سیران در روی آن عمل نمکند. بوی
 صفت است که کریستال الاستیک هموزن اگر تدبیر سیران نبرد قرار گیرد نمی مکند
 شکل کپال از سطح هم تپانسی سیران را نبرد بگیرد. چرا که در اسفندیت نردای
 طاسی (straining) نبرد وجود نداشته و جسم در حالت تعادل خواهد بود. اما
 با آن کریستال هم تپانسی نردای طاسی هم تپانسی وجود خواهد داشت. در کریستال
 هموزن ثابت نتواند شکل کریستال هم تپانسی را نبرد بگیرد. قسمتهای وزنی هم تپانسی
 قسمتهای سبک به داخل جسم کشیده شده و نردیهای اضافی ناشی از این حالت به نرد
 سیران به تعادل رسیده و نتیجه آنهم شکل هم تپانسی کریستال هم تپانسی
 به سطح هم تپانسی محدودی عواقبش قسمتهای وزنی در داخل جسم را نشان
 میدهند.



که در آن u شعاع کره ای است که تمام توده زمین را در بر گرفته است. نسبت دیگر کره ای که در خارج آن پتانسیل زمین u را میسازد، جینی کره ای را u کره u می نامیم. در محل نیازی نیست که همان کره u را در بر گرفته باشد چرا که پتانسیل آن نیز توده ای با چگالی ρ در خارج کره u را بطور حسابی حذف کرد. اگر مقدار پتانسیل خارج u با مشتق u در حال پتانسیل u و یا ترکیب خطی پتانسیل u مشتق u را u کره u بدانیم می توانیم u را تعیین کنیم. یعنی ژئوئید سطح $u = u(u)$ خواهد بود. نکته آن در اینجا تعیین سطح $u = u(u)$ خواهد بود.

روش دیگر برای بیان ژئوئید استفاده از هارمونیک های مجسمه است

$$U(u, \varphi, \lambda) = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^n q_{nm}(u, \epsilon, b) Y_{nm} + \frac{1}{2} \omega^2 r^2 = U_0 = \text{const}$$

در اینجا بیضی (b, ϵ) به عنوان بیضی زمین می باشد. ژئوئیدی که با فرض برای سطح بیان می شود در واقع یک ژئوئید مبصر است. هارمونیک های کره ای Y_{nm} مورد استفاده در راه حل کره ای دقیق همان هارمونیک های Y_{nm} در راه حل بیضی می باشد. بیضی u را با نسبت تمام زمین را در بر بگیرد. در محل حالت ایده آل کمره تقاطع هم پدید می آید. با این توده ای بیرون زده از بیضی u را بطور محاسباتی از بین برد. متأسفانه مقدار پتانسیل خارج u در روی سطح u معلوم نیست بنابراین می توانیم روش های دقیق را برای تعیین ژئوئید بکار ببریم. در فصل ۶ می آید روش های u را با حل در شکل را ارائه خواهیم داد.

ممكن است این سؤال در ذهن خواننده ایجاد شود که چرا ما به دنبال تعیین u در سطح هم پتانسیل از u خارج هستیم. علت اینست که سطح هم پتانسیل کاربرد زیادی در ژئودزی دارد. آنها صفات انحراف را در محل تعریف میکنند. صفات انحراف، صفات u بر سطح هم پتانسیل بوده و دستگاه های ژئودزی محصور بر آنها مستقر می شود.

و پتانسیل $U(\vec{r})$ را با دوری r و z به صورت $U_B(\vec{r}) = \text{const}$ قرار می‌دهیم و داریم:

$$U_B(\vec{r}) = \frac{KM}{r} + \frac{K}{r^5} \left[\left(\frac{A+B}{2} - c \right) \left(z^2 - \frac{1}{2}x^2 - \frac{1}{2}y^2 \right) + \frac{3}{4}(B-A)(x^2 - y^2) \right] +$$

$$\frac{\omega^2}{2} (x^2 + y^2)$$

$$= \frac{KM}{r} + \frac{K}{2r^5} \left[(B+C-2A)x^2 + (A+C-2B)y^2 + (A+B-2C)z^2 \right] +$$

$$\frac{\omega^2}{2} (x^2 + y^2) = \text{const.}$$

فرض کنیم سطح هم پتانسیل $U_B(\vec{r})$ را به صورت $U_B(\vec{r}) = \text{const}$ قرار دهیم.

این فرمدها (Mellin's spheroids) هم پتانسیل و هم پتانسیل فرقی ندارند. با این تفاوت که وی تابع پتانسیل را با هادی‌های A, B, C و ω قرار می‌دهیم. نتیجه سطحی از درجه بهت و دوم می‌باشد. اگر فرض کنیم $A=B$ ، که در این مورد متقارن می‌باشد یعنی فرض کنیم $A=B$. در این صورت شکل سفروئید فرقی عملی ندارد. ترشه بهاریکه اختلاف آن از بیضی دورانی ناچیز می‌شود. علت این اختلاف ناچیز است که از بیضی دورانی برای سفروئید برای ترتیب A, B, C استفاده می‌شود.

حالا ملاحظه کنید که در بیان سفروئید گویای محورها A, B, C و ω را در نظر بگیرید.

از مدل پتانسیل سطح در خارج هم بدست می آید (زمین) در مدار لایه ای صحت خواهد بود. در زیر آن خواهیم داد که این کار برای برد سطح روزانه کرده و معنی آنجا نیز می باشد.

۳-۴ کرده بعد از سطح روزانه زمان

برای کرده می دانیم می نویسیم

$$U = V + \frac{1}{2} \omega^2 r^2 = U_N^{(s)} + T^{(s)} = V_N^{(s)} + \frac{1}{2} \omega^2 r^2 + T^{(s)}$$

که در آن $U_N^{(s)}$ روی کرده $r = a$ ثابت می باشد

$$U_N^{(s)} \Big|_{r=a} = \underbrace{\sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r}\right)^{n+1} Y_n^{(s)} \Big|_{r=a}}_{V_N^{(s)}} + \frac{1}{2} \omega^2 r^2 \Big|_{r=a} = U_{N0}^{(s)} = \text{مقدار ثابت}$$

که در آن $Y_n^{(s)} = A_{n0} P_{n0}(\cos \theta)$ می باشد چرا که پتانسیل $U_N^{(s)}$ کرده شده است. مقصود از ندارد (تغییر دورانی کرده) است. پتانسیل $V_N^{(s)}$ به نسبت همی بودن پتانسیل گریز از مرکز در روی می باشد. مقدار r^2 روی کرده تصویر است.

$$r^2 \Big|_{r=a} = a^2 \sin^2 \theta$$

و از آنجا $\frac{1}{2} \omega^2 r^2 = \frac{1}{2} \omega^2 a^2 \sin^2 \theta$ می باشد همه $\sin^2 \theta$ به حساب تمام می آید.

در نتیجه فرق را در مدار پتانسیل $V_N^{(s)}$ نظر کنیم خواهیم داشت

$$V_N^{(s)} = \frac{a}{r} \left(U_{N0}^{(s)} - \frac{1}{3} \omega^2 a^2 \right) P_{00} + \frac{a^3}{r^3} \cdot \frac{a^2 \omega^2}{3} P_{20}$$

مقدار $U_{N0}^{(s)}$ (مقدار ثابت) با هم چنان است که مترادف با پتانسیل جاذبه زمینی واقع باشد. پتانسیل ژئوئید (نمب ۳-۱) بصورت زیر بیاید

$$U(\vec{r}) = \sum_{n=0}^{\infty} \left(\frac{a}{r} \right)^{n+1} Y_n + \frac{1}{2} \omega^2 r^2 = V(\vec{r}) + \frac{1}{2} \omega^2 r^2$$

که در آن $V(\vec{r})$ پتانسیل جاذبه زمینی بدون بصیرت (نمب ۳-۲) زیر نوشته می‌شود

$$V(\vec{r}) = \frac{KM}{r} + o(r^3)$$

نظراً از $o(r^3)$ یعنی تروپای پانسی تا از درجه r^2 . بنابراین با تعمیم در پتانسیل $V_N^{(s)}$ در یک نقطه دور (یعنی r بزرگ) خواهیم داشت

$$\frac{a}{r} \left(U_{N0}^{(s)} - \frac{1}{3} \omega^2 a^2 \right) = \frac{KM}{r}$$

دوازدهمین

$$U_{N0}^{(s)} = \frac{KM}{a} + \frac{\omega^2 a^2}{3}$$

با جایگزینی کردن نتایج فوق در مدل پتانسیل $U_N^{(s)}$ ، مدار پتانسیل زمین حاصل از یک کره موازن بدست می‌آید

$$U_N^{(s)} = \frac{KM}{r} + \frac{a^5 \omega^2}{3r^3} P_{20} + \frac{1}{3} \omega^2 r^2 (1 - P_{20})$$

در صفحه ۲ همیشه گفته‌ای است در فرمول فوق نسبت زیرها باشد

$$Q_{n0}(u, \varepsilon, b) \Big|_{a=b} = Q_{n0}(i \frac{b}{\varepsilon}) / Q_{n0}(i \frac{b}{\varepsilon}) = 1$$

$$(u^2 + \varepsilon^2) \Big|_{a=b} = a^2$$

بنابراین می‌توانیم $U_{N0}^{(\varepsilon)}$ نسبت زیر نوشته می‌تواند

$$U_{N0}^{(\varepsilon)} = \sum_{n=0}^{\infty} A_{n0} P_{n0}(\cos \theta) + \frac{\omega^2 a^2}{2} \sin^2 \theta$$

$$= \sum_{n=0}^{\infty} A_{n0} P_{n0}(\cos \theta) + \frac{\omega^2 a^2}{3} (P_{00}(\cos \theta) - P_{20}(\cos \theta))$$

$$= (A_{00} + \frac{a^2 \omega^2}{3}) + A_{10} P_{10}(\cos \theta) + (A_{20} - \frac{\omega^2 a^2}{3}) P_{20}(\cos \theta) +$$

$$\sum_{n=3}^{\infty} A_{n0} P_{n0}(\cos \theta) = \text{مقدار ثابت}$$

برای اینکه مقدار فوق برابر $\sin^2 \theta$ برقرار باشد باید P_{n0} برابر $\sin^2 \theta$ باشد یعنی داشته باشیم

$$A_{00} + \frac{1}{3} a^2 \omega^2 - U_{N0}^{(\varepsilon)} = 0 \quad \text{و} \quad A_{20} - \frac{1}{3} \omega^2 a^2 = 0$$

$$A_{10}, A_{30}, A_{40}, \dots = 0$$

مقدار ثابت $U_{N0}^{(\varepsilon)}$ را در مقدار قرار دهیم خواهیم داشت

وازد کجا خواهیم داشت

$$U_{N0}^{(E)} = \frac{KM}{E} \operatorname{arctg} \left(\frac{E}{b} \right) + \frac{1}{3} a^2 \omega^2$$

حال در نیمه فرق در ورسول $U_N^{(E)}$ خواهیم داشت

$$U_N^{(E)} = V_N^{(E)} + \frac{1}{2} \omega^2 (u^2 + E^2) \Sigma^2 \theta$$

$$= \frac{KM}{E} \operatorname{arctg} \left(\frac{E}{u} \right) + q_{20}(u, E, b) \frac{a^2 \omega^2}{3} P_{20}(\cos \theta) + \frac{\omega^2 (u^2 + E^2)}{2} \Sigma^2 \theta$$

$$= \frac{KM}{E} \operatorname{arctg} \left(\frac{E}{u} \right) + q_{20}(u, E, b) \frac{a^2 \omega^2}{3} P_{20}(\cos \theta) + \frac{\omega^2 (u^2 + E^2)}{3} (1 - P_{20}(\cos \theta))$$

$$= \frac{KM}{E} \operatorname{arctg} \left(\frac{E}{u} \right) + \frac{\omega^2 (u^2 + E^2)}{3} + \left[q_{20}(u, E, b) \frac{a^2 \omega^2}{3} - \frac{\omega^2 (u^2 + E^2)}{3} \right] P_{20}(\cos \theta)$$

ملاحظه کنید که تیریس زمال فرق قابل تناسب است اگر ما کروی KM

E, b و ω را بدانیم.

ملاحظه کنید که مندرج هم تیریس میان زمال فرق کله مفیدی هستند

بجز مفیدی نداشتن $(u=b)$ که یک سطح هم تیریس از میدان زمال است.

الف -

$$\frac{\partial U_N^{(f)}}{\partial u} \approx \frac{KM}{E} \frac{\partial}{\partial u} \arctg\left(\frac{E}{u}\right) + \frac{2}{3} \omega^2 u + \left(\frac{\partial}{\partial u} q_{20} \frac{\omega^2 a^2}{3} - \frac{2}{3} \omega^2 u\right) P_{20}$$

در اینجا $\frac{\partial}{\partial u} \arctg\left(\frac{E}{u}\right)$ مادی

$$\frac{\partial}{\partial u} \arctg\left(\frac{E}{u}\right) = \frac{1}{1 + \frac{E^2}{u^2}} \left(-\frac{E}{u^2}\right) = -\frac{E}{u^2 + E^2}$$

و $\frac{\partial q_{20}}{\partial u}$ مادی

$$\frac{\partial q_{20}}{\partial u} = \frac{\partial}{\partial u} \left(Q_{20}\left(\frac{i u}{E}\right) / Q_{20}\left(\frac{i b}{E}\right) \right)$$

میانه که ستوان آنرا، بعد از بطن تراجم لاند، نوع دوم آن سری های تدران، بطور تقریبی مناسب کرد. برای اینکار تابع q_{20} را بصورت زیر میزنیم

$$q_{20} = \frac{f(u)}{f(b)}$$

که در آن

$$f(x) = \left(3\left(\frac{x}{E}\right)^2 + 1\right) \arctg\left(\frac{E}{x}\right) - 3\frac{x}{E}$$

میانه. بطن تابع \arctg بصورت زیر میانه

$$\arctg\left(\frac{E}{x}\right) = \frac{E}{x} - \frac{1}{3}\left(\frac{E}{x}\right)^3 + \frac{1}{5}\left(\frac{E}{x}\right)^5 - \dots$$

و از آنجا تابع $f(x)$ بصورت زیر در می آید

$$f(x) = \left(3\frac{x^2}{E^2} + 1\right) \left(\frac{E}{x} - \frac{1}{3}\frac{E^3}{x^3} + \frac{1}{5}\frac{E^5}{x^5} - \dots\right) - 3\frac{x}{E}$$

$$= 3\left(\frac{E}{x}\right)^1 - \left(\frac{E}{x}\right) + \frac{3}{5}\left(\frac{E}{x}\right)^3 - \frac{3}{7}\left(\frac{E}{x}\right)^5 + \dots + \left(\frac{E}{x}\right) - \frac{1}{3}\left(\frac{E}{x}\right)^3$$

$$+ \frac{1}{5}\left(\frac{E}{x}\right)^5 - \dots - 3\left(\frac{E}{x}\right)^1$$

$$\frac{\partial U_N^{(E)}}{\partial \theta} \approx \left(\rho_{20}(u, E, b) \frac{\omega^2 a^2}{3} - \frac{\omega^2 (u^2 + E^2)}{3} \right) \frac{d}{d\theta} P_{20}(\cos \theta)$$

که در آن

$$\frac{d}{d\theta} P_{20}(\cos \theta) = \frac{d}{d\theta} \left(\frac{3}{2} \cos^2 \theta - \frac{1}{2} \right) = -3 \cos \theta \sin \theta = -P_{21}(\cos \theta)$$

با توجه به مشتقات جزئی پتانسیل $U_N^{(E)}$ نسبت به u ، θ و با یادآوری گرفتن بسطی رزانش که خود در سطح هم پتانسیل از میدان زمانه می باشد. با تسا بر دار میدان \vec{A} عمود بر سطح بسطی رزانش باشد. اگر بردار میدان را بدو بسطی با \vec{e}_u و \vec{e}_θ داریم و اینم داشت

$$\vec{Y}_0 = \frac{1}{H_u} \frac{\partial U_N^{(E)}}{\partial u} \vec{e}_u$$

به از جا بگزینی H_u ، $\frac{\partial U_N^{(E)}}{\partial u}$ و اصول ذوق بخش بر در می آید

$$\vec{Y}_0 = - \sqrt{\frac{u^2 + E^2}{u^2 + E^2 \cos^2 \theta}} \left(\frac{KM}{u^2 + E^2} + \frac{a^2 \omega^2 b^3}{u^3} P_{20} - \frac{2}{3} \omega^2 u (1 - P_{20}) \right) \Big|_{u=b} \vec{e}_u$$

در مقدار δ برابری با

$$\delta = \sqrt{\frac{a^2}{b^2 + E^2 \cos^2 \theta}} \left(\frac{KM}{a^2} - \frac{2}{3} \omega^2 b + \left(\frac{a^2 \omega^2}{b} + \frac{2}{3} \omega^2 b \right) P_{20} \right)$$

و رزانش گرفتن $E^2 = a^2 - b^2$

$$b^2 + E^2 \cos^2 \theta = b^2 + a^2 \cos^2 \theta - b^2 \cos^2 \theta = a^2 \cos^2 \theta + b^2 \sin^2 \theta$$

همفرشتا - جاذبه زغال در قطب (یعنی $\theta = 180^\circ$ ، $\theta = 0^\circ$) یعنی γ_b نسبت زیر
علاوه برد.

$$\frac{P_{20}(90)}{\theta=0,180} = 1$$

$$\gamma_b \approx \frac{KM}{a^2} \left(1 - \frac{2}{3}m + \frac{a^2}{b^2}m + \frac{2}{3}m \right) = \frac{KM}{a^2} \left(1 + \frac{a^2}{b^2}m \right)$$

نسبت دوشتاب زغال در استوا در قطب برابر فوکل زیر خواهد بود

$$\frac{\gamma_b}{\gamma_a} = \frac{b}{a} \left(1 + \frac{a^2}{b^2}m \right) \left(1 + m + \frac{a^2}{b^2} \frac{m}{2} + \dots \right)$$

$$= \frac{b}{a} \left(1 + m + \frac{3}{2} \frac{a^2}{b^2}m + \dots \right)$$

با در نظر گرفتن روابط $\frac{\gamma_b}{\gamma_a} - 1 = \frac{\gamma_b - \gamma_a}{\gamma_a}$ و $\frac{b}{a} - 1 = \frac{b-a}{a}$ میزان ذشت

$$\frac{\gamma_b - \gamma_a}{\gamma_a} - \frac{b-a}{a} \approx \frac{b}{a} \left(m + \frac{3}{2} \frac{a^2}{b^2}m + \dots \right) - \frac{b-a}{a} = \frac{bm}{a} \left(1 + \frac{3}{2} \frac{a^2}{b^2} + \dots \right)$$

و با در نظر گرفتن رابطه

$$\frac{bm}{a} = \frac{a\omega^2 b^2}{KM} = \frac{b\omega^2}{\gamma_a} \left(1 - m - \frac{a^2}{b^2} \frac{m}{2} \right)$$

میزان ذشت

$$\frac{\gamma_b - \gamma_a}{\gamma_a} + \frac{a-b}{a} \approx \frac{b\omega^2}{\gamma_a} \left(1 - m - \frac{a^2}{b^2} \frac{m}{2} \right) \left(1 + \frac{3}{2} \frac{a^2}{b^2} + \dots \right)$$

$$\approx \frac{b\omega^2}{\gamma_a} \left(1 + \frac{3}{2} \frac{a^2}{b^2} + \dots \right)$$

با جایگزینی $P_{20}(y)$ در فرمول γ_0 رابطه زیر حاصل می‌شود

$$\gamma_0 = \frac{KM}{a\sqrt{a^2\cos^2\theta + b^2\sin^2\theta}} \left[1 - \frac{2}{3}m + \left(\frac{a^2}{b^2}m + \frac{2}{3}m \right) \cos^2\theta - \frac{1}{2} \left(\frac{a^2}{b^2}m + \frac{2}{3}m \right) \sin^2\theta \right]$$

با استفاده از تساوی زیر

$$1 - \frac{2}{3}m = (1 - \frac{2}{3}m)(\cos^2\theta + \sin^2\theta)$$

می‌توان نوشت

$$\gamma_0 = \frac{KM}{a\sqrt{a^2\cos^2\theta + b^2\sin^2\theta}} \left[(1 + \frac{a^2}{b^2}m)\cos^2\theta + (1 - m - \frac{a^2}{b^2}\frac{m}{2})\sin^2\theta \right]$$

با در نظر گرفتن فرمولی است. به ازای شمال در استوا قطب یعنی γ_a و γ_b می‌شود

$$(1 + \frac{a^2}{b^2}m) \approx \frac{a^2\gamma_b}{KM} \quad \text{و} \quad (1 - m - \frac{a^2}{b^2}\frac{m}{2}) \approx \frac{ab\gamma_a}{KM}$$

بنظر داشته باشید رابطه فوق در فرمول γ_0 جایگزین است

$$\gamma_0 = \frac{a\gamma_b\cos^2\theta + b\gamma_a\sin^2\theta}{\sqrt{a^2\cos^2\theta + b^2\sin^2\theta}}$$

۳-۹ زمین کاسینی Cassinis برای جاذبه زمین، فرمولی بنی‌الملی، در ژئودزی معمولاً از فرمول دیگری که بر بنای فرمول موسکولینا است استفاده می‌شود. این فرمول بنام فرمول کاسینی معروف است. برای اینکه کاسینی اولاً گفته است که تقارر عددی ضرایب فرمول نیوبر را در سال ۱۹۳۰، (تقریباً بنی‌الملی ژئودزی در ژئوفیزیک (IUGG) مرفض کرد. ایجاد تقریبی فرمول نیوبر به ترتیب زیر باشد: با جایگزینی $1 - \epsilon^2$ بجای ϵ^2 در فرمول اخیر ϵ خواهیم داشت

$$\gamma_b = \frac{a\gamma_a + (b\gamma_b - a\gamma_a)\epsilon^2\varphi}{\sqrt{a^2 + (b^2 - a^2)\epsilon^2\varphi}} = \gamma_a \frac{1 + (\frac{\gamma_b}{\gamma_a} \frac{b}{a} - 1)\epsilon^2\varphi}{\sqrt{1 + (\frac{b^2}{a^2} - 1)\epsilon^2\varphi}}$$

با در نظر گرفتن تقریب‌های جاذبه هندسی

$$\frac{\gamma_b - \gamma_a}{\gamma_a} = \frac{\gamma_b}{\gamma_a} - 1 = f^* \quad , \quad \frac{a - b}{a} = 1 - \frac{b}{a} = f$$

ستیران زیت

$$\frac{\gamma_b}{\gamma_a} = 1 + f^* \quad , \quad \frac{b}{a} = 1 - f$$

با جایگزینی آنها در ϵ خواهیم داشت

$$\gamma_b = \gamma_a \frac{1 + [(1+f^*)(1-f) - 1]\epsilon^2\varphi}{\sqrt{1 + [(1-f)^2 - 1]\epsilon^2\varphi}} = \gamma_a \frac{1 + (f^* - f - ff^*)\epsilon^2\varphi}{\sqrt{1 + (f^2 - 2f)\epsilon^2\varphi}}$$

از آنجا که f و f^* مقادیر برابری که همگی از واحد هستند ستیران خارج کردن را به سری توانی بسط داد

$$[1 + (f^2 - 2f)\epsilon^2\varphi]^{-\frac{1}{2}} = 1 - \frac{1}{2}(f^2 - 2f)\epsilon^2\varphi - \dots$$

بنابراین خواهیم داشت

$$\gamma_b = \gamma_a [1 + (f^* - f - ff^*)\epsilon^2\varphi] [1 - \frac{1}{2}(f^2 - 2f)\epsilon^2\varphi - \dots]$$

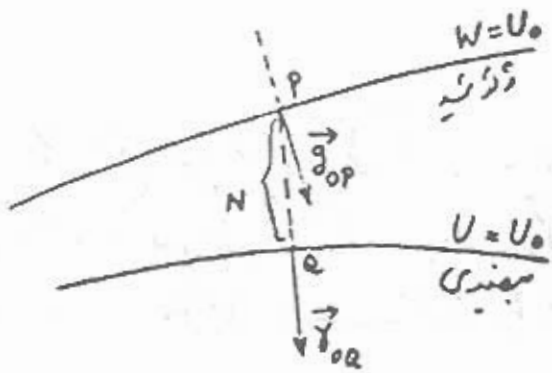
$$= \gamma_a [1 + (f^* - f - ff^* - \frac{1}{2}f^2 + f)\epsilon^2\varphi - \frac{1}{2}(f^2 - 2f)(f^* - f - ff^*)\epsilon^4\varphi + \dots]$$

۳-۱۰ تعریف انامری جزبه (gravity anomaly) ، نوسانت جزبه (gravity disturbance) ، ارتفاع ژئوئید (geoidal height) ، انحراف قائم (deflection of vertical) .

گر پتانسیل ژئودال مربوط به پتانسیل دوران زمین را با U و پتانسیل واقعی زمین را با W نشان دهیم . تابع T تعریف

$$T = W - U$$

را انامری پتانسیل یا disturbing Potential می نامند . اگر پتانسیل پتانسیل دوران را که خود یک از سطوح هم پتانسیل میدان ژئودال می باشد با U فرض کنیم می توانیم بر حسب پتانسیل پتانسیل را نسبت به ژئوئید در مقطعی تعریف زیر نشان دهیم



دیده می شود که $W=U_0$ ژئوئید و $U=U_0$ پتانسیل دوران می باشد . بردار g_{OP} عبارت است از بردار تقاطع واقعی روی ژئوئید و g_{OQ} بردار تقاطع ژئودال روی پتانسیل می باشد . فاصله $N = PQ$ را ارتفاع ژئوئید (geoidal undulation) در نقطه Q می نامند .

زاویه بین دو بردار \vec{g}_{op} و $\vec{\gamma}_p$ را میزان برآهت مشاهده می‌سازیم. اگر فرض کنیم
(۵) در نظر گرفتیم. همیشه در زاویه مذکور در فوق تنها جهت ایستاده و خطوط زمین
میدان زمین می‌باشد.

با در نظر گرفتن $\vec{g} = \nabla w$ و $\vec{\gamma} = \nabla u$ میزان زشت

$$\delta g = \vec{g} - \vec{\gamma} = \nabla w - \nabla u = \nabla(w - u) = \nabla T$$

یعنی اینکه بردار نشان‌دهنده گرادیان (انرژی پتانسیل) T می‌باشد. حتی می‌توان
نوشته

$$g = -\frac{\partial w}{\partial n} \quad , \quad \gamma = -\frac{\partial u}{\partial n}$$

که در آن n و n' به ترتیب امتدادهای عمود بر \vec{g} و $\vec{\gamma}$ و عمود بر صفحه‌های در
جهت بیرون می‌باشند. از آنجایی که زاویه بین دو امتداد مذکور کوچک می‌باشد
میزان زشت

$$\delta g = |\vec{g} - \vec{\gamma}| \approx g - \gamma = -\frac{\partial w}{\partial n} + \frac{\partial u}{\partial n} = -\frac{\partial T}{\partial n}$$

بنابراین فوق نشان‌دهنده (۵۹) سوی مستقیم انحراف پتانسیل در جهت خلاف
شکل می‌باشد.

انحراف جانب (۵۹) اگرچه در ژئودزی زمین کاربرد دارد اما
بسیار و نشان‌دهنده (۵۹) اگرچه در ژئودزی زمین کاربرد دارد اما
دارد.

علی‌گرم دیده می‌شود نشان‌دهنده تنها درجه‌های ژئودزی بوده و جنبه معنوی روانی
ندارد. همیشه انحراف پتانسیل و ارتفاع ژئودزی را با برآهت ژئودزی تصور می‌کنیم.

$$N_p = \frac{T_p}{\gamma_q}$$

فرمول فوق که از فرمولهای مهم در فیزیکال ژئودزی است که مفید است، ژئودزی اکسپان
 Bruns (۱۸۷۸) میباشد. فرمول مذکور، نام دومین فرمول بعدی بوده که انالری تینس
 را با ارتفاع ژئوئید مطابقت میدهد.

وقتی که یک معنی برای N_p داشته باشیم، فرض میکنیم که N_p همان
 زمان پیرودن شناخت دقیق مقادیر ثابت (KM, α, E, ω) در نظر گرفته
 میشود. پس اینست: تینس زمان را فقط میدانیم. اگر تینس فرضی زمان را
 با U_q و اختلاف آنرا با تینس زمان واقعی δU بنویسیم $(\delta U = U'_q - U_0)$
 خواهیم داشت

$$\delta U = U'_q - U_0 = U'_q - U_p = U'_q - (U_p + T_p)$$

تینس U_p را همان U_q با سرعت نسبی آورد

$$U_p = U'_q - \gamma'_q N'_p$$

با تصحیح در فرمول فوق خواهیم داشت

$$\delta U = U_p + \gamma'_q N'_p - U_p - T_p = \gamma'_q N'_p - T_p$$

و از آنجا

$$N'_p = \frac{T_p + \delta U}{\gamma'_q} = N_p + \frac{\delta U}{\gamma'_q}$$

فرمول فوق نام زمان تقسیم بهمیم بدون میباشد که انالری تینس میباشد.

از جمع وافی نورالیم فوق اندرلی جازب $\Delta g_p = g_p - \gamma_a$ درست می آید

$$\Delta g_p \approx \frac{\partial \gamma}{\partial n'} \Big|_a N_p - \frac{\partial T}{\partial n'} \Big|_p$$

مدهفتم می بیند که رابط فوق اندرلی جازب Δg را به زمین جازب $\delta g_p = -\frac{\partial T}{\partial n'} \Big|_p$ مربوط می سازد

$$\Delta g_p = \delta g_p + \frac{\partial \gamma}{\partial n'} \Big|_a N_p$$

در مدار اندرلی جازب اگر N_p را مطابق ویرولدم میوز جابگزینی کنی مدار زیر برای اندرلی جازب جابیم داشت

$$\Delta g_p = \frac{\partial \gamma}{\partial n'} \Big|_a \frac{T_p}{\gamma_a} - \frac{\partial T}{\partial n'} \Big|_p$$

با حذف اندرلی های جدید مدار فوق بکس معمول زیر نوشته می شود

$$\Delta g \approx -\frac{\partial T}{\partial h} + \frac{1}{\gamma_a} \frac{\partial T}{\partial h} T$$

مدار فوق همان مدار رفرنس بنامی جازب می باشد که در آن استاندارد n با استاندارد h (استدار از ان ارتناع مناسبت می بندی) تعویض شده است. γ_a رومی مدار فوق لغوبه لفظ a یعنی می بندی می باشد
 اگر می بندی روزانی ما بردارای منکفات فرض می باشد واقعی است مدار فوق بکس نسیم رسته زیر در می آید

$$\Delta g' \approx -\frac{\partial (T + \delta U)}{\partial h} + \frac{1}{\gamma'} \frac{\partial T}{\partial h} (T + \delta U)$$

γ' سفید در ویرول فوق بردها می بندی اختیاری می باشد

دو مشخص اخیر با تغییر دادن مناسب انامری جازم در جهت عمیق کردن تاثر آنها از میان برداشته میگردند. بدین ترتیب که تحت شرایط جازم اینها به شده از سطح زمین بطرف جاذبهها به سطح زمین منتقل شده پس اثر توده زمینها واقع در درون میگذرد لغیر جاذبهها که تغییر میگردند. تبدیل جازم از سطح زمین به سطح زمین در تقسیم انامری جازم در این کتاب مورد بحث قرار میگیرد. در اینجا فقط از انامری جازم تقسیم شده. را با حل مسئله مرزها استفاده میکنیم.

قبل از ادامه حل مسئله مرزها خود ترم $\frac{\partial w}{\partial h}$ را که در معادله میادری جازم وجود دارد مورد ارزیابی قرار میدهیم. این کار را میتوان بطور مستقیم از تپانسی زوال (نقطه ۵-۳) از مشتق دوم تپانسی آن در امتداد زوال میگذرد نتیجه گرفت ولی روشی مذکور طاقت زود است. در بخش زیر راه نزدیکتری ملاحظه میگردیم مشتق زوال لا ارائه شده است

۳-۱۴ تغییرات ارتفاعی (مشتق محوری) شتاب ثقل

تابع w تپانسی واقع در زمین را در نظر میگیریم. معادله بدین معنی تپانسی w_p بصورت $w(x, y, z) = w_p$ خواهد بود که در آن $w(x, y, z)$ تپانسی نقطه از تپانسی x, y, z میباشد. یک سیستم مختصات کارتزینی (x, y, z) را در مرکز آن در سطح زمین قرار میدهیم. w تپانسی در آن مرکز آن محور x را در جهت خارج آن x و y آن در جهت عمیقهای به سطح x و y در z و z در x و y باشد. مشتق کامل w نسبت به x عبارتند از

$$\frac{dw}{dx} = \frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} \cdot \frac{dz}{dx}$$

منحنی $z = z(x)$ مقطع است. - جنبش سطح هم‌پتانسی $w = w_p$ در منحنی $(x, y) = z$ مقطع برده - غرض از آن سطح خواهد بود که نظیر منحنی درازان انحنای $\frac{d^2 z}{dx^2}$ خواهد بود. اگر انحنای سطح هم‌پتانسی را بصورت منحنی متوسط w_p در این درجهت محور بر هم x و y در نظر گرفته باشیم J بنام جوابیم داشته

$$J = -\frac{1}{2} (K_x + K_y) = -\frac{1}{2g} (w''_{xx} + w''_{yy})$$

از آن نتیجه می‌گیریم تا تابع پتانسیل برده در مدار پتانسیل در این صورت می‌گردد

$$\Delta w = -4\pi K \sigma + 2w^2$$

در پرتابلای Δ در سیستم مختصات مکرر (x, y, z) رابطه w بصورت خواهد بود

$$\Delta w = w''_{xx} + w''_{yy} + w''_{zz}$$

در ترکیب فرمول فرق در نظر گرفته می‌شود $w''_{zz} = \frac{2}{g} w'_z = -\frac{2g}{g} = -\frac{2g}{2h}$ نتیجه زیر حاصل میگردد

$$\frac{2g}{2h} = -2gJ + 4\pi K \sigma - 2w^2$$

فرمول فرق نام رسول اول برودر (Bruns) راه دکان تغییرات ارتعاشی پتانسیل را پراسترده می‌کند میدان پتانسیل در سطح مسطح است. وقت کنید که گویای g و J و σ در سطح - نقطه‌ها است که در آنجا $\frac{2g}{2h}$ مورد محاسبه است

راز آنگا سوال دست

$$\frac{1}{M} \approx \frac{b}{a^2} (1 + 2f \cos^2 \varphi)^{3/2} = \frac{b}{a^2} (1 + 3f \cos^2 \varphi + \dots)$$

$$\frac{1}{N} \approx \frac{b}{a^2} (1 + 2f \cos^2 \varphi)^{1/2} = \frac{b}{a^2} (1 + f \cos^2 \varphi + \dots)$$

دایره J سرعت

$$J \approx \frac{b}{2a^2} (2 + 4f \cos^2 \varphi) = \frac{b}{a^2} (1 + 2f \cos^2 \varphi)$$

همیشه

حالا بنظر آنگا این فرق در فرمول $\frac{\partial \gamma}{\partial h}$ و این است

$$\frac{\partial \gamma}{\partial h} \approx - \frac{2\gamma b}{a^2} (1 + 2f \cos^2 \varphi) - 2\omega^2$$

در فرمول فرق مقدار $2\omega^2$ کمتر از مقدار عبارت اول همیشه به این می توان از آن بعد از عبارت اول هم به عبارتی $2\omega^2$ عبارت تقریبی زد

$$2\omega^2 \approx \frac{2\gamma m}{a}$$

مقدار فرق را می توان از فرمول $\frac{a^2 b \omega^2}{KM} = m$ نتیجه گرفت اگر γ را هم تقریبی $\gamma \approx \gamma_a \approx \frac{KM}{ab}$ با در نظر گرفتن مقدار تقریبی $2\omega^2$ در فرمول تقریبی است و این است

$$\frac{\partial \gamma}{\partial h} = - \frac{2\gamma}{a} \left(\frac{b}{a} + 2 \frac{b}{a} f \cos^2 \varphi + m \right)$$

در نظر گرفتن شرایط مرزی افقی جواب مسئله فیزیکال ژئودزی تقریباً بصورت

$$\begin{aligned} \tilde{T} &= T + \delta U = \sum_{n=0}^{\infty} \sum_{m=0}^n \frac{q_{nm}(u, \epsilon, b)}{-\frac{2}{R} + \frac{(n+1)}{R}} \Delta g_{nm} \\ &= \sum_n \sum_m \frac{R}{n-1} q_{nm} \Delta g_{nm} \end{aligned}$$

که در آن Δg_{nm} هارمونیک Δg است. تابع \tilde{T} روی بیضی زوانس تعریف

$$\tilde{T} = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{R}{n-1} \Delta g_n$$

خواهد بود. مدغم کنیم که در لبه فرق جرم $n=1$ وجود ندارد و بصورت
 نیز لبه فرق نافه هارمونیک در $n=1$ میباشد. این شرط باستی را برود مسئله
 مرزی زلدی برقرار باشد. این شرط نظیر شرط بزوانی $\oint \frac{\partial \tilde{T}}{\partial n} ds = 0$ در مسئله متداول
 میباشد. شرط مابعد اینها $\oint \Delta g \cos \psi ds = 0$ میباشد. با بیان نامرئی بتائیس
 بصورت

$$\tilde{T} = W - (U - \delta U) = W - \tilde{U}$$

و لبه بتائیس زلدی به سری هارمونیک W مدغم میکنیم که ضرایب هارمونیک
 درجه اول بتائیس به جای آن مرکز بیضی زوانس است. مرکز بتائیس زلدی دارند.
 در صورت منطبق بودن دو مرکز زلدی بتائیس \tilde{T} نافه هارمونیک درجه اول
 خواهد بود. بنابراین می توان نوشت

$$\tilde{T} = \tilde{T}_0 + \sum_{n=2}^{\infty} \frac{R}{n-1} \Delta g_n$$

که \tilde{T}_0 همان \tilde{T} هارمونیک درجه صفر است.

با همسانه نزدیک A_{n0} ($m=0$) که $\frac{2n+1}{2\pi}$ تبدیل، $\frac{2n+1}{4\pi}$ میسرر.
 منظر از فرکانس λ, θ تغییر می دهد در انتگرال می بیند. حال اگر انتگرالها A_{nm} و B_{nm} را در لحاظ Δg_n قرار دهیم خواهیم داشت

$$\Delta g_n = \frac{2n+1}{4\pi} P_{n0}(\zeta\epsilon) \iint_{E1} \Delta g P_{n0}(\zeta\theta') dE1 +$$

$$\sum_{m=1}^m \frac{(n-m)!}{(n+m)!} \frac{2n+1}{2\pi} P_{nm}(\zeta\theta) \left[c_{nm}\lambda \iint_{E1} \Delta g c_{nm}\lambda' P_{nm}(\zeta\epsilon') dE1 + \right.$$

$$\left. \Sigma_{m\lambda} \iint_{E1} \Delta g \Sigma_{m\lambda'} P_{nm}(\zeta\epsilon') dE1 \right]$$

با تبدیل مجموع انتگرالها - انتگرال مجموع در لحاظ فرق خواهیم داشت -

$$\Delta g_n = \frac{2n+1}{4\pi} \iint_{E1} \Delta g(\theta', \lambda') [P_{n0}(\zeta\theta') P_{n0}(\zeta\epsilon) +$$

$$2 \sum_{m=1}^m \frac{(n-m)!}{(n+m)!} P_{nm}(\zeta\theta) P_{nm}(\zeta\theta') (c_{nm}\lambda c_{nm}\lambda' + \Sigma_{m\lambda} \Sigma_{m\lambda'})]$$

مدامه بکنند که لحاظ داخل کردن در فرمول فرق برابر $P_n(\zeta\psi)$ می باشد:

$$\Delta g_n = \frac{2n+1}{4\pi} \iint_{E1} \Delta g(\theta', \lambda') P_n(\zeta\psi) dE1$$

اگر در لحاظ فرق را در فرمول $\tilde{T} = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{R}{n-1} \Delta g_n$ منظر کنیم خواهیم داشت

$$\tilde{T} = \sum_{n=0}^{\infty} \frac{R}{n-1} \frac{2n+1}{4\pi} \iint_{E1} \Delta g P_n(\zeta\psi) dE1$$

و با تبدیل جمع Σ می توان نوشت

در فونکشن پتانسیل میان τ را با نسبت $\frac{\delta U}{\delta M}$ متوسط G بر روی آنکه δg اثر زیادتری از δU دارد
 محدود فونکشن پتانسیل تعویض کرد. حال باید دید که آیا میان δg را حساب می‌کنیم یا نه
 یعنی بیان کرد؟ δg با δU درجه اول در τ و δU در τ درجه دوم دارد

$$\tilde{T}_0 = -R \delta g_0$$

از طرف دیگر \tilde{T}_0 تعویض

$$\tilde{T}_0 = \kappa \frac{\delta M}{R} + \delta U$$

فونکشن پتانسیل با نسبت به در τ فرق را

$$-R \delta g_0 = \kappa \frac{\delta M}{R} + \delta U$$

حاصل می‌شود. با قرار دادن فونکشن پتانسیل در N خواهیم داشت

$$N \cong \frac{R}{4\pi G} \iint_{EI} \Delta g S(\psi) dEI + \kappa \frac{\delta M}{RG} + \frac{\delta U}{G}$$

فونکشن پتانسیل در N را داریم که در τ و δU را از δU در τ حساب می‌کنیم
 از δN را خطای (تغییر) N است که δN از اشتغال پتانسیل N با δU می‌تواند

$$N + \delta N \cong \frac{R}{4\pi G} \iint_{EI} \Delta g S(\psi) dEI$$

که در آن

$$\delta N = -\kappa \frac{\delta M}{RG} - \frac{\delta U}{G}$$

می‌باشد. مقدار δN موقعی قابل محاسب است که δM و δU هم از τ موجود در وزن و پتانسیل پهنی در τ تعویض می‌شود.

از سطح زمین تغییرات $S(\psi)$ نسبت به ψ به منظور دیده می شود که چیزی از انحراف های
 جاذبه برابر زمین در تین N بر این یک نقطه نقش دارند. هم انحراف های خارج
 نزدیک به نقطه مورد سنجش خفیه بیشتر از انحراف های دور می باشد. بنابراین در سنجش
 ارتفاع N بر این یک نقطه با یک اصدوست یا از انحراف های جاذبه اطراف نقطه
 (همان نقطه) دقیق تر نسبت به نقاط دور باشد.

فردل استیکس را میتوان به فرم های مختلف نوشت. در اینجا از دو فرم آن
 صحبت می کنیم. نکته اگر نقطه مورد سنجش را بدان مرکز مسافت کرده بودی
 در نظر بگیریم میتوان انحراف استیکس را در آن سیستم مسافت کرده چینی نوشت

$$N + \delta N = \frac{R}{4\pi G} \int_{\alpha=0}^{2\pi} \int_{\psi=0}^{\pi} \Delta g(\alpha, \psi) S(\psi) \sin \psi \, d\psi \, d\alpha$$

$$= \frac{R}{2G} \int_{\psi=0}^{\pi} \left[\frac{1}{2\pi} \int_0^{2\pi} \Delta g(\alpha, \psi) \, d\alpha \right] S(\psi) \sin \psi \, d\psi$$

$$= \frac{R}{G} \int_{\psi=0}^{\pi} \bar{\Delta g}(\psi) F(\psi) \, d\psi$$

که در آن تابع جدید F بصورت

$$F(\psi) = \frac{1}{2} S(\psi) \sin \psi$$

میباشد. $\bar{\Delta g}(\psi)$ عبارت از انحراف جاذبه متوسط در فاصله R در این حالت ψ ارتفاع
 مورد سنجش

برای هر جهت می‌توانیم لوله‌ها را در جهت راست

$$\xi = -\frac{dN}{dS_\varphi} \quad \text{و} \quad \eta = -\frac{dN}{dS_\lambda}$$

عددت نسبی در فواصلی فوق طبق قرارداد انتخاب شده است. یعنی برای زنگنه که ارتفاع آن نسبت به مبدا در جهت شمال در حال کاهش باشد ξ و η مثبت انتخاب شده اند. در ترتیب فوق‌الذکر $d\lambda$ و $d\varphi$ در جهت شمال در جهت لوله‌ها در قائم لوله فرض شده و با استفاده از فرایند δN می‌توان نوشت

$$dS_\varphi = R d\varphi \quad \text{و} \quad dS_\lambda = R \cos\varphi d\lambda$$

و لذا

$$\xi = -\frac{1}{R} \frac{\partial N}{\partial \varphi} \quad \text{و} \quad \eta = -\frac{1}{R \cos\varphi} \frac{\partial N}{\partial \lambda}$$

حال اگر N را از زیر انتگرال با قرار دادن δN در فرمول می‌توان نوشت

$$\xi = -\frac{1}{4\pi G} \iint_{E_1} \Delta g \frac{\partial S(\varphi)}{\partial \varphi} dE_1$$

$$\eta = -\frac{1}{4\pi G} \iint_{E_1} \Delta g \frac{\partial S(\varphi)}{\partial \lambda} dE_1$$

در اینجا مشتقات جزئی تابع انتگرالی است φ ، λ و ψ می‌توانیم

$$\frac{\partial S(\varphi)}{\partial \varphi} = \frac{\partial S(\varphi)}{\partial \psi} \frac{\partial \psi}{\partial \varphi} \quad \text{و} \quad \frac{\partial S(\varphi)}{\partial \lambda} = \frac{\partial S(\varphi)}{\partial \psi} \frac{\partial \psi}{\partial \lambda}$$

برای محاسبه مشتقات جزئی از فرمول زیر استفاده می‌کنیم

$$\cos\psi = S\varphi S\varphi' + \cos\varphi \cos\varphi' \cos(\lambda - \lambda')$$

زردری احمری نام زردری و سفید بینر سفیدند. در اینجا نیز به ۴ ستاره سران
نقطات قطری روی بینهی انتاب شده و یا ستاره هر دو ج نقطه دیگر تبدیل شوند

۲۰-۳ نکات درباره حمایت عددی و دره انگس و وینک بینر

مقدار لامل جازبه ۵۹ مورد است. در زردری انگس و وینک بینر در همه حال
بینهی روانی معلوم نمیشد. فقط ستیان آزا برای تعداد نقاط مورد
از بینهی نقاط که در آنجا مشتب لفق و در سطح ازین اندازه گیری شده باشد تعیین
کرد. بنابراین ما بر آنکه این اشتغال آنها را با بیست و هفت اشتغال وزن دار آنها
با وزن $S(۷)$ و یا $S(۷)$ در تمام سطح بینهی حمایت کنیم بدین جهت مبدای
عددی برای ارزهای اشتغال را نگار گرفته میگرد. بر مبنای عددی که انتاب شد
اشتغال دوگان را بعضی مجموع دوگان تبدیل میکنند.

شکله لامل جازم مورد استفاده برای مجموع دوگان ستاره یک از دو نوع
شکله قطری و یا شکله قائم الاویه باشد. شکله قطری قابل استفاده با ستاره ۴ به ۴
و یا با هر یک که نقطه ای در سطح میگرد همان کیفیت داده شود که مرکز آن نقطه
بر نقطه باشد. با اینها ستاره ۴ به ۴ برابر ستاره ۴ به ۴ اندازگی جبهی پیدا میکند
برای زردری و وینک بینر شکله قطری ستاره عددی واصل شود که دلرایی منطبق
بزرگ برای فواصل که وزن باشد. و واضح است که این طبقه که در آنجا ۵۹ عدد
که در اشتغال کری شرکت میکنند ستاره بزرگ است. عدد ۸ دلر کنیم کنیم
اشتغال را زیادترت تاثیر قرار دهند در بعضی مابقی نقاط که ۵۹ و وزن زردری
وارد میگرد که شکله انتاب شد

(۴) اصول جازم سطحی

۴-۱- شیبات جازم

منظور از شیب پاره جازم پس اندازه گیری شیب ثقل در یک نقطه بر روی سطح
 شیب ثقل را معمولاً با حرف g نشان می دهند. واحد شیب ثقل سانتی متر بر متر در ثانیه
 و یا گال gal می باشد ($1 gal = 1 cm/s^2$). اجزاء گال عبارتند از
 میلی گال ($mgal = 10^{-3} gal$) و میکرو گال ($1 \mu gal = 10^{-6} gal$). مقدار متوسط
 شیب ثقل در سطح زمینی ۹۸۰ سانتی متر بر متر در ثانیه و یا گال می باشد. از نقطه نظر
 عمل اندازه گیری شیب ثقل شیبات جازم را باید دسته تقسیم کنیم

- ۱- شیبات زمینی جازم (در سطح زمینی)
- ۲- شیبات زیر دریایی جازم (شیبات توسط زیر دریایی و در شیبات در کف دریا)
- ۳- شیبات سطح دریایی جازم (توسط کشتی)
- ۴- شیبات هوائی جازم (توسط هوائپا)

از نقطه نظر تکنیک اندازه گیری جازم شیبان شیبات جازم را دو دسته نمود
 الف- شیبات جازم مطلق

ب- شیبات جازم نسبی (ژئودزی)
 در روش اول هدف اندازه گیری مقدار خود شیب ثقل g در یک نقطه می باشد ولی در
 روش دوم هدف اندازه گیری اختلاف شیب ثقل در دو نقطه می باشد. دانستن مقدار
 شیب ثقل تا دقت ۰.۱ میلی گال و یا 10^{-4} گال برای مقاصد ژئودزی کافیت
 خطای ۰.۱ میلی گال معادل 10^{-7} برابر شیب ثقل g می باشد. دقت نسبی 10^{-7}
 دقت بالاتر است و بر اهمیت توسط دستگاه های اندازه گیری شیب ثقل قابل دسترسی است

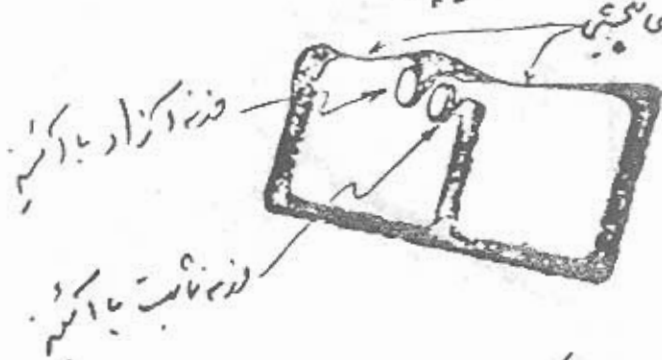
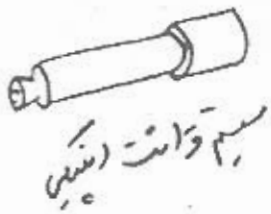
بین زمان نوسان (T) آونگ و شتاب فن و مورد است

$$T = c \sqrt{\frac{1}{g}}$$

که در آن c ثابت است که بجز وزن و طول آونگ دارد. رابطه فرق را میزان ابعاد حرکت آونگ بدست آورد. رابطه فرق نشان می‌دهد که اندازه گیری زمان نوسان آونگ می‌توان شد - فن را با هم کرد. وقت حاصل از این دستگاه حدود ± 3 تا ± 0.1 می‌گردد. دستگاه آونگی زیر دریایی و سطح زمین (به آونگ کابل شده بهر جهت مثبت است) در بهترین شرایط تنها در حدود ± 4 می‌گردد. عمده ترین شرایط پایش آونگ در انت این دستگاه اصطفاک هوا را که در درجه وارست و مکان دستگاه می‌باشند. همواره خط در اندازه گیری زمان نوسان مقدار قابل ملاحظه ای وقت را پایش می‌آورد.

گراونتری سده لتری دستگاهی مورد استفاده در چهارده سیمی (گراونتری) می‌باشد. انواع مختلف این دستگاه مبتنی بر اندازه گیری موقعیت این سیم وزن آونگ است به یک وزن ثابت می‌باشند. در سفیان گراونتری می‌توانند که از سه طراح زیر کار گرفته شده است.

الف - طراح پیمایی



کل سیستم نقش شده از یک قطعه کوپرتی که پیم شده. این طراح نسبتی با دیگر گراونتری دانمارکی توسط شخصی نام Norgaard کار گرفته شده که در این وقت در حدود ± 0.2 می‌گردد. همین طراح با نظام بر اساس مدل سیستم واینت واینت

ای گرادیر؟ معمولاً در کتی و یا هواپها نیز مورد استفاده قرار میگیرند.
 گرادیرهای روسی شش گوشه که اتصال زیرین آنها به کف کتی یا هواپها دارند قرار میگیرند.
 دقت گرادیرهای روسی و صنعت پائینی و در حدود ± 0.5 تا ± 10 میلیگال میباشد.
 علت پائینی بودن دقت عدم تداوم در کف کالی شتاب و قوت و سه نقطه از ثبات ثقل
 و میباشد. همواره دقت حاصل از گرادیرهای مستقر در کف زیاداً نسبت معلوم
 بودن موقعیت دقیق محل لیزان شتاب ثقل آن محل پائینی میباشد.
 بطور کلی گرادیرهای نقاط ثابت انعطاف آنها بوقعت بیشتری نسبت به انواع
 دارند. کاربرد آنها ساده و تدریجاً معلوم میباشد. تنها اطلاعاتی که گرادیرهای
 کب که قرائت یک عدد روی درجات آن میباشد این قرائت باقی باقی هازم
 معلوم مقایسه گردد. این مقایسه لیزان کالیبره کردن معروف است. بطور کلی گرادیرهای
 سه نقطه صنعت عمده دارند که عبارتند از

- ۱- عدم تداوم آنها در اندازه گیری خود شتاب \pm (ثابت - ثقل معلوم)
- ۲- نیاز آنها به کالیبره کردن مکرر
- ۳- وجود دائمی و غیر قابل انکار کجی در دقت (drift) (تزیحلت دستگاه) که ناشی از کتی شدن
 و یا سایر عوامل بوده در دستگاه گرادیرهای

واحد استفاده از سقوط آزاد در اندازه گیری و در دستگاههای جدید لغات گرفته شده است
 در دستگاههای متین بر اندازه گیری زمان سقوط یک جسم در خود نمی نمایند از آنجا که
 شتاب سقوط جسم در هوا و میباشد بنابراین مقدار و را متر آن از مدار حرکت
 سقوط آزاد بدست آورد. این دستگاهها نیز تحت بررسی بوده و تا حال حاضر در
 حدود ± 1 میلیگال قابل دقتتری است.

دستگاه آتری که هازم را مستقیماً اندازه گیری میکند در اینجا قابل ذکر است
 و آن تدریج پائینی (Eötvös) یا ویولتر میباشد که تغییرات اتمی شتاب ثقل

۲- شبکه جازبه درجه ۲ شامل نقاط با فواصل ده تا بیست مایل از هم دور و در امتداد
 خطوط عرض قرار میگیرند تا در هر سمتی از هر نقطه ای که در این شبکه باشد
 ۳- شبکه جازبه درجه ۳ از نقاط نزدیکتر تشکیل شده اند
 در کنار شبکه های جازبه خطوط چهارمین سیاه ایلی برای کالیبره کردن قرار میگیرند
 وجود دارند. این خطوط در مناطق وسیع منقطع و دسترس ناپذیرند. جازبه با درجه شش
 وسیع (خطوط مشرق - جنوبی) ایجاد میگردند. در امتداد این خطوط مقدار جازبه برای
 برای نقاط بیوشی ای دقیق تعیین میگردند. این نقاط برای کالیبره کردن گرادیرت
 مورد استفاده قرار میگیرند بدین ترتیب که گرادیرت را در امتداد خط درونی نقاط معلوم
 (۱) معلوم دقیق) برده و ثابت میکنند و از نتایج ثابت ۱) به مقدار معلوم
 ضرب میکنند و نتایج را در دست می آورند. برای جازبه (خط کالیبره کردن) آمریکای
 شمالی از کلاسک تا هینز مرکز میسر (درام) دارد.

۴-۴ پرداختن جازبه مشاهده شده (۱)

از آنجا که استفاده کنندگان از اصدای جازبه مستقیم میباشند. جازبه
 مشاهده شده (۱) نیز به سدهای مختلف پرداخته میگردند. در مندرجات زیر
 نشان داده میگردند چگونه نتایج مشاهده شده (۱) پرداخته میگردند تا
 اندازه جازبه روی مصدوم خوانش مناسب گردد. اندازه های مرتب اکبر در هر
 کنترل استثنای یکبار بردن میشوند.

نمای بخش ۱۵-۳ برای مناسب اندازه جازبه روی مصدوم خوانش بالایی
 اولاً - مقدار مشاهده - ثقیل واقعی روی ژئود (۱) معلوم باشد
 ثانیاً - از توده ای زنی بر جوار بالای مصدوم خوانش از روی ۱) پرداخته میگردند

با فرض اینکه توزیع جرم در داخل زمین یکنواخت بوده و همان هم جرم را متراکم در مرکز
نصف آن دانست و با در نظر گرفتن ۲ بعد از آن فاصله سطح زمین از مرکز نصف آن همان
مقدار g است. g را در سطح زمین به صورت زیر نوشت

$$g_0 \approx k \frac{M}{r^2}$$

تغییرات ارتفاع هم آن به صورت

$$\frac{\partial g_0}{\partial r} \approx -2k \frac{M}{r^3}$$

خواهیم بود که تقریبی است از $\frac{\partial g}{\partial h}$ در اینجا ۲ را همان همان با عرض برابر وضعیت
بعضی روزانی به صورت

$$\frac{\partial g_0}{\partial h} \approx -\frac{2kM}{a^3} \left(1 + \frac{3}{2} f \cos 2\varphi + \dots\right)$$

و با بسط متوسط $R = \sqrt[3]{a^3 b}$ بعضی روزانی تقریب کرد

$$\frac{\partial g}{\partial h} \approx -\frac{2kM}{R^3}$$

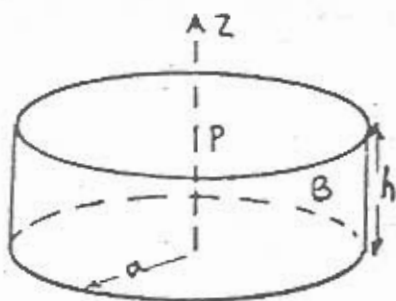
در اغلب اوقات از فرمول ساده زیر برای h به تصحیح همان آزاد δg_F استفاده می‌کنیم

$$\delta g_F \approx \frac{2kM}{R^3} h \approx 0.3086 h$$

هم δg_F با واحد میلی‌گال و h با واحد متر در فرمول فوق قرار داده می‌شوند. انحراف همواره
مردود است تصحیح همان آزاد به نام انحراف همان آزاد به صورت زیر خواهد بود

$$\Delta g_F = g + \delta g_F - \gamma$$

لذت‌زدی پتانسیل می‌دانیم که نیروی جاذبه حاصل از جسم B با دالته σ روی دایره حجم بصورت زیر می‌باشد.



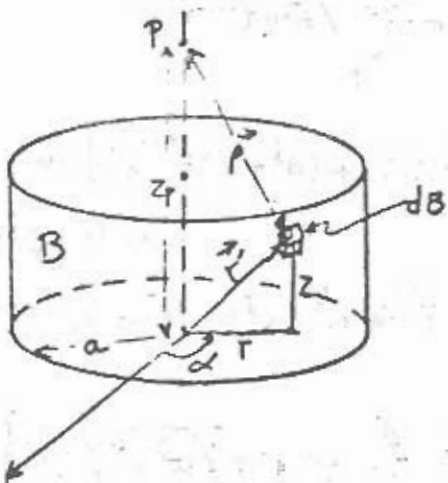
$$\underline{\vec{f}} = -k \int_B \frac{\sigma}{r^3} \vec{r} dB$$

پتانسیل جاذبه ناشی از نیروی فوق بصورت

$$V = k \int_B \frac{\sigma}{r} dB$$

می‌باشد. ساده‌ترین راه برای محاسبه نیروی جاذبه هم استفاده ای ما، محاسبه پتانسیل آن در یک نقطه است. استفاده ای می‌باشد. پتانسیل $V(P)$ را در نقطه P دایره ای

محدوده z و مختصات $z = z_p$ محاسبه می‌کنیم



$$V(P) = k\sigma \int_{\alpha=0}^{2\pi} \int_{z=0}^h \int_{r=0}^a \frac{1}{r} dB$$

که در آن $dB = r dr dz d\alpha$

$$r = [(z_p - z)^2 + r^2]^{1/2}$$

می‌باشد.

استرال - گانه فرق را نسبت به α انجام می‌دهیم

$$V(P) = -2\pi k\sigma \int_{z=0}^h \int_{r=0}^a \frac{r dr dz}{\sqrt{(z_p - z)^2 + r^2}}$$

استرال ادوگانه فرق با تغییر متغیر $t^2 = (z_p - z)^2 + r^2$ حل می‌کنیم.

از آنجا که تغییرات ارتفاعی بیابن $V(P)$ مورد نظر ما باشد، مشتق آنرا نسبت به z_p که امتداد z (امتداد قائم) را نشان می‌دهد برابر حساب می‌کنیم.

$$\frac{\partial V}{\partial z_p} = f_p = 2\pi\kappa\sigma \left[-h - \frac{1}{2}(d + (z_p - h)) \frac{\partial d}{\partial z_p} - b - z_p \frac{\partial b}{\partial z_p} + \right.$$

$$\left. a^2 \frac{z_p + b}{z_p - h + d} \times \frac{(1 + \frac{\partial d}{\partial z_p})(z_p + b) - (1 + \frac{\partial b}{\partial z_p})(z_p - h + d)}{(z_p + b)^2} \right] \Big|_p$$

که در آن

$$\frac{\partial d}{\partial z_p} = \frac{1}{2} d^{-1} 2(z_p - h) \Big|_p = \frac{z_p - h}{d} \Big|_p, \quad \frac{\partial b}{\partial z_p} = \frac{1}{2} b^{-1} 2z_p \Big|_p = \frac{z_p}{b} \Big|_p$$

بنابراین در این موارد فرقی در زیر f_p خواهیم داشت

$$f_p = -2\pi\kappa\sigma \left[h + \frac{d}{2} + \frac{(z_p - h)^2}{2d} - \frac{b}{2} - \frac{z_p^2}{2b} + \frac{a^2}{2} \frac{z_p + b}{z_p - h + d} \times \right.$$

$$\left. \frac{(1 + \frac{z_p - h}{d})(z_p + b) - (1 + \frac{z_p}{b})(z_p - h + d)}{(z_p + b)^2} \right] \Big|_p$$

مقادیر f_p در نقطه $z_p = h$ قرار دادن حاصل می‌شود
 $d = a$, $b = \sqrt{a^2 + h^2}$

$$f_p = -\pi\kappa\sigma \left[2h + a - \sqrt{a^2 + h^2} - \frac{h^2}{\sqrt{a^2 + h^2}} + \right.$$

$$a^2 \frac{(h + \sqrt{a^2 + h^2})(h + \sqrt{a^2 + h^2}) - (1 + \frac{h}{\sqrt{a^2 + h^2}})a}{a(h + \sqrt{a^2 + h^2})^2}$$

$$\left. = -\pi\kappa\sigma \left[2h + a - \sqrt{a^2 + h^2} - \frac{h^2}{\sqrt{a^2 + h^2}} + a - \frac{a^2(1 + \frac{h}{\sqrt{a^2 + h^2}})}{h + \sqrt{a^2 + h^2}} \right] \right]$$

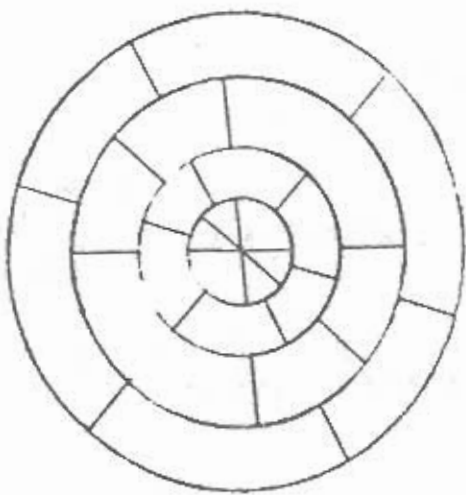
مجموع $\delta g_F + \delta g_P = 0.1967 h$ بنام تصحیح غیر کامل با ساده بردار مورف است

$$\Delta g_P = g + \delta g_F + \delta g_P - \gamma$$

و δg_P بنام اناملی ساده بردار مورف می باشد

۴-۷ تصحیح تدریجی اناملی کامل بردار

در مرحله دوم در محاسبه تاثیر اجرام واقع بین ژئوئید و سطح زمین عبارتت از تخطی تاثیر اجرام واقع بین سطح زمین و سطح ژئوئید است. برای این کار از سه قسمت استاندارد می کنند. تحت منطقه اطراف نقطه مورد محاسبه را مطابق قسمت ۱ مناطق کوچکتر تقسیم

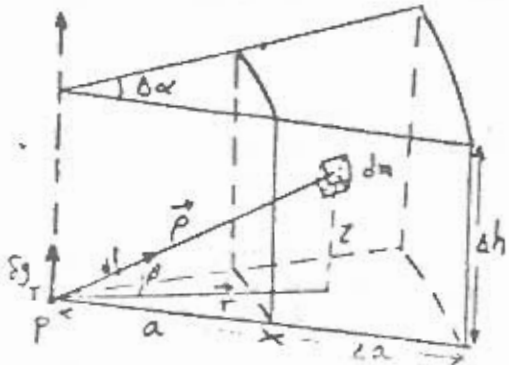


می کنیم. نوعی از این قسمت ۱ در شکل دیده می شود. هر کدام از مناطق کوچک قسمت محاسبه شده در برابر نیمه کروی محاسبه می گردد. برای تعیین جرم هر کدام از قسمت ۱ باز از سیستم عمققات استاندارد (ρ, α, z) استفاده می کنند. این جرم dm ایما در نیروی جاذبه

$$dF_P = \kappa \frac{dm}{r^2}$$

در نقطه P می کنند که در آن $P^2 = r^2 + z^2$ بر طبق قائم نیروی dF این dm از جهت نام قسمت β در نوشته می شود

$$d\delta g_{T_P} = dF_P \sin \beta = dF_P \frac{z}{r}$$



$$\delta g_{T_i} = \kappa \sigma \Delta \alpha \left[\Delta a + a \left(1 + \frac{1}{2} \left(\frac{\Delta h}{a} \right)^2 \right) - (a + \Delta a) \left(1 + \frac{1}{2} \left(\frac{\Delta h}{a + \Delta a} \right)^2 \right) \right]$$

$$= \frac{\kappa \sigma \Delta \alpha \Delta h^2}{2} \left(\frac{1}{a} + \frac{1}{a + \Delta a} \right)$$

ویا کسبه تمام δg_T ؟ برای قیمت لغت زیر جواب برود

$$\delta g_T = \kappa \sigma \sum_j \Delta \alpha_j \sum_i \left[a_{i+1} - a_i + \sqrt{a_i^2 + \Delta h_{ij}^2} - \sqrt{a_{i+1}^2 + \Delta h_{ij}^2} \right]$$

روش های مختلف کار رفته تا محاسبه در هر فرقی ساده تر شود. با وجود آنکه کامپیوترها در این قیمت اهمیت خود را از دست داده است. حتی با وجود کامپیوتر نیز با این روش راهی مناسب در هر فرقی در نظر گرفت.

در تمام روش ها قیمت با این روش مترسقا (Δh_{ij}) قیمت از قیمت تعیینی برود مهم قیمت های نزدیکتر به مرکز قیمت در مقدار تصحیح تدریجی است بسیار برای ارتفاع آن قیمت ؟ با این روش تعیینی برود. بدینجهت با این قیمت های نزدیکتر حواله هرگز قیمت از تفاوت جهت که تغییر انتخاب شوند. بعضی اوقات در مناطق که هفتتا حتی قیمت های که یک و تراکم در اواخر نقطه سردمانند دقت کافی نخواهد داشت. در اینصورت باید استفاده از گزاره های جازم و یا خروج جازم (9) نسبتاً جازم قیمت های مجاور اندازگی را میرد

تدریجاً تصحیح تدریجی معمولاً در حدود چند صد میلیگال در زمین های کنت (دقت) و در کنت های با این عینده مطلق و چند صد میلیگال در مناطق تنه ماهوری و چند ده میلیگال در مناطق کنت های مشابه. تصحیح حدود 40 میلیگال در طول اردو و 70 میلیگال