## تغییر انحنا، کمیتی ناوردا بهمنظور بررسی تغییرِ شکل ارتفاعی شبکههای کنترل ژئودزی، تحقیق موردی: بررسی فرونشست خراسان با استفاده از مشاهدات ترازیابی دقیق

معصومه آمیغ پی'، بهزاد وثوقی \*\* و سیاوش عربی "

<sup>۱</sup> دانشجوی دکتری ژئودزی، دانشکده مهندسی نقشهبرداری، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران <sup>۲</sup> دانشیار، دانشکده مهندسی نقشهبرداری، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران <sup>۳</sup> رئیس اداره ترازیابی دقیق، سازمان نقشهبرداری کشور، تهران، ایران

(تاریخ دریافت: ۱۳۸۸/۸/۲۰، تاریخ پذیرش: ۱۳۸۹/۱۲/۲۴، دسترسی برخط: ۱۳۹۰/۳/۲۵)

## چکیدہ

استخراج کمیتهایی مستقل از دیتوم در بررسی تغییرِشکل در شبکههای کنترل ژئودزی، نقش موثری در تفسیر صحیح نتایج و بررسیهای گوناگون ژئو دینامیکی خواهند داشت. در این تحقیق رفتار تغییرِشکل ارتفاعی منطقـه خراسان، کـه در مناطق مشهد، نیشابور و کاشمر دچار فرونشستهای قابلِتوجهی است، با محاسبه کمیتهای ناوردای تانسور تغییر انحنا نسبت به دو دیتوم متفاوت، مورد بررسی قرار گرفت. نتایج بهدست آمده از هر دو دیتوم، نشانگر بیشینه تغییر انحنای میانگین <sup>9</sup> 10×2 و بیشینه تغییر انحنای گاوسی <sup>150</sup> 20×5 و بیانگر نرخ زیاد فرونشست منطقه است. این نتایج نشاندهنده مناسب بودن جایگزینی روشهای دیگر سرشکنی مشاهدات ژئودتیکی مربوط به بررسی تغییرِشکل، با کمیتهای ناوردای استخراج شده از تانسور تغییر انحنا، مخصوصا در پوسته زمین و گستره مکانی آن، با استفاده از مست. براین اساس به معیارهای ناوردای مناسبی برای بررسی نحوه تغییرِشکل ارتفاعی پوسته زمین و گستره مکانی آن، با استفاده از مشاهدات ژئودتیکی دست یافتیم.

**واژەھاي كليدى**: ديتوم، شبكەھاي كنترل ژئودزى، ناوردا، فرونشست

## The change of curvature as an invariant measure for studying height deformation in geodetic control networks

Masoome Amighpey<sup>1</sup>, Behzad Voosoghi<sup>1\*</sup>, and Siyavash Arabi<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Faculty of Geodesy and Geomatics Engineering, K. N. Toosi University of Technology, Tehran, Iran <sup>2</sup>National Cartographic Center of Iran, Tehran, Iran

(Received: 11 November 2009, accepted: 15 March 2011, available online: 15 June 2011)

## Summary

One of the existing problems in geodetic control networks for computing displacement vectors is finding a fixed station which has no deformation within the observation

\*Corresponding author:

interval. This problem comes from the datum-dependency characteristic of the displacement vector. Accordingly, extraction of invariant parameters of the deformation tensor in geodetic control networks which are independent from datum has an effective role in the accurate interpretation of results in geodynamic studies. In height networks, change of the curvature tensor and its associated invariants have been introduced for assessing vertical deformation. The summation and difference of elongation of change of the curvature tensor are two common invariants of this tensor. Additionally, changes of the Gaussian and mean curvature parameters are two other key invariants with physical interpretations that are used to describe deformation behavior.

Although many methods have been proposed to calculate deformation tensor fields on the earth's surface, few refer to the actual surface of the Earth. Most of these methods formulate the problem on reference surfaces such as projection planes or spheres and, consequently, their results suffer from possible effects of inaccuracy and incompleteness of the mathematical models of projections. In the present study, we used a method of differential geometry that allows deformation analysis of the actual surface of the Earth for a more reliable and accurate estimate of the surface deformation measures. The method takes advantage of the simplicity of 2-dimensional spaces versus 3-dimensional spaces without losing or neglecting information and effect of the third dimension in the final results.

Khorasan is a large province in the northeast of Iran where over-extraction of water resources for industrial and agricultural purposes has caused an extensive subsidence in some cities such as Mashhad, Neyshabour and Kashmar. Since the employment of firstorder precise leveling network of Iran, which has been utilized twice for over two centuries in these cities, precise leveling has been one of the observations methods for measuring the subsidence. On the other hand, GPS and InSAR observations in these areas revealed the extent and magnitude of the subsidence. In this paper, we estimated the invariant parameters of the tensor of curvature using precise leveling observation to study the height deformation behavior of the province of Khorasan in these subsidence areas.

We computed the invariant parameters of change of curvature tensor relative to two distinct datums to evaluate their datum-independency characteristic as well as studying subsidence behavior. Obtained results relative to 2 datums show the unique value and pattern for each parameter and reveal the subsidence area. The computed maximum mean curvature change was approximately  $2 \times 10^{-9}$ , and the maximum Gaussian curvature change was approximately  $5 \times 10^{-15}$ , which confirms the high rate of subsidence in this area. This application reveals the capabilities and strengths of the proposed method and suggests the superseding of these invariant parameters with other geodetic network adjustment results, especially in areas in which a fixed datum is undefined.

Key words: Datum, geodetic control networks, invariant, subsidence

آنها استفاده میشود، نیز مطرح است. بهویژه در مناطقی که بهمنظور بررسیهای ژئودینامیکی، با سرعت تغییرات کوچک، از این شبکهها استفاده میشود، لزوم دستیابی به دیتوم ثابت امری کلیدی محسوب میشود. یک راهکار متداول برای تثبیت دیتوم در این مسائل، مقایسه مشاهدات دو اپک و تثبیت دیتوم در منطقهای

بسیاری از مسائل شبکههای کنترل ژئودزی که بهمنظور بررسی تغییرِشکل پوسته زمین ایجاد می شوند، با مشکل نقص دیتوم و مشخص نبودن نقطه ثابت که خارج از منطقه تغییرِشکل است، مواجهاند. این مسئله در شبکههای ترازیابی که بهمنظور بررسی تغییرِشکل ارتفاعی منطقه از

مقدمه

است که مشاهدات دو ایک تقریبا ثابت مانده اند. برای مثال، در یک شبکه ترازیابی دارای ۲ سری مشاهده، با مقایسه مشاهدات اختلاف ارتفاع در دو ایک، نقطه ثابت یعنی جایی که مشاهدات اختلاف ارتفاع آن نقطه به نقاط اطرافش تقریبا ثابت مانده است، انتخاب می شود. اما در عمل، این راهکار با مشکلاتی مواجه می شود، برای مثال وقتی کل منطقه طی فرایندی با سرعت یکنواخت دچار تغییر شکل ارتفاعی شده باشد، مسلماً تغییرات نسبی ارتفاعی نقاط نسبت به هم، یعنی مشاهدات اختلاف ارتفاعی ثابت مانده اما کل منطقه دچار تغییر شکل شده است و انتخاب این منطقه در حکم منطقه ثابت ارتفاعی، ما را در تفسیر تغییرات ارتفاعی منطقه دچار مشکل خواهد

راهکار دیگر به منظور تثبیت دیتوم در شبکه های ژئودزی محلی، استفاده از سرشکنی آزاد است که در عمل به صورت گسترده ای مورد استفاده قرار می گیرد. فرض اولیه این روش ثابت ماندن موقعیت مرکز گرانی شبکه است که می باید توجیه منطقی برای آن وجود داشته باشد. نبود اطمینان از تحقق این فرض در بررسی های حرکات ژئودینامیکی مناطقی که اطلاع دقیقی از نحوه رفتار آنها موجود نیست، استفاده از این روش را محدود می سازد.

مشکلات موجود در روش های گوناگون تثبیت دیتوم، ما را به سمت جایگزینی روش های متداول بررسی تغییر شکل (که از راه محاسبه تغییر موقعیت نقاط که کمیتی وابسته به دیتوم است، به بررسی تغییر شکل منطقه می پردازد)، با کمیت های ناوردایی که مستقل از دیتوم باشند، هدایت می کند. در نظریهٔ مکانیک محیط های پیوسته، مقایسه کمیت های ناوردای استخراج شده از تانسور های اساسی نوع اول ودوم، روشی متداول برای بررسی تغییر شکل جسم است (پیتراسکیویس، ۱۹۷۷؛

ارنست، ۱۹۸۱). برای نمونه، گرافارند و و ثوقی (۲۰۰۳) با تحقیق در کمیت های ناوردای تانسور اساسی نوع اول (تانسور متریک) و تانسور اساسی نوع دوم (تانسور انحنا)، به بررسی کمیت هایی همچون تغییر انحنا، برای شناخت تغییر شکل سطحی زمین در منطقه اروپا و مدیترانه پرداختندد. تانور اساسی نوع اول در بررسی تغییر شکل های مسطحاتی و تانسور اساسی نوع دوم در بررسی تغییر شکل های ارتفاعی مورد استفاده می گیرد. نتایج حاکی از توان زیاد این کمیت ها در تفسیر تغییر شکل سطحی زمین.

بیشتر روش های مطرح برای محاسبه میدان های تانسوری تغییر شکل پوسته زمین، مسئله را روی یک سطح مرجع مثل صفحه تصویر یا کره فرمول بندی می کنند و در نتیجه، نتایج آنها تحت تاثیر نقص مدل های ریاضی این تبدیل خواهد بود. در این تحقیق، برای بررسی تغییر شکل پوسته زمین، از روش گرافارند و وثوقی (۲۰۰۳) که آنالیز تغییر شکل را به طور صحیح تر و قابل اعتمادتری در سطح واقعی زمین به دست می آورد، استفاده شده است. این روش با بهره گیری از نظریهٔ پوسته، ضمن داشتن مزیت آسانی روابط در فضای دو بعدی، مشکل از دست دادن

پوسته ها اجسامی هستند که بُعد ضخامتشان نسبت به دو بُعد دیگر کوچک تر است، بنابر این می توان آنها را به صورت یک جسم سطحی در نظر گرفت. نظریهٔ پوسته برای شرح رفتار تغییر شکل سه بُعدی چنین جسمی، در فضای دو بُعدی سطحی، ایجاد شده است. از مزایای بررسی پوسته زمین بر مبنای نظریهٔ پوسته، تعریف پارامترهای تغییر شکل مرتبط با سطح واقعی زمین به جای تعریف این پارامترها نسبت به یک سطح فرضی دیگر مانند صفحه است. درضمن این روش گرچه از سادگی روابط فضای دو بُعدی بهره می برد، اما نقش مولفه ارتفاعی ۱۱۸

را هم در نظر می گیرد. از دیگر مزایا این روش تعریف تانسورهای جدیدی مانند تانسور تغییر انحنا است که در استرین صفحهای مطرح نیست.

در این تحقیق، بررسی رفتار ارتفاعی پوسته زمین بهصورت مستقل از دیتوم، مدنظر بود. از آنجاکه تحقیقات گوناگون صورت گرفته در منطقه خراسان با منابع ژئودتیکی متفاوت همچون تداخلسنجی راداری، GPS و ترازیابی دقیق، نشاندهنده نرخ زیاد فرونشست در مناطق گوناگون آن بوده است (آمیغ پی و همکاران، ۲۸۶۶؛ معتق و همکاران، ۲۰۰۹؛ اندرسون و همکاران، ۲۰۰۹؛ آمیغ پی و همکاران، ۲۰۰۸)، مشاهدات ترازیابی دقیق این منطقه برای بررسی کمیتهای ناوردای تانسور تغییر انحنا انتخاب شد و نتایج حاصل مورد تحلیل قرار گرفت.

در قسمت بعد این مقاله، با مروری بر صورت اساسی دوم سطح، نحوه استخراج تانسور تغییر انحنا و کمیت های ناوردای آن بررسی خواهد شد. پس از آن نتایج محاسبات کمیت های ناوردای تانسور تغییر انحنا برای مشاهدات ترازیابی دقیق استان خراسان عرضه میشود و وابسته نبودن این کمیت ها به تعریف دیتوم مورد آزمون قرار خواهد گرفت. درنهایت و در قسمت آخر، نتیجه گیری و پیشنهادات خواهد آمد.

۲ آنالیز تغییر شکل سطحی آنالیز تغییر شکل سطحی از راه بررسی تغییرات کمیتهای ناوردای تانسورهای اساسی نوع اول و دوم، به تحقیق در تغییر خصوصیات هندسی سطح می پردازد. بررسی تغییرات بین دو وضعیت مرجع (قبل از تغییر شکل) و جاری (بعد از تغییر شکل) صورت می گیرد. در این تحقیق از آنجاکه بررسی رفتار ارتفاعی مدنظر بود، تغییرات تانسور اساسی نوع دوم (تانسور تغییرانحنا) مورد توجه قرار گرفت.

۲-۱ صورتهای اساسی نوع اول و دوم سطح صورت اساسی اول سطح، صورت درجه دومی است که به صورت زیر تعریف می شود (بدا و همکاران، ۱۹۹۵):

$$I(q_1, q_2) = \langle dx, dx \rangle = a_{\alpha\beta} dq_{\alpha} dq_{\beta}, \qquad (1)$$

که  $q_1, q_2$  مختصات خمیده خط سطحی و x مختصات دکارتی فضایی اند.  $a_{\alpha\beta}$  مختصات تانسور متقارن سطحی A هستند که A تانسور متریک سطح است. تانسور اساسی نوع اول در تقریب اول مستقل از تعریف دیتوم است. صورت اساسی دوم سطح به صورت زیر تعریف می شود:  $II(q_1, q_2) = -\langle dn, dx \rangle = b_{\alpha\beta} dq_{\alpha} dq_{\beta}$  (۲)

 $\Pi(q_1, q_2) = -\langle un, ux \rangle = b_{\alpha\beta} u q_\alpha u q_\beta$ 

که n بردار نرمال بر سطح است. ضرایب  $b_{lphaeta}$  از رابطه زیر به دست می آید:

$$\begin{split} b_{\alpha\beta} &= -\langle \frac{\partial n}{\partial q_{\alpha}}, \frac{\partial x}{\partial q_{\beta}} \rangle \\ &= -\langle \frac{\partial n}{\partial q_{\alpha}}, a_{\beta} \rangle = \langle n, \frac{\partial a_{\alpha}}{\partial q_{\beta}} \rangle \end{split} \tag{(\textbf{Y})}$$

B مختـصات تانـسور متقـارن سـطحی B هـستند و تانسور اساسی نوع دوم سطح یا تانسور انحنا است. تانـسور اساسی نوع دوم نیز در تقریب اول مستقل از تعریف دیتوم است.

۲-۲ انحنای گاوسی و متوسط
 با معلوم بودن تانسور اساسی نوع اول و دوم سطح، انحنای
 گاوسی (k) و انحنای متوسط (h) ، بهمنزلهٔ دو معیار
 ناوردای هندسی به صورت زیر تعریف می شوند:

$$k(q_1, q_2) = \frac{\det(b_{\alpha\beta})}{\det(a_{\alpha\beta})}, \qquad (\mathfrak{F})$$

$$h(q_1, q_2) = \frac{1}{2} a^{\alpha\beta} b_{\alpha\beta} , \qquad (\Delta)$$

در این رابطه، ( det(a<sub>αβ</sub> و ( det(b<sub>αβ</sub> دترمینان تانسورهای متریک و انحنا هستند. انحنای گاوسی مستقل از جهت بردار نرمال برسطح است، درحالی که انحنای متوسط وابسته به جهت این بردار است. بنابراین به علت خصوصیت ناوردایی انحنای گاوسی نسبت به تغییر دستگاه مختصات سطحی و تغییر جهت بردار نرمال، این پارامتر بهمنظور بررسی هندسه سطح مناسب تر است.

۲-۳ تانسور تغییر انحنا در آنالیز تغییر شکل سطحی به روش نظریه پوسته، اختلاف بین صورت اساسی دوم تغییر شکل سطح در دو وضعیت جاری(, Ⅱ) و مرجع (, Ⅱ)، معیاری اساسی برای بررسی رفتار ارتفاعی سطح است. طبق قرار داد، پارامترهای موجود در روابط در وضعیت مرجع با حروف بزرگ و در وضعیت جاری با حروف کوچک نوشته می شود. به این منظور، تانسور تغییر انحنا به صورت زیر تعریف می شود:

$$\begin{split} II_{r} - II_{l} &= b_{\lambda\theta} dq^{\lambda} dq^{\theta} \\ - B_{\Lambda\Theta} dQ^{\Lambda} dQ^{\Theta} \\ &= b_{\lambda\theta} \frac{\partial q^{\lambda}}{\partial Q^{\Lambda}} \frac{\partial q^{\theta}}{\partial Q^{\Theta}} dQ^{\Lambda} dQ^{\Theta} - B_{\Lambda\Theta} dQ^{\Lambda} dQ^{\Theta} \\ &= K_{\Lambda\Theta} dQ^{\Lambda} dQ^{\Theta} \end{split}$$
(9)

که، <sub>۸۵</sub> ،تانسور تغییرِشکل انحنا، بهصورت زیر تعریف میشود:

$$K_{\Lambda\Theta}(Q^{\phi}) = b_{\lambda\theta}(Q^{\phi}) \frac{\partial q^{\lambda}}{\partial Q^{\Lambda}} \frac{\partial q^{\theta}}{\partial Q^{\Theta}}$$
(V)  
$$= B_{\Lambda\Theta}(Q^{\phi})$$

اما از آنجاکه در کاربردهای عملی معمولا بردار جابهجایی اندازه گیری می شود (شکل ۱)، رابطه بالا را به صورت تابعی از بردار جابجایی(u) می توان به صورت زیر نوشت (گرافارند و و ثوقی، ۲۰۰۳):

$$\begin{split} K_{\Lambda\Theta} &= -\langle \frac{\partial w}{\partial Q^{\Lambda}}, \frac{\partial X}{\partial Q^{\Theta}} \rangle \\ -\langle \frac{\partial w}{\partial Q^{\Lambda}}, \frac{\partial u}{\partial Q^{\Theta}} \rangle - \langle \frac{\partial N}{\partial Q^{\Lambda}}, \frac{\partial u}{\partial Q^{\Theta}} \rangle \end{split} \tag{A}$$

$$w = n - N \tag{9}$$



**شکل ۱**. نمایش وضعیت جاری و مرجع، بردار جابجایی و بردار اختلاف بردارهای نرمال (گرافارند و وثوقی، ۲۰۰۳).

۲-۶ کمیتهای ناوردای تانسور تغییر انحنا مختصات تانسورهای تغییر شکل وابسته به مختصات سطحی است، بنابر این به منظور بررسی تغییر شکل به صورت مستقل از مختصات سطحی به دنبال کمیتهای ناوردایی از این تانسورها هستیم که دارای تفسیر فیزیکی مشخصی نیز باشند. کمیتهای ناوردای مطرح در تانسور مشخصی نیز باشند. کمیتهای ناوردای مطرح در تانسور تغییر شکل نوع دوم ، مجموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا ، دم ا م دوم د محموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور اندیر انحنا ، دم ا م دوم د محموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور دو کمیت ناوردای انحنای گاوسی و انحنای میانگین در ارتباط با تانسور تغییر شکل نوع دوم تعریف شدند که مرجع معیار مناسب ته دارای تفییر شکل سطحی مطرح هستند، زیرا این معیارها دارای تفسیر فیزیکی مرتبط با مناطق فرونشست و بالا آمدگی اند. تغییر انحنای گاوس به صورت زیر تعریف می شود (و ثوقی، ۲۰۰۰):

$$k - K = \frac{\det(b_{\lambda\theta})}{\det(a_{\lambda\theta})} - \frac{\det(B_{\Lambda\Theta})}{\det(A_{\Lambda\Theta})}, \qquad (1)$$

تغییر انحنای میانگین به صورت زیر تعریف می شود:
$$h - H = \frac{1}{2} \Big[ a^{\lambda \theta} b_{\lambda \theta} - A^{\Lambda \Theta} B_{\Lambda \Theta} \Big],$$
 (۱۱)

۳ بررسی الگوی تغییر شکل ارتفاعی خراسان استان خراسان یکی از مناطق ایران است که در اثر استخراج بی رویه آب های زیرزمینی در مناطق متعددی همچون مشهد، نیشابور و کاشمر، دچار فرونشست قابل توجهی است. به منظور بررسی کارآیی کمیت های ناوردای تانسور تغییر انحنا، این پارامتر برای مناطق گوناگونی محاسبه شد. از آنجا که وضعیت تغییر شکل استان خراسان در مناطق فرونشست با منابع متفاوت ژئود تیکی تعیین شده و مشخص بود، کمیت های ناوردای تانسور تغییر انحنا در این منطقه مورد بررسی قرار گرفت. به منظور ارزیابی استقلال کمیت های استخراج شده از تانسور تغییر انحنا از دیتوم، با انتخاب دو دیتوم متفاوت (از طریق معرفی دو نقطه ثابت ارتفاعی متفاوت) این کمیت ها

محاسبه شدند که در هر دو حالت نتایج یکسانی حاصل شد. در این قسمت به عرضه و بررسی ایـن نتـایج خـواهیم پرداخت.

۳–۱ بررسی الگوی تغییر شکل ارتفاعی خراسان با استفاده از مشاهدات ترازیابی دقیق ترازیابی دقیق یکی از قدیمی ترین و با دقت ترین ابزارهای ژئودتیکی اندازه گیری تغییر شکل ارتفاعی است که در زمینه فرونشست استان خراسان نیز اولین گزارش های حاکی از نرخ زیاد این فرونشست با مقایسه دو اپک مشاهداتی شبکه ترازیابی دقیق کشور ازسوی سازمان نقشه برداری کشور ارائه شد. شکل ۲ سرعت تغییرات ارتفاعی فرونشست مشهد در مسیر مشهد-قوچان، نیشابور در مسیر سبزوار – امام تقی، کاشمر در مسیر دهن قلعه-شادمهر را نشان می دهد. شکل ۳ مسیرهای ترازیابی دقیق شادمهر را نشان می دهد. شکل ۳ مسیرهای ترازیابی دقیق در جه یک کشور را که در استان خراسان موجود است، نمایش می دهد.



**شکل ۲.** سرعت تغییرات ارتفاعی(متر در سال): (الف) مشهد در مسیرمشهد-قوچان، (ب) نیشابور در مسیر سبزوار- امام تقی و (ج) کاشمر در مسیر دهن قلعه-شادمهر (آمیغ,یی و همکاران، ۱۳۸۶).



**شکل ۳.** مسیرهای ترازیابی دقیق کشور در استان خراسان، مسیرهای درجه یک با خطوط زردرنگ، مسیرهای درجه دو با خطوط سبزرنگ و مسیرهای درجه سه با خطوط بنغش نشان داده شده است.

کمیتهای ناوردای آن در هر دو دیتوم محاسبه شد و نتایج عددی آن ترسیم شد. در مدلهای ریاضی تانسور تغییر انحنا، نیاز به محاسبه مشتقات جزیی بردار اختلاف ارتفاع، سرعت، نرمال یکه و مشتق جزیی بردار اختلاف بردارهای نرمال در دو وضعیت جاری و مرجع داشت. ما بممنظور محاسبه این مشتقات از حل عددی اجزا محدود دوبُعدی استفاده کردیم. از آنجاکه در شبکه مشاهدات ترازیابی دقیق درجه یک، شاهد تراکم نقاط در راستای مسیرهای ترازیابی در فواصل ۲ کیلومتری و از طرفی معبود نقاط در سایر مناطق و راستاها هستیم، مثلث بندی بهدست آمده شکل نامناسبی پیدا می کرد که منجر به زیاد شدن خطای ناشی از ناپایداری ماتریس طراحی می شد (شکل ۴-الف). به این منظور، برای بهبود وضعیت شکل هندسی مثلث بندی در حل اجزا محدود و پایدارسازی ۳–۱–۱ مراحل محاسبات از آنجاکه ما به دنبال محاسبه کمیتهای ناوردای تانسور تغییر انحنا، درحکم کمیتهای جایگزین برای تفسیر تغییر شکل ارتفاعی منطقه بودیم، دو ایک مشاهدات شبکه تیزیزیابی دقیق درجه یک خراسان را در دو دیتوم متفاوت سرشکن ساختیم و سرعت تغییر ارتفاعی منطقه را در این دو دیتوم متفاوت به دست آوردیم. این دو دیتوم متفاوت با معرفی کردن نقاط ثابت ارتفاعی مالای در سرشکنی دوم با معرفی کردن نقاط ثابت ارتفاعی محاسبات روی سطح سرشکنی نخست و BCBK1065 در سرشکنی دوم زمین، بردارهای سرعت به دست آمده و بردار اختلاف بردارهای نرمال بر سطح در وضعیت جاری و مرجع طبق روابط موجود در پایاننامه دکتری و ثوقی (۲۰۰۰)، روی سطح زمین تصویر شدند. پس از آن تانسور تغییر انحنا و



**شکل ۴.** مثلثبندی شبکه ترازیابی با استفاده از (الف) همهٔ نقاط شبکه درجهیک در منطقه و (ب) نقاط با فواصل ۲۸ کیلومتر، بنچ مارکهای ترازیابی با مثلث سبز مشخص شده است.

معادلات، نقاط ترازیابی دقیق را در فواصل ۲۸ کیلومتری انتخاب کردیم (شکل ۴–ب). با استفاده از این مشتقات، تانسور تغییر انحنا و کمیتهای ناوردای آن به دست آمد. در مرحله بعد خطاهای فاحش (نتایج دارای اُریبی (بایاس)) که عمدتاً به دلیل شکل نامناسب اِلمانها

(مثلثها) در برخی مناطق ایجاد شده بود، از کمیتهای ناوردای بهدست آمده حذف شدند. نتایج محاسبه کمیتهای ناوردا در شکلهای ۶ تا ۱۰ نشان داده شده است.

۳-۱-۳ تحلیل و بررسی نتایج
به منظور بررسی عملی ناوردا بودن کمیت های استخراج

ب روی بروی ی ی ی ی بر انجنا، از دو دیت و متفاوت شده از تانسور تغییر انجنا، از دو دیت و متفاوت AUBC1055 (که با مشاهدات دو ایک ترازیابی دقیق و سایر منابع ژئودتیکی و شواهد زمین شناسی محل تأیید شده بود) و BCBK1065 (که در منطقه فرونشست واقع بود و در سرعت تغییر شکل ارتفاعی منطقه اُریبی ایجاد می کرد)، استفاده شد. شکل ۵ مقدار سرعت به دست آمده بر مبنای استفاده از این دو دیت وم را نشان می دهد. در ترسیم نتایج، مقادیر مثبت با رنگ آبی و مقادیر منفی با رنگ سرخ نشان داده شده است. مثلثهای سبزرنگ نشان دهنده ایستگاه های ترازیابی دقیق است. همان طور که در شکل ۵ دیده می شود، بسته به انتخاب نقطه ثابت، شکل ۵- الف نشان دهنده فرونشست در منطقه و شکل ۵-ب نشان دهنده بالاآمدگی در منطقه است که این خود گویای محدودیت وابستگی نتایج به دست آمده از کمیت سرعت

معیارهای ناوردای مرتبط با تانسور تغییر انحنایی که مورد بررسی قرار گرفت، شامل: مجموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا و تغییر انحنای گاوسی و میانگین بود. شکل ۶ مجموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا را برای دیتوم AUBC1055 و شکل ۷ مجموع و

تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا را برای دیتوم BCBK1065 نشان می دهد.

همان طور که در شکل های ۶ و ۷ دیده می شود، مقادیر عددی مجموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا و الگوی بهدست آمده از آنها برای دو دیتوم یکسان و نشاندهنده مناطق سه گانه فرونشست است.

مجموع مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا، ممکن است کمیتی مثبت یا منفی باشد. مطابق شکل های ۶-الف و ۷-الف، منحنی میزان ها در مناطق فرونشست الگوی مشخصی را نشان دادهاند که فارغ از علامتشان، الگوی مشابهی با الگوی سرعت تغییر شکل منطقه و تفاضل مقادیر ویژه دارند (شکل ۸). تنها تفاوت آن است که در مناطق فرونشست، شاهد تغییر علامتی هستیم که الگوی ظاهری مجموع مقادیر ویژه را نسبت به الگوی سرعت تغییر شکل منطقه و تفاضل مقادیر ویژه متفاوت کرده است. همان طور که در شکل ۸ دیده می شود، مقدار بیشینه قدر مطلق مجموع مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا، از مناطق فرونشست نیشابور و کاشمر عبور می کند.

همان طور که در شکل های ۶-ب و ۷-ب دیده می شود، تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا طبق تعریف، همواره مقداری مثبت است. همان طور که در این شکل ها دیده می شود، منحنی میزان ها مناطق سه گانه فرونشست، را پوشش دادهاند و بیشینه مقدار کمیت تفاضل مقادیر ویژه از منطقه فرونشست کاشمر که بیشترین نرخ فرونشست را دارد، به دست آمده است.

علاوه بر کمیت های مجموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا، تغییر انحنای گاوسی و میانگین در حکم دو کمیت ناوردای دارای تفسیر فیزیکی مشخص در قسمت قبل معرفی شدند. بر خلاف دو کمیت مجموع و تفاضل مقادیر، علامت این کمیت ها دارای مفهوم مشخصی در ارتباط با جهت بردار نرمال بر سطح است، یعنی مثبت بودن علامت کمیت های تغییر انحنای گاوسی

و میانگین، به معنای فرونشست منطقه مورد بررسی و منفی بودن علامت این کمیتها، به معنای بالا آمدگی آن منطقه است. این مهم ترین ویژگی این دو کمیت ناوردا است. سرعت کمیت تغییر انحنای گاوسی نسبت به هر دو دیتوم در شکل ۹، و سرعت کمیت تغییر انحنای میانگین نسبت به هر دو دیتوم در شکل ۱۰ نشان داده شده است. نکته قابل توجه، نتایج یکسان به دست آمده برای مقادیر تغییر انحنای میانگین و گاوسی نسبت به دو دیتوم متفاوت است که موید ناوردا بودن این کمیتها است.

مطابق شکل ۹ منحنی میزانها در سه منطقه فرونشست مشهد، ابوسعدی و کاشمر، سه الگوی تغییر انحنای مثبت را نشان میدهند. نکته قابل توجه آن است که بزرگ ترین

(الف)

ه فرونشست سرعت تغییر انحنای گاوسی کمیت پا حنای مثبت نتایج تغییر ارتفاعی باشد و بنابراین ارز بزرگ ترین آمده از آن صحیح تر و قابل ا بزرگ ار سرین ۲۵۰۰ از آن صحیح تر و قابل ا بزرگ ۲۰ مرد از آن صحیح تر و قابل ا

منطقه فرونشست گستردهتری دارد و پس از آن مربوط به فرونشست کاشمر است، گرچه نرخ فرونشست بهترتیب در ابوسعدی، کاشمر و مشهد بیشینه است. شکل ۱۰ سرعت تغییر انحنای میانگین را نشان می دهد

تغيير انحنا مربوط به فرونشست مشهد است که گستره

که شاهد تغییر انحنای میانگین مثبت در مناطق سه گانه که شاهد تغییر انحنای میانگین مثبت در مناطق سه گانه فرونشست هستیم. باتوجه به تشابه بیشتر الگوی تغییر شکل ارتفاعی منطقه ( شکل ۵-الف) با الگوی به دست آمده از سرعت تغییر انحنای گاوسی منطقه، به نظر می رسد که سرعت تغییر انحنای گاوسی کمیت پایدارتری در ارزیابی نتایج تغییر ارتفاعی باشد و بنابراین ارزیابی های به دست آمیده از آن صحیح تر و قابل اعتماد تر است.



شکل ۵. سرعت تغییرشکل ارتفاعی(میلیمتر در سال) منطقه خراسان برمبنای دیتوم : (الف) AUBC1055 و (ب) BCBK1065

361

351

GMD 2009 Jun 16 112255



**شکل 9**. (الف) مجموع و (ب) تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا ( نسبت به دیتوم AUBC1055)، تصویر زمینه، نشاندهنده توپوگرافی منطقه است (برای نمایش مقادیر ۱۰۰۰ برابر شدهاند).



شکل ۷. (الف) مجموع و (ب) تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا (نسبت به دیتوم BCBK1065 )، (برای نمایش مقادیر ۱۰۰۰ برابر شدهاند).



شکل ∧ قدرمطلق مجموع مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا نسبت به دیتوم : (الف) AUBC1055 و (ب) BCBK1065، (برای نمایش مقادیر ۱۰۰۰ برابر شدهاند).



**شکل ۹.** سرعت کمیت تغییر انحنای گاوسی نسبت به دیتوم، (الف) AUBC1055 و (ب) BCBK1065. (برای نمایش مقادیر <sup>10<sup>18</sup></sup> برابر شدهاند).



شکل ۱۰. سرعت کمیت تغییر انحنای میانگین نسبت به دیتوم، الف- AUBC1055 ، ب- BCBK1065. (برای نمایش مقادیر <sup>11</sup> 10 برابر شدهاند).

۴ نتیجه گیری

استخراج کمیت هایی مستقل از دیتوم در مطالعات تغییر شکل در شبکه های کنترل ژئو دزی، نقش موثری در تفسیر صحیح نتایج و بررسی های گوناگون ژئو دینامیکی خواهند داشت.در این تحقیق، روش پیشنهادی و ثوقی (۲۰۰۰) که به بررسی تغییر شکل سطح واقعی زمین با نگرش ذاتی، با استفاده از نظریهٔ پوسته، می پردازد، برای بررسی تغییر شکل منطقه خراسان در ایران استفاده شد. از آنجاکه بر اساس مشاهدات منابع ژئو دتیکی همچون تداخل سنجی راداری، ترازیابی دقیق و GPS تغییر شکل عمده این منطقه ، فرونشست های قابل توجه است، با استفاده از تانسور تغییر شکل نوع دوم، کمیت های ناوردای مرتبط با این تانسور به منظور بررسی رفتار این منطقه استخراج شدند.

كميت تغيير انحناي گاوسي الگوي مكاني تغييرشكل

را به خوبی نمایش داد و بنابراین از این کمیت می توان برای بررسی حرکات قائم منطقه استفاده کرد. از آنجاکه علامت کمیتهای مجموع و تفاضل مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا دارای تفسیر فیزیکی خاصی نیست و مقدار این کمیتها برای ما اهمیت دارد، کمیت پیشنهادی جایگزین برای پارامتر مجموع مقادیر ویژه تانسور تغییر انحنا، قدر مطلق مجموع مقادیر ویژه این تانسور است که در مناطق دچار فرونشست شاهد مقادیر بیشینه این کمیت بودیم که رفتار منطقه را به صورت مناسبی نمایش می داد.

در این تحقیق برای بهدست آوردن مشتقات عددی موردِنیاز در محاسبه تانسور تغییر انحنا، از حل عددی اجزای محدود استفاده شد که به شکل اِلمان های مثلثی بسیار حساس است. این ویژگی باعث ایجاد اُریبی در جواب برخی مناطق شد. دیگر فرض این روش مانسته (هموژن) در نظر گرفتن تغییرِ شکل در اِلمان ها است که با

- Amighpey, M., Mousavi, Z., Nankali, H., Arabi, S., Sedighi, M., and Hosseini, S., 2008, Studying subsidence in Iran with leveling and permanent GPS observations: egu, Vienna, Austria.
- Anderssohn, J., Wetzel, H., Walter, T., Motagh, M., Djamour, Y., and Kaufmann, H., 2008, Land subsidence pattern controlled by old alpine basement faults in the Kashmar Valley, northeast Iran: results from InSAR and leveling: Geophys. J. Int., **174**(1), 287-294.
- Beda, G., Kozak, I., and Verhas, J., 1995, Continuum mechanics: Akademiai Kiado, Budapest.
- Ernst, L. J., 1981, A geometrically nonlinear finite element shell theory: WTHD, no. 132, Department of Mechanical Engineering, Delft University of Technology.
- Grafarend, E. W., and Voosoghi, B., 2003, Intrinsic deformation analysis of the Earth's surface based on displacement fields derived from space geodetic measurements, Case studies: present-day deformation patterns of Europe and of the Mediterranean area (ITRF data sets): Journal of Geodesy, **77**, 303-326.
- Motagh, M., Djamour, Y., Walter, T. R., Wetzel, H. U., Zschau, J., and Arabi, S., 2007, Land subsidence in Mashhad Valley, northeast Iran; results from InSAR, levelling and GPS: Geophys. J. Int., **168**(2), 518-526.
- Pietraszkiewicz, W., 1977, Introduction to the non-linear theory of shells: Mitteilungen aus dem institut fuer Mechanik Nr 10, Ruhr-Universita" t Bochum, Germany.
- Voosoghi, B., 2000, Intrinsic deformation analysis of the Earth surface based on 3 dimensional displacement fields derived from space geodetic measurenments: Ph.D thesis, University of Stuttgart.

توجه به پراکندگی دادههای ترازیابی دقیق در این تحقیق، و بزرگی اِلمانهای پیش گفته، بیانگر واقعیت رفتار تغییرشکل در منطقه نیست.

نتیجـه اساسـی ایـن تحقیـق، پیـشنهاد اسـتفاده از کمیتهای ناوردای استخراج شده از تانسور تغییر انحنا، بهویژه کمیت تغییر انحنای گاوسی، در بررسی تغییرِشکل ارتفاعی پوسته زمین، به خصوص در مناطقی است که با مشکل تثبیت دیتوم مواجهاند.

تشکر و قدردانی از همکاری مطلوب سازمان نقشهبرداری کشور و اداره کل نقشهبرداری زمینی و همچنین جناب آقای دکتر توکلی برای در اختیار دادن دادههای موردِنیاز در این تحقیق، کمال تشکر را داریم.

منابع

آمیغ پی، م.، عربی، س.، طالبی، ع.، و جمور، ی.، ۱۳۸۵، گزارش تغییرات ارتفاعی مسیرهای ترازیابی شبکه درجهیک کشور: سازمان نقشهبرداری کشور. آمیغ پی، م.، عربی، س.، طالبی، ع.، و جمور، ی.، ۱۳۸۶، بررسی مناطق فرونشست ایران براساس دادههای ترازیابی: همایش ژئوماتیک، تهران، ایران.