مطالعه سهم حرکات صفحات زمینساختی منطقه خاورمیانه در تولید میدان سرعت GPS شبکه غیردائم ژئودینامیک سراسری ایران

اصغر راستبود ^۱ و بهزاد وثوقی ^۱

^۱ دانشکده مهندسی نقشهبرداری، دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی، تهران، ایران. تاریخ دریافت: ۱۹/ ۲۸۹/ ۱۳۸۹ تاریخ پذیرش: ۰۸/ ۸۸/ ۱۳۸۹

چکیدہ

Ulojook C

در این پژوهش، نقش حرکت صفحات زمین ساختی و گسلش های مختلف موجود در منطقه خاورمیانه بر روی داده های ژئودتیک (میدان سرعت GPS) مورد بررسی قرار گرفته است و هدف آن بررسی سهم این حرکات در تولید میدان سرعت GPS شبکه غیردائم ژئودینامیک سراسری در محدوده کشور ایران با استفاده از مفاهیم مکانیک شکست و مدل سازی جداشدگی است. برای این منظور، اطلاعات گسلش موجود از منطقه خاورمیانه با توجه به زمین ساخت منطقه به دسته های مختلف تقسیم شده و مؤلفه های سرعت ناشی از آنها مدل سازی جداشدگی است. برای این منظور، اطلاعات گسلش موجود از منطقه خاورمیانه با توجه به زمین ساخت منطقه به دسته های مختلف تقسیم شده و مؤلفه های سرعت ناشی از آنها مدل سازی شده و با میدان سرعت حاصل از GPS مقایسه شده است. نتایج حاصل از مدل سازی ها نشان می دهند که سهم گسلش های مربوط به صفحه عربستان در میدان سرعت مشاهداتی GPS بیشتر از سهم گسلش های فلات آناتولی بوده و گسلش های داخلی ایران نیز ضمن ایجاد فشردگی شمالی – جنوبی سعی در دوران میدان سرعت حاصل از صفحه عربستان و فلات آناتولی به صورت پادساعت گرد دارند. مدل سازی های نشان می دهند که سهم گسلش های میدان سرعت حاصل داخلی ایران، ۶۰ درصد آن توسط صفحه عربستان و ۱۰ درصد آن توسط گسلش های فلات آناتولی تأمین می شود.

> **کلیدواژهها:** میدان سرعت GPS، مکانیک شکست، دگرشکلی، زمینساخت، سنگ کره کشسان. ***نویسنده مسئول:** بهزاد وثوقی

E-mail: vosoghi@kntu.ac.ir

1- مقدمه

مرز برخورد صفحات زمین ساختی در مناطق قاره ای مانند ایران، بزرگ تر از مرزهای متناظر در صفحات اقیانوسی است. با در نظر گرفتن این واقعیت مرز برخورد صفحات عربستان و اوراسیا در ایران، در محدوده بزرگی (تقریباً درون مرزهای سیاسی ایران) گسترده شده است و در حقیقت ایران شبیه یک مرز عریض نرم بین دو صفحه متحرک در حال برخورد مایل عربستان و اوراسیا است. دگر شکلی حاصل از این برخورد در محدوده گسترده ای درون ایران بین سامانه های مختلف گسلش توزیع می شود. به گونه ای که برخورد باعث ایجاد کمربند چین خورده و راندگی در رشته کوه های زاگرس، فرورانش در منطقه مکران، حرکت پادساعت گرد در محدودهٔ دشت لوت و سامانه حرکتی امتدادلغز در محدوده شمال باختر ایران است.

در این پژوهش، هدف بر این است که سهم گسلش های مختلف موجود در منطقه خاورمیانه شامل عربستان، ترکیه و ایران در میدان سرعت GPS شبکه غیردائمی ژئودینامیک سراسری ایران بر آورد شود. در طول دهه گذشته، ایستگاههای GPS بسیاری در محدوده ایران برپا شده است که منجر به تعیین بهتر بردارهای سرعت بیانگر دگرشکلی در منطقه شده است. دگرشکلی حاصل از مشاهدات ایستگاههای GPS را میتوان با سرعتهای تعیینشده با روشهای وابسته به زمینشناسی و زمین ریختشناسی در بازههای زمانی بلندتر و یا با نتایج حاصل از مدل سازی ها مقایسه کرد.

در انجام مدلسازی، از مدل تحلیلی Okada به همراه اطلاعات گسلش موجود از منطقه در مقاله (2006) Reilinger et al. و است. المان های مورد استفاده در مدل منطقه ای شامل المان های مستطیلی است که از ژرفای قفل شدگی متوسط ۱۵ کیلومتر تا ۱۰۰۰۰۰ کیلومتر (ژرفای مؤثر بی نهایت) در نیم فضای کشسان (با نسبت پواسون ۲/۵ و مدول یانگ ۸۰۰۰۰ بار) امتداد دارند. این المان ها ساختارهای قائمی را در پوسته پایین و گوشته بالا تا سست کره تشکیل می دهند (۱۹۳۵) می دهاند گیمان های موجود در منطقه و شرایط مرزی مدل هستند، مصطیلی که نماینده گسلش های موجود در منطقه و شرایط مرزی مدل هستند، محاسبه می شوند. بدین گونه که اطلاعات گسلش موجود در این منابع بر حسب

زمین ساخت منطقه به گروه های مختلف جدا و هر کدام به صورت مجزا و تلفیقی مدل سازی می شوند و اثر آنها در میدان سرعت ایستگاه های GPS سنجیده می شود. گفتنی است که مدل سازی میدان سرعت GPS به کار برده شده در مقاله (2006) Reilinger et al. (2006 بر است که یک نوع مدل سازی هندسی است، اما در پژوهش حاضر به جای مدل بلوک از مدل تحلیلی Okada که یک مدل سازی فیزیکی است برای تعیین سهم گسلش های مختلف مدل سازی شده یک مدل سازی فیزیکی است برای تعیین سهم گسلش های مختلف مدل سازی شده است. از کارهای پیشین انجام شده با استفاده از مدل تحلیلی Okada می توان جه مقالات (2004) Flerit et al. (2004) می مشاره دات اشاره کرد که در منطقه فلات آناتولی با مشاهدات شبکه GPS مربوط به مقاله اشاره کرد که در منطقه فلات آناتولی با مشاهدات شبکه GPS مربوط به مقاله (2000)

۲- مدلسازی دگرشکلی ناشی از گسلش ها بر اساس مدل تحلیلی Okada

همانگونه که در مقدمه نیز اشاره شد، بهمنظور مدلسازی جابه جایی های ناشی از آهنگ لغزش در گسل ها در این پژوهش، از مدل تحلیلی (Okada (1985) استفاده می شود. از مزیت های مدل سازی تحلیلی، می توان به محاسبه میزان دگر شکلی در هر نقطه دلخواه با توجه به نوع گسلش مورد نظر اشاره کرد.

مدل Okada برپایه نظریه جداشدگی (dislocation theory) فرموله شده است. در این مدل ابتدا مدلسازی میدان دگر شکلی حاصل از یک تک نیرو (منبع نقطه ای) انجام می گیرد و سپس با انتگرال گیری از روابط منبع نقطه ای، میدان دگر شکلی حاصل از یک منبع مستطیلی (صفحه گسلش) فرموله می شود. به طور کلی، متغیرهای ورودی مدل Okada به دو دسته متغیرهای فیزیکی و هندسی تقسیم بندی می شوند. متغیرهای فیزیکی مورد استفاده در مدل، همان ضرایب لامه µ و ۸ منطقه مورد مطالعه است، که باید به صورت تقریبی مشخص باشند، برای این منظور می توان با توجه به نتایج تحلیل حساسیت مدل (نوری و همکاران، ۱۳۸۸) از مقادیر متوسط جهانی نیز

استفاده کرد. متغیرهای هندسی مورد استفاده در مدل Okada شامل طول، عرض، ژرفای قفل شدگی، شیب، راستا، میزان جداشدگی یا آهنگ لغزش، مختصات نقطه ابتدایی گسل و همچنین مختصات نقاط مشاهداتی (ایستگاههای GPS) است. مدل Okada در واقع با توجه به هندسه گسلش و فیزیک منطقه مورد مطالعه، جداشدگی گسلش یا آهنگ لغزش را به میدان جابهجایی یا میدان سرعت ناشی از آن تبدیل مي کند.

1−۲. مدل Okada برای منبع نقطهای

Steketee (1958) نشان داد که میدان جابه جایی ($u_i(x_1, x_2, x_3)$ ناشی از جداشدگی ید: Σ محیط هم رفتار از رابطه زیر به دست می آید: $\Delta u_i(\xi_1,\xi_2,\xi_3)$ $u_{i} = \frac{1}{F} \iint_{\Sigma} \Delta u_{j} \left[\lambda \delta_{jk} \frac{\partial u_{i}^{n}}{\partial \xi_{n}} + \mu \left(\frac{\partial u_{i}^{j}}{\partial \xi_{k}} + \frac{\partial u_{i}^{k}}{\partial \xi_{j}} \right) \right] v_{k} d\Sigma$ (1)

در این رابطه δ_{ik} دلتای کرونکر، λ و μ ضرایب لامه و v_k کسینوس هادی عـادى بر سطح المــان *Δ* بوده و قرارداد جمع اعمال شده است. ^{*i*} مؤلفه *i* م جابهجایی در نقطه (x₁,x₂,x₃) ناشی از جهت *ز*ام نیروی نقطهای به بزرگی F است که در نقطه (٤٤,٤٠,٤٦) روی سطح اعمال می شود. رابطه ۱ به معادله ولترا (Volterra's equation) معروف بوده و نشان میدهد که جابهجایی ها ناشی از منابعی به صورت كويل مضاعف هستند (Segall, 2010).

در سیستم مختصات کارتزین شکل ۱ محیط کشسان در منطقه z ≤ 0 قرار گرفته و محور x موازی با امتداد گسل است. همچنین در این شکل، جداشدگیهای U، U_3 و U_3 که متناظر با مؤلفه های امتدادلغز، شیب لغز و کششی یک جداشدگی اختیاری هستند، نشان داده شده است. هر بردار جداشدگی حرکت فرادیواره را نسبت به فرودیواره نشان میدهد. در این شکل مؤلفه شیب لغز جداشدگی، یعنی نشان دهندهٔ حرکت وارون است که اگر $0 > \delta \sin 2\delta$ باشد نشانگر حرکت عادی U_2 خواهد بود. در این سیستم مختصات، u_i^j در سطح زمین از روابط زیر بهدست مي آيد:

$$\begin{cases} u_{1}^{1} = \frac{F}{4\pi\mu} \left\{ \frac{1}{R} + \frac{\left(x_{1} - \xi_{1}\right)^{2}}{R^{3}} + \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[\frac{1}{R - \xi_{3}} - \frac{\left(x_{1} - \xi_{1}\right)^{2}}{R\left(R - \xi_{3}\right)^{2}} \right] \right\} \\ u_{2}^{1} = \frac{F}{4\pi\mu} \left(x_{1} - \xi_{1}\right) \left(x_{2} - \xi_{2}\right) \left\{ \frac{1}{R^{3}} - \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{R\left(R - \xi_{3}\right)^{2}} \right\} \\ u_{3}^{1} = \frac{F}{4\pi\mu} \left(x_{1} - \xi_{1}\right) \left\{ -\frac{\xi_{3}}{R^{3}} - \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{R\left(R - \xi_{3}\right)} \right\} \end{cases}$$
(Y)

$$\begin{cases} u_{1}^{2} = \frac{F}{4\pi\mu} (x_{1} - \xi_{1}) (x_{2} - \xi_{2}) \left\{ \frac{1}{R^{3}} - \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{R(R - \xi_{3})^{2}} \right\} \\ u_{2}^{2} = \frac{F}{4\pi\mu} \left\{ \frac{1}{R} + \frac{(x_{2} - \xi_{2})^{2}}{R^{3}} + \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[\frac{1}{R - \xi_{3}} - \frac{(x_{2} - \xi_{2})^{2}}{R(R - \xi_{3})^{2}} \right] \right\} \\ u_{3}^{2} = \frac{F}{4\pi\mu} (x_{2} - \xi_{2}) \left\{ -\frac{\xi_{3}}{R^{3}} - \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{R(R - \xi_{3})} \right\} \end{cases}$$

$$(\textbf{Y})$$

$$\begin{cases} u_1^{3} = \frac{1}{4\pi\mu} (x_1 - \xi_1) \left\{ -\frac{\xi_3}{R^3} + \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{R(R - \xi_3)} \right\} \\ u_2^{3} = \frac{F}{4\pi\mu} (x_2 - \xi_2) \left\{ -\frac{\xi_3}{R^3} + \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{R(R - \xi_3)} \right\} \\ u_3^{3} = \frac{F}{4\pi\mu} \left\{ \frac{1}{R} + \frac{\xi_3^{22}}{R^3} \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{R} \right\}$$
(*)

 $R^{2} = (x_{1} - \xi_{1})^{2} + (x_{2} - \xi_{2})^{2} + (x_{3} - \xi_{3})^{2}$

در این روابط داریم:

براي مؤلفه امتدادلغز:

$$\frac{1}{F}\mu U_1 \Delta \Sigma \left[-\left(\frac{\partial u_i^1}{\partial \xi_2} + \frac{\partial u_i^2}{\partial \xi_1}\right) \sin \delta + \left(\frac{\partial u_i^1}{\partial \xi_3} + \frac{\partial u_i^3}{\partial \xi_1}\right) \cos \delta \right].$$
 (2)

$$\frac{1}{F}\mu U_{2}\Delta\Sigma \left[\left(\frac{\partial u_{i}^{2}}{\partial \xi_{2}} + \frac{\partial u_{i}^{2}}{\partial \xi_{2}} \right) \cos 2\delta + \left(\frac{\partial u_{i}^{3}}{\partial \xi_{3}} - \frac{\partial u_{i}^{2}}{\partial \xi_{2}} \right) \sin 2\delta \right].$$
 (۶)
برای مؤلفه کششی:

$$\frac{1}{F}U_{3}\Delta\Sigma\left[\lambda\frac{\partial u_{i}^{*}}{\partial\xi_{\pi}}+2\mu\left(\frac{\partial u_{i}^{2}}{\partial\xi_{2}}\sin^{2}\delta+\frac{\partial u_{i}^{3}}{\partial\xi_{3}}\cos^{2}\delta\right)-\mu\left(\frac{\partial u_{i}^{2}}{\partial\xi_{3}}+\frac{\partial u_{i}^{3}}{\partial\xi_{2}}\right)\sin 2\delta\right].$$
(V)

عبارت های ۵ و ۶ جفت نیروهای معادل کویل مضاعف با گشتاور μU,ΔΣ با را در حالت گسل برشی نشان میدهند. همچنین رابطه ۷ مرکز اتساع با شدت $\mu U_2 \Delta \Sigma$ ارا برای گسل $\mu U_3\Delta\Sigma$ را ارای گسل $\mu U_3\Delta\Sigma$ را ارای کسل $\mu U_3\Delta\Sigma$ کششی نمایش می دهد. با جایگذاری روابط ۲، ۳ و ۴ در روابط ۵، ۶ و ۷ و قرار دادن قاب از یک منبع نقطه ای که در موقعیت $\xi_1=\xi_2=0$ (0,0,-*d*) قرار دارد، بەدست مى آيد.

در حالت امتدادلغز:

$$\begin{cases} u_x^0 = -\frac{U_1}{2\pi} \left[\frac{3x^2q}{R^5} + I_1^0 \sin \delta \right] \Delta \Sigma \\ u_y^0 = -\frac{U_1}{2\pi} \left[\frac{3xyq}{R^5} + I_2^0 \sin \delta \right] \Delta \Sigma \\ u_z^0 = -\frac{U_1}{2\pi} \left[\frac{3xdq}{R^5} + I_4^0 \sin \delta \right] \Delta \Sigma. \end{cases}$$
(A)

Г

(17)

$$\begin{cases} u_x^0 = -\frac{U_2}{2\pi} \left[\frac{3xpq}{R^5} - I_3^0 \sin \delta \cos \delta \right] \Delta \Sigma \\ u_y^0 = -\frac{U_2}{2\pi} \left[\frac{3ypq}{R^5} - I_1^0 \sin \delta \cos \delta \right] \Delta \Sigma \\ u_z^0 = -\frac{U_2}{2\pi} \left[\frac{3dpq}{R^5} - I_5^0 \sin \delta \cos \delta \right] \Delta \Sigma. \end{cases}$$
(4)

$$\begin{bmatrix} u_x^0 = \frac{U_3}{2\pi} \begin{bmatrix} \frac{3xq^2}{R^5} - I_3^0 \sin^2 \delta \end{bmatrix} \Delta \Sigma \\ u_y^0 = \frac{U_3}{2\pi} \begin{bmatrix} \frac{3yq^2}{R^5} - I_1^0 \sin^2 \delta \end{bmatrix} \Delta \Sigma \\ u_z^0 = \frac{U_3}{2\pi} \begin{bmatrix} \frac{3dq^2}{R^5} - I_5^0 \sin^2 \delta \end{bmatrix} \Delta \Sigma.$$
(1.)

$$\begin{cases} I_{1}^{0} = \frac{\mu}{\lambda + \mu} y \left[\frac{1}{R(R+d)^{2}} - x^{2} \frac{3R+d}{R^{3}(R+d)^{3}} \right] & \vdots \\ I_{2}^{0} = \frac{\mu}{\lambda + \mu} x \left[\frac{1}{R(R+d)^{2}} - y^{2} \frac{3R+d}{R^{3}(R+d)^{3}} \right] \\ I_{3}^{0} = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[\frac{x}{R^{3}} \right] - I_{2}^{0} \\ I_{4}^{0} = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[-xy \frac{2R+d}{R^{3}(R+d)^{2}} \right] \end{cases}$$
(11)

$$\begin{bmatrix} I_5^0 = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[\frac{1}{R(R+d)} - x^2 \frac{2K+u}{R^3(R+d)^2} \right] \\ \begin{cases} p = y \cos \delta + d \sin \delta \\ q = y \sin \delta - d \cos \delta \\ R^2 = x^2 + y^2 + d^2 = x^2 + p^2 + q^2. \end{cases}$$

١۶

اصغر راستبودو بهزاد وثوقي

۲-۲. مدل Okada برای منبع با ابعاد محدود

میدان د گر شکلی برای یک گسل مستطیلی محدود با طول L و عرض W، با جایگزینی z^{-r} , δ میب $\eta' \cos \delta$, x- ξ' به جای x و b در روابط به دست آمده برای منبع نقطه ای و با انتگرال گیری زیر به دست می آیند: (۳۱)

 $\int_{0}^{\infty} d\xi' \int_{0}^{1} d\eta' \tag{11}$

با تغییر متغیر از'ځ و' η به 'ځ و' η به صورت څ = 'ځ - x و $\eta = \eta - \eta' = \eta$ و γ که در آن $p = ycos\delta + dsi\delta$ $\int_{x}^{x-L} d\xi \int_{p}^{p-w} d\eta$ (1۴)

نتایج نهایی با استفاده از نماد چینری (Chinnery) || برای نمایش جایگذاری

بهصورت زیر است: (۱۵) f(ξ,η) = f(x,p) − f(x,p-W) − f(x-L,p) + f(x-L,p-W) اگر مطابق خطوط خطچین شکل ۱ گسل مستطیلی با طول TL در نظر گرفته شود، کافی است که در دو عبارت اول و دوم سمت راست رابطه ۱۵، x با L+x جایگزین شود. مؤلفه های بردار جابه جایی برای گسلش امتدادلغز به صورت زیر خواهد بود:

$$\begin{aligned} \left| u_x &= -\frac{U_1}{2\pi} \left[\frac{\xi q}{R(R+\eta)} + \tan^{-1} \frac{\xi \eta}{qR} + I_1 \sin \delta \right] \right| \\ \left\{ u_y &= -\frac{U_1}{2\pi} \left[\frac{\tilde{y}q}{R(R+\eta)} + \frac{q\cos\delta}{R+\eta} + I_2 \sin\delta \right] \right| \\ u_z &= -\frac{U_1}{2\pi} \left[\frac{\tilde{d}q}{R(R+\eta)} + \frac{q\sin\delta}{R+\eta} + I_4 \sin\delta \right] \right| \end{aligned}$$
(19)

$$\begin{cases} u_x = -\frac{U_2}{2\pi} \left[\frac{q}{R} - I_3 \sin \delta \cos \delta \right] \\ u_y = -\frac{U_2}{2\pi} \left[\frac{\tilde{y}q}{R(R+\xi)} + \cos \delta \tan^{-1} \frac{\xi\eta}{qR} - I_1 \sin \delta \cos \delta \right] \\ u_y = -\frac{U_2}{2\pi} \left[\frac{\tilde{y}q}{R(R+\xi)} + \sin \delta \tan^{-1} \frac{\xi\eta}{qR} + I_5 \sin \delta \cos \delta \right] \\ u_z = -\frac{U_2}{2\pi} \left[\frac{\tilde{d}q}{R(R+\xi)} + \sin \delta \tan^{-1} \frac{\xi\eta}{qR} + I_5 \sin \delta \cos \delta \right] \\ u_z = \frac{U_3}{2\pi} \left[\frac{q^2}{R(R+\eta)} - I_3 \sin^2 \delta \right] \\ \end{cases}$$
(1V)

$$\begin{cases} u_{y} = \frac{U_{3}}{2\pi} \left[\frac{-\tilde{d}q}{R(R+\xi)} - \sin\delta \left\{ \frac{\xi q}{R(R+\xi)} - \tan^{-1}\frac{\xi \eta}{qR} \right\} - I_{1}\sin^{2}\delta \right] \\ u_{z} = \frac{U_{3}}{2\pi} \left[\frac{\tilde{y}q}{R(R+\xi)} + \cos\delta \left\{ \frac{\xi q}{R(R+\xi)} - \tan^{-1}\frac{\xi \eta}{qR} \right\} - I_{5}\sin^{2}\delta \right] \end{cases}$$
(1A)

$$\begin{cases} I_1 = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[\frac{-1}{\cos\delta} - \frac{\xi}{R + \tilde{d}} \right] - \frac{\sin\delta}{\cos\delta} I_5 & :\\ I_2 = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[-\ln(R + \eta) \right] - I_3 \\ I_3 = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \left[\frac{1}{\cos\delta} \frac{\tilde{y}}{R + \tilde{d}} - \ln(R + \eta) \right] + \frac{\sin\delta}{\cos\delta} I_4 & (19) \\ I_4 = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{1}{\cos\delta} \left[\ln(R + \tilde{d}) - \sin\delta\ln(R + \eta) \right] \\ I_5 = \frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{2}{\cos\delta} \tan^{-1} \frac{\eta(X + q\cos\delta) + X(R + X)\sin\delta}{\xi(R + X)\cos\delta} \end{cases}$$

در حالتي که
$$\delta$$
 =0 باشد، خواهيم داشت :

$$I_{1} = -\frac{\mu}{2(\lambda + \mu)} \left[\frac{\eta}{R + \widetilde{d}} \right]^{2}$$

$$I_{3} = -\frac{\mu}{2(\lambda + \mu)} \left[\frac{\eta}{R + \widetilde{d}} + \frac{\widetilde{y}q}{(R + \widetilde{d})^{2}} - \ln(R + \eta) \right]$$

$$I_{4} = -\frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{q}{R + \widetilde{d}}$$

$$I_{5} = -\frac{\mu}{\lambda + \mu} \frac{\xi \sin \delta}{R + \widetilde{d}}$$
(Y •)

 $\int_{I} \mu$

 ξq

$$\begin{cases} p = y\cos\delta + d\sin\delta\\ q = y\sin\delta - d\cos\delta\\ \widetilde{y} = \eta\cos\delta + q\sin\delta\\ \widetilde{d} = \eta\sin\delta - q\cos\delta\\ R^2 = \xi^2 + \eta^2 + q^2 = \xi^2 + \widetilde{y}^2 + \widetilde{d}^2\\ X^2 = \xi^2 + q^2 \end{cases}$$
(Y1)

با اعمال اطلاعات هم لرزه به مدل Okada، می توان جابه جایی های هم لرزه و با اعمال اطلاعات بین لرزه ای به این مدل، جابه جایی های بین لرزه ای را محاسبه کرد. در این پژوهش اطلاعات بین لرزه ای به مدل اعمال شده و جابه جایی های بین لرزه ای متناظر با این قیود، محاسبه می شوند. همچنین با توجه به این که مدل Okada یک مدل تحلیلی بوده و برای یک مسئله خطی حل شده است، بنابراین برای محاسبه اثر چند گسلش در یک نقطه کافی است که جابه جایی های ناشی از تک تک گسلش ها را محاسبه کرده و به صورت برداری باهم جمع کرد.

۳- مدلسازی

برای مدل سازی، نخست گسلش های با فعالیت زیاد منطقه خاورمیانه از مقاله (Reilinger et al. (2006) انتخاب شد. سپس گسلش ها، با در نظر گرفتن زمین ساخت منطقه به دسته های مختلف تقسیم شدند. مناطق تقسیم بندی عبارتند از: ۱) گسلش های داخلی ایران شامل گسلش های منطقه مکران، گسلش های خاور ایران، گسلش های منطقه البرز و منطقه زاگرس، ۲) گسلش های بین صفحات عربستان، هند و آفریقا و ۳) گسلش های دور فلات آناتولی. سپس گسلش ها به تدریج وارد مدل تحلیلی شدند و میدان سرعت حاصل از آنها در محل ایستگاههای شبکه غیردائم ژئودینامیک سراسری ایران مدلسازی شده و سپس نتایج آن با بردارهای سرعت GPS مقایسه و تحلیل گردیدکه در ادامه به این مقایسهها پرداخته می شود. در مدلسازی ها شماره های به کار برده شده برای گسلش ها در شکل ها یا درون متن با شماره گسلش ها در جدول ۱ متناظر است و بدین ترتیب اطلاعات مربوط به گسلش های انتخابی با در نظر گرفتن شماره گسلش ها از متن یا شکل های مربوط در جدول ۱ قابل ملاحظه است. اطلاعات جدول ۱ شامل شماره گسلش، طول و عرض نقاط ابتدا و انتهای گسلش، ژرفای قفل شدگی، مؤلفه امتدادلغز آهنگ لغزش، مؤلفه شيبلغز آهنگ لغزش و شيب گسلش است. اطلاعات موجود در اين جدول، یا خروجی مدل بلوک بوده و یا از مقالات زمین شناسی مختلف استخراج شده است. گسلش های داخلی ایران فقط در شکل ۲- الف شماره گذاری شده است و در بقیه شکلها فقط رد گسلش های وارد شونده در مدل، نمایش داده شده و شماره آنها در متن مقاله بیان شده است. جدول ۲ میدان سرعت GPS انتخابی از مقاله Masson et al. (2007) را برای مقایسه با نتایج مدل سازی نشان می دهد.

برای مدلسازی ابتدا مطابق شکل ۲- الف فقط گسلش های داخلی ایران مدلسازی شد. بردارهای سرعت حاصل از مدلسازی در ستونهای ۶ و ۷ جدول ۲ و شکل ۲- ب به همراه میدان سرعت حاصل از مشاهدات GPS نشان داده شده است. همان گونه که مشاهده می شود گسلش های داخلی ایران یک فشردگی در راستای شمالی- جنوبی به همراه یک دوران پادساعت گرد در نیمه باختری ایران ایجاد می کنند. میدان سرعت حاصل از مدل، نشان دهنده چیرگی گسلش های امتدادلغز راست گرد بر گسلش های امتدادلغز چپ گرد و گسلش های شیب لغز وارون بر گسلش های شیب لغز عادی در درون ایران است.

در مرحله بعد، گسلش های بین صفحات هند، عربستان و آفریقا مدل سازی شد که میدان سرعت حاصل از آن به همراه گسلش های مورد استفاده در شکل ۳ نشان داده شده است. مطابق این مدل سازی گسلش های بین صفحات عربستان، آفریقا و هند میدان سرعتی را در جهت جنوب باختر به شمال خاور در ایران ایجاد می کنند که

از جنوب ایران به سمت شمال با فاصله گرفتن از گسلش ها، دامنه سرعت مدل کاهش می یابد. عادی بودن بیشتر مؤلفه های شیب لغز و چپ گرد بودن بیشتر مؤلفه های امتدادلغز گسلش های انتخابی، تأیید کننده راستای بردار های سرعت حاصل از جنوب خاور به سمت شمال باختر ایران است.

در ادامه فقط گسلش های اطراف فلات آناتولی، (مطابق شکل ۴- الف)، وارد مدل شد. بردارهای سرعت ناشی از مدل با بزرگنمایی ۵ برابر در شکل ۴- ب نشان داده شده است. مطابق مدل سازی انجام شده، گسلش های اطراف فلات آناتولی دورانی به صورت ساعت گرد با دامنه بسیار کم در ایران ایجاد می کنند که دامنه این مؤلفه ها در نواحی نزدیک به فلات آناتولی یعنی شمال باختر ایران، بزرگ تر از دیگر ناحیه هاست. میدان سرعت حاصل با راست گرد بودن گسل آناتولی شمالی و چې گرد بودن گسل آناتولی خاوری ساز گار است.

در ادامه گسلش های اطراف صفحات هند، عربستان، آفریقا و فلات آناتولی بهصورت همزمان مدل سازی شد. میدان سرعت حاصل در ستون های ۸ و ۹ جدول ۲ و شکل ۵ نشان داده شده است. مطابق این مدل سازی، ترکیب گسلش های یادشده، باعث افزایش میدان سرعت از جنوب باختری به سمت شمال خاوری به ویژه در شمال باختر ایران می شود.

در ادامه، گسلش های داخلی ایران به تدریج وارد مدل سازی شد. نخست گسلش های منطقه مکران یعنی المان های شماره ۱۵۰، ۱۵۱، ۱۵۵، ۱۵۷ و ۱۹۳ از جدول ۱ وارد مدل شد. میدان سرعت حاصل به همراه گسلش های منطقه مکران در شکل ۶ نشان داده شده است. مطابق این مدل سازی افزودن گسلش های منطقه فرورانش مکران در جنوب خاوری ایران، دامنه میدان سرعت مدل را در بخش جنوبی منطقه مکران افزایش داده و در بخش خاوری ایران کاهش می دهد که با وارون ودن مؤلفه های شیب لغز گسلش های منطقه مکران ساز گار است. گسلش های خاوری منطقه مکران حالت چپ گرد دارند که دوران متناسب با این نوع گسلش های در بخش شمالی منطقه مکران به صورت ساعت گرد و در جنوب منطقه مکران به صورت ساعت گرد مشاهده می شود. همچنین گسلش های باختری منطقه مکران حالت راست گرد دارند که باعث دوران پادساعت گرد در بخش مرکزی و باختری ایران می شوند که میزان این دوران دوران پادساعت گرد در بخش مرکزی و باختری ایران می شوند که میزان این دوران

سپس گسلش های مربوط به مرز برخورد صفحه عربستان با اوراسیا در منطقه زاگرس یعنی المان های شماره ۱۰۷، ۱۱۲، ۱۱۵، ۱۱۸، ۱۱۹، ۱۳۱، ۱۳۷، ۱۳۷ و ۱۴۳ به مدل اضافه شد که نتیجه مدلسازی در شکل ۶ قابل مشاهده است. مطابق مدلسازی انجام شده، افزودن گسلش های مربوط به مرز برخورد عربستان و اوراسیا در منطقه زاگرس، باعث کاهش میدان سرعت مدل در درون ایران شده، اما همین میدان سرعت را در بخش جنوب باختری ایران افزایش می دهد که با وارون بودن گسلش های این منطقه ساز گار است. همچنین دوران کمی به صورت پادساعت گرد در ایستگاه های جنوبی منطقه زاگرس مشاهده می شود که با در نظر گرفتن راست گرد بودن مؤلفه های امتدادلغز گسلش های اضافه شده در این منطقه قابل پذیرش است. دوران ساعت گردی در ایستگاه بحرین مشاهده می شود که علت آن احتمالاً بزرگ بودن مؤلفه چپ گرد المان شماره ۱۴۳ (۶۷ mm/yr) در مقایسه با مؤلفه راست گرد المان شماره ۱۳۷ (۰/۱ mm/yr) است.

در ادامه، گسلش های انتخابی از خاور ایران یعنی المان های شماره ۱۴۷، ۱۵۲، ۱۵۳، ۱۵۴، ۱۵۶، ۱۵۹، ۱۵۹، و ۱۹۲ وارد مدل سازی شد. میدان سرعت حاصل در شکل ۸ قابل مشاهده است. مطابق نتایج حاصل، افزودن گسلش های انتخابی از منطقه خاوری ایران، دامنه میدان سرعت مدل را در همه ایستگاهها غیر از ایستگاههای خاوری و شمال خاور ایران افزایش می دهد. همچنین با افزودن این گسلش ها دورانی به صورت پادساعت گرد در راستای بردارهای سرعت مشاهده می شود که با راست گرد بودن مؤلفه های امتدادلغز و وارون بودن بیشتر مؤلفه های شیب لغز و

بزرگتر بودن مؤلفه های امتدادلغز نسبت به مؤلفه های شیب لغز ساز گار است. سپس، گسلش های منطقه البرز یعنی المان های شماره ۱۲۳، ۱۲۴، ۱۳۴، ۱۳۵، ۱۳۵، است. در گسلش های اضافه شد که نتایج مدل سازی در شکل ۹ قابل مشاهده است. در گسلش های اضافه شده از منطقه البرز در بین مؤلفه های امتدادلغز، مؤلفه های راست گرد کمی بزرگ تر از مؤلفه های چپ گرد هستند، به همین دلیل افزودن شمال خاوری به راستای جنوبی - شمالی دوران می دهد. همچنین دوران اند کی مشمال خاوری به راستای جنوبی - شمالی دوران می دهد. همچنین دوران اند کی مورت ساعت گرد در ایستگاه های شمال خاور ایران و به صورت پادساعت گرد مؤلفه های وارون، بزرگ تر از مؤلفه های عادی هستند که این مؤلفه های شیب لغز نیز مؤلفه های وارون، بزرگ تر از مؤلفه های عادی هستند که این مؤلفه های شیب این نیز مدل را در بخش باختری، مرکزی و جنوب ایران تقویت می کنند و در بخش شمال خاوری ایران و شمال البرز کاهش می دهند.

در ادامه، به تدریج، گسلش های بیشتری از منطقه و در پایان، کل گسلش های منطقه خاورمیانه وارد مدل شد. ادامه این روند میدان سرعت مدل را در ایران افزایش داده و آن را در جهت پادساعت گرد دوران می دهد تا با تقریب خوبی در محدوده خطای مشاهدات GPS با بردارهای میدان سرعت حاصل از GPS منطبق شود (شکل ۱۰).

مطابق نتایج حاصل از مدل سازی ها در جدول ۲، حدود ۳۰ درصد مؤلفه های میدان سرعت GPS توسط گسلش های درون ایران، ۶۰ درصد آن توسط حرکت صفحه عربستان و ۱۰ درصد توسط گسلش های فلات آناتولی تأمین می شود.

شکل ۱۱ میزان نبود انطباق مدل سازی تحلیلی میدان سرعت ناشی از گسلش های منطقه خاورمیانه را با میدان سرعت مشاهداتی GPS نشان می دهد. در مورد بیشتر ایستگاه ها اختلاف بردارهای سرعت مدل و مشاهدات GPS در محدوده بیضی خطای ۹۵٪ مشاهدات GPS قرار گرفته است که به مفهوم تساوی آماری دو میدان سرعت است. تساوی آماری مدل سازی با مشاهدات در حد خطاهای مشاهداتی GPS در بیشتر ایستگاه ها، تأیید کنندهٔ درستی بر آوردهای انجام شده و ادعاهای مطرح شده در این پژوهش در مورد میزان مشار کت حرکات صفحات عربستان، هند و آفریقا، شبکه سراسری غیردانم ژئودینامیک ایران است. مطابق شکل ۱۱ در شمال، جنوب و شبکه سراسری غیردانم ژئودینامیک ایران است. مطابق شکل ۱۱ در شمال، جنوب و با بیضی خطای ۹۵٪ تساوی آماری برقرار نمی شود، یعنی بردار اختلاف مدل و GPS داخل بیضی خطای ۹۵٪ تساوی آماری برقرار نمی گود. حل این مشکل نیاز به استفاده از شبکه های محلی GPS با تراکم بیشتر به همراه اطلاعات دقیق تر از گسلش ها به ویژه از شبکه های محلی GPS با تراکم بیشتر به همراه اطلاعات دقیق تر از گسلش ها به ویژه

۴- نتیجهگیری

مطابق مدل سازی انجام شده میدان سرعت حاصل از گسلش های داخلی ایران، یک فشردگی در راستای شمالی- جنوبی به همراه یک دوران پادساعت گرد در نیمه باختری ایران ایجاد می کند. گسلش های بین صفحات عربستان، آفریقا و هند میدان سرعتی را در جهت جنوب باختر به سمت شمال خاور در ایران ایجاد می کنند که از جنوب ایران به سمت شمال میزان این سرعت کاهش می یابد. گسلش های فلات آناتولی دورانی را به صورت ساعت گرد با دامنه بسیار کم در ایران ایجاد می کنند که دامنهٔ این مؤلفه ها در نواحی نزدیک به فلات آناتولی بزرگ تر از بقیه نواحی است. در حالت کلی دامنه میدان سرعت مدل ناشی از گسلش های صفحه عربستان خیلی بیشتر از دامنه میدان سرعت مدل ناشی از گسلش های صفحه عربستان خیلی گسلش های صفحات عربستان، هند و آفریقا با فلات آناتولی باعث افزایش میدان سرعت از جنوب باختر به سمت شمال خاور در نیمه شمالی و به ویژه در شمال باختر

اللي المراجع ممالي مراجع ملي مراجع ملي مراجع مل

ایران می شود. جهت دوران ساعت گرد میدان سرعت مدل که توسط گسلشهای فلات آناتولی ایجاد شده است و دامنه کمی دارد و همچنین راستای جنوب باختری-شمال خاوری میدان سرعت مدل که توسط صفحه عربستان ایجاد می شود، تا حد زیادی توسط گسلشهای داخلی ایران خنثی و به راستای جنوبی- شمالی و فرورانش مکران در جنوب خاوری ایران سرعت مدل را در بخش جنوبی منطقه مکران افزایش داده و در بخش خاوری ایران کاهش می دهد. گسلشهای مربوط مکران افزایش داده و در بخش خاوری ایران کاهش می دهد. گسلشهای مربوط به مرز برخورد عربستان و اوراسیا در منطقه زاگرس باعث کاهش میدان سرعت مدل در داخل ایران شده، اما همین میدان سرعت را در بخش جنوب باختری ایران افزایش می دهد. گسلشهای انتخابی از منطقه خاوری ایران میدان سرعت مدل را در همه ایستگاهها غیر از ایستگاههای خاوری و شمال خاور ایران افزایش می دهد. گسلشهای منطقه البرز، میدان سرعت مدل را اند کی از راستای جنوب باختری-شمال خاوری به راستای جنوبی- شمالی دوران می دهد و این میدان دا در بخش شمال خاوری به راستای جنوبی- شمالی دوران می دهد و این میدان را در بخش شمال خاوری به راستای جنوبی- شمالی دوران می دهد و این میدان را در بخش شمال خاوری به راستای جنوبی- شمالی دوران می دهد و این میدان را در بخش شمال خاوری به راستای جنوبی- شمالی دوران می دو در بخش شمال خاور یاران و در بخش

افزایش میدهند و آن را بهصورت پادساعت گرد دوران میدهند تا با تقریب خوبی با بردارهای سرعت GPS منطبق شود.

چرخش میدان سرعت از جهت جنوب باختری- شمال خاوری به سمت جنوبی-شمالی و جنوب جنوب خاوری- شمال شمال باختری با کاهش تدریجی سرعت از خاور به باختر و جنوب به شمال، نشان دهندهٔ وجود بیشتر گسلش های وارون نسبت به عادی و بیشتر بودن گسلش های راست گرد نسبت به چپ گرد در محدوده ایران است. از مجموعه بر آوردهای انجام شده می توان به پیوسته بودن بلو کهای توران و هلمند با اوراسیا پی برد.

مدل سازی های انجام شده با افراز گسلش ها به صفحات مختلف نشان می دهد که حدود ۳۰ درصد مؤلفه های میدان سرعت GPS توسط گسلش های داخلی ایران، ۶۰ درصد توسط صفحه عربستان و ۱۰ درصد توسط گسلش های فلات آناتولی تأمین می شود.

برای مطالعه دقیق تر سهم گسلش ها در تولید میدان سرعت GPS در مناطق مختلف ایران، استفاده از شبکه های محلی GPS با تراکم بیشتر به همراه اطلاعات دقیق تر زمین شناسی از گسلش ها توصیه می شود.



شکل ۱– هندسه گسل و نمادهای مورد استفاده در مدلسازی (Okada, 1985).



شکل ۲- الف) گسلش های انتخابی از داخل ایران همراه با شماره و ب) گسلش های داخلی ایران به همراه میدان سرعت مدل سازی شده و میدان سرعت GPS. فشردگی در راستای شمالی- جنوبی به همراه یک دوران پادساعت گرد در نیمه باختری ایران در اثر میدان سرعت حاصل از مدل سازی گسلش های انتخابی داخل ایران مشاهده می شود.



شکل ۳- میدان سرعت در جهت جنوب باختر بهسمت شمال خاور در ایران با کاهش میزان آن از جنوب ایران بهسمت شمال در اثر گسلش های بین صفحات عربستان، هند و آفریقا.



شکل ۴- الف) گسلش های انتخابی از فلات آناتولی همراه با شماره و ب) اثر گسلش های انتخابی از فلات آناتولی در ایستگاههای GPS ایران به همراه میدان سرعت مدل سازی شده و میدان سرعت مشاهداتی GPS. دوران ساعت گرد با دامنه بسیار کم در ایران با دامنه بزرگ تر در منطقه شمال باختر ایران نزدیک به فلات آناتولی در اثر گسلش های انتخابی از فلات آناتولی مشاهده می شود (بردارهای سرعت ناشی از مدل در این شکل تا پنج برابر بزرگنمایی شده است).



شکل ۵- افزایش میدان سرعت مدل از جنوب باختر بهسمت شمال خاور در نیمه شمالی و بهویژه در شمال باختر ایران در اثر ترکیب گسلش های صفحه عربستان با فلات آناتولی.



شکل ۶- افزایش سرعت مدل در بخش جنوبی منطقه مکران و کاهش آن در بخش خاوری ایران با افزودن گسلش های منطقه فرورانش مکران در جنوب ایران.



شکل ۷- کاهش میدان سرعت مدل در داخل ایران و افزایش آن در بخش جنوب باختری در اثر افزودن گسلش های مربوط به مرز برخورد صفحات عربستان و اوراسیا در منطقه زاگرس.



شکل ۸- کاهش سرعت مدل در ایستگاههای خاوری و شمال خاور ایران و افزایش آن در بقیه مناطق در اثر افزودن گسلش های منطقه خاوری ایران.



شکل ۹- دوران میدان سرعت مدل از راستای جنوب باختری- شمال خاوری به راستای جنوبی- شمالی و تقویت این میدان در بخش باختری، مرکزی و جنوب ایران و کاهش آن در بخش شمال خاوری ایران و شمال البرز در اثر افزودن گسلش های منطقه البرز.



شکل ۱۰- مدلسازی میدان سرعت حاصل از گسلش های منطقه خاورمیانه با استفاده از مدل تحلیلی Okada و مقایسه آن با میدان سرعت حاصل از مشاهدات GPS.



شکل ۱۱- میزان انطباق مدلسازی تحلیلی میدان سرعت ناشی از حرکت صفحات عربستان، هند و آفریقا و گسلش های فلات آناتولی و گسلش های داخلی ایران با میدان سرعت مشاهداتی GPS شبکه غیردانم ژئودینامیک سراسری ایران.

جدول ۱- گسلش های منطقه خاورمیانه از مقاله (2006) Reilinger et al. (2006 ستون اول شماره گسلش، ستون های دوم و سوم مختصات جغرافیایی نقطه شروع گسلش بر حسب درجه، ستون های چهارم و پنجم مختصات جغرافیایی نقطه انتهای گسلش برحسب درجه، ستون ششم عمق قفل شدگی گسلش برحسب کیلومتر، ستون هفتم آهنگ لغزش لغزش شیب لغز برحسب میلیمتر در سال و ستون نهم شیب برحسب درجه را نشان میدهد. لازم به توضیح است که در ستون هفتم اعداد مثبت نشان دهنده آهنگ لغزش امتدادلغز برحسب میلیمتر در سال ، ستون هفتم آهنگ منفی نشان دهنده آهنگ لغزش امتدادلغز راست گرد هستند. همچنین در ستون هشتم اعداد مثبت نشان دهنده آهنگ لغزش امتدادلغز جپ گرد و اعداد منفی نشان دهنده آهنگ لغزش امتدادلغز راست گرد هستند. همچنین در ستون هشتم اعداد مثبی نشان دهنده آهنگ لغزش شیب لغز عادی هستند.

No.	long.1 (°E)	lat.1 (°N)	long.2 (°E)	lat.2 (°N)	depth (km)	SS (mm/yr)	NS (mm/yr)	Dip (°)	No.	long.1 (°E)	lat.1 (°N)	long.2 (°E)	lat.2 (°N)	depth (km)	SS (mm/yr)	NS (mm/yr)	Dip (°)
۳٩	20/412	39/311	Y9/0V4	39/49.	10	-1/1	-Y/V	٩٠	١	١٧/٧٨٩	41/471	19/47.	FT/TTA	10	۰/۳	۳/۸	٩٠
۴.	۲۵/۶۰۴	۳۸/۶۷۴	19/094	۳۸/۶۷۸	10	-۲/۱	-14/3	٩٠	۲	۱۷/۹۸۰	۳٩/۲۶۰	19/79.	WV/410	10	-٣/۶	- Ϋ́/Λ	٩٠
41	20/212	47/980	۲۸/۱۷۰	41/919	10	-•/1	-1/A	٩٠	٣	19/47.	41/111	۲۰/۴۶۸	4.1.19	10	-V/٣	٣/٠	٩٠
47	19/014	۳٩/۴۶۰	77/199	39/901	10	-•/٩	-۴/۴	٩٠	۴	19/47.	41/111	22/222	47/172	10	-1/٣	-٣/۵	٩٠
44	89/19V	4./414	40/678	4./190	10	-26/0	۵/۴	٩٠	۵	۱۹/۷۶۰	4V/410	۲۰/۶۷۶	۳۸/۹۲۱	10	-41/4	۲/V	٩٠
44	19/849	366/661	YV/390	36/109	10	۴/۷	-19/1	٩٠	9	۱٩/٧۶۰	WV/410	۲۱/۳۲۰	۳۵/۸۱۳	10	-19/A	۳۳/۳	٣.
40	26/028	34/36	۲۷/۶۵۰	36/124	10	34F/V	۳۲/۸	٣.	V	۲۰/۴۶۸	4.1.19	TT/VTT	4./14.	10	۲/۴	-٣/٨	٩٠
49	26/094	۳۸/۶۷۸	19/911	۳۸/۶۴۰	10	•/•	-10/1	٩٠	۸	۲۰/۴۶۸	4.1.19	۲۰/۶۷۶	۳۸/۹۲۱	10	-V/9	۰/۵	٩٠
41	26/922	۳۸/۶۴۰	۲۷/۵۲۰	۳۸/۶۱۰	10	-1/۲	-10/9	٩٠	٩	۲۰/۶۷۶	۳۸/۹۲۱	21/162	۳۸/۳۰۵	10	19/9	-19/٣	٩٠
۴۸	20/198	39/901	۲۷/۸۸۰	۴۰/۰۷۰	10	-٣/٢	-0/1	٩٠	١٠	۲۰/۶۷۶	۳۸/۹۲۱	YY/YVV	۳۸/۹۰۴	10	_٩/٠	-۵/۴	٩٠
49	20/360	366/1004	۲۸/۶۵۰	366/9.9	10	٨/۶	-Y•/Y	٩٠	11	21/142	۳۸/۳۰۵	21/942	۳۸/۱۸۱	۰۲	1/9	-21/2	٩٠
۵۰	۲٧/۴۸۹	4./190	40/990	۴۰/۸۰۰	10	-YV/۵	-•/ ٩	٩٠	١٢	21/220	۳۵/۸۱۳	۲۳/۶۵۰	84/98.	10	-9∕V	366/0	۳.
۵۱	۲۷/۵۲۰	۳۸/۶۱۰	40/094	37/001	10	٩/٧	-17/A	٩٠	١٣	21/942	۳۸/۱۸۱	۲۱/۸۱۸	"ለ/"ለዎ	۰۲	-14/•	-۵/۹	٩٠
۵۲	20/094	37/001	77/36	۳۸/۵۰۳	10	-1/۲	-19/0	٩٠	114	11/212	"ለ/"ለዎ	YY/VOO	۳۸/۰۷۴	۰۲	۱/۰	-14/9	٩٠
۵۳	۲۷/۶۵۰	34/124	۲۸/۰۰۶	۳۵/۷۰۶	10	49/0	٣/٣	٣.	10	TT/TVV	۳۸/۹۰۴	TT/VAA	۳۸/۸۹۳	10	-٨/٩	-٩/٩	٩٠
۵۴	۲۷/۸۸۰	۴۰/۰۷۰	۲۸/۹۹۰	4./11.	10	•/V	-V/ຯ	٩٠	19	22/622	47/172	23/29V	41/161	10	1/9	-۲/۶	٩٠
۵۵	YV/99V	۴۰/۸۰۰	47/691	۴۰/۸۹۰	۱۲	-۲۶/۹	۶/۸	٩٠	17	¥¥/VYY	4./14.	۲۴/۰۳۸	4./11	10	۴/۸	-V/Y	٩٠
۵۶	۲۸/۰۰۶	۳۵/۷۰۶	۲۸/۲۷۲	39/210	10	49/.	۱۰/۶	۳.	١٨	22/200	۳۸/۰۷۴	25/1.2	۳۸/۱۷۳	10	-V/ •	-V/Ŷ	٩٠
۵۷	۲۸/۱۷۰	41/919	MM/V14	44/31.	10	-•/9	۳. – ۰	٩٠	19	YY/VAA	۳۸/۸۹۳	۲۳/۶۸۰	89/889	10	-1٣/٩	<i>−</i> ∆/ •	٩٠
۵۸	۲۸/۲۷۲	39/210	۲۸/۶۵۰	36/9.9	10	۱۸/۳	14/1	٩٠	۲۰	22/1.2	۳۸/۱۷۳	۲۳/۸۳۷	31/393	10	- 9 /A	-٣/۶	٩٠
۵۹	۲۸/۲۷۲	36/110	19/148	39/170	10	9/1	۲۷/۵	۳.	۲۱	23/29V	41/161	23/903	47/9VA	10	1/1	-۲/۶	٩٠
۶.	22/206	34/0.3	۲۸/۸۴۶	۳۸/۱۹۲	10	٨/۴	-10/1	٩٠	77	23/90.	34/98 ·	26/269	86/89F	10	-1/۴	۳۵/۹	۳.
91	YA/49V	۴۰/۸۹۰	۲۸/۸۸۱	4./194	۱۲	-YV/٩	۲/۳	٩٠	۲۳	۲۳/۶۸۰	44/419	26/922	34/941	10	19/V	-V/1	٩٠
98	22/226	-1/04.	31/440	۵/۰۰۱	10	۲/۹	-۴/V	٩٠	74	۲۳/۶۸۰	44/419	۲۳/۸۹۰	34/201	10	-19/٣	۱۷/۶	٩٠
۶۳	۲۸/۶۵۰	366/4.9	19/088	۳۷/۳۹۳	10	۳/۱	۳/۶	٩٠	۲۵	YW/AWV	TA/T9T	14/019	W/111	۰۲	-۲/V	-۳/۰	٩٠
94	የለ/ለ۴۶	۳۸/۱۹۲	۲۸/۹۳۳	WV/901	10	10/A	-V/٩	٩٠	19	۲۳/۸۹۰	44/VD1	۲۴/۷۰۰	4./129	10	-۲٣/V	۱۰/۶	٩٠
90	۲۸/۸۸۱	4./196	29/220	F•/V18	۱۲	-74/9	-1Y/V	٩٠	۲۷	23/902	47/9VA	10/911	47/980	10	۰/۲	-۲/۵	٩٠
99	۲۸/۹۳۳	WV/901	29/037	۳۷/۳۹۳	10	۱۰/۹	-14/0	٩٠	۲۸	۲۴/۰۳۸	4./11	۲۴/۷۰۰	4./129	10	٩/٨	-٣/۶	٩٠
۶۷	۲۸/۹۹۰	4./11.	۲۹/۷۰۰	4.14	10	-۲/۹	-A/A	٩٠	۲۹	14/199	rf/rqf	14/9.9	346/330	10	۶/۲	۳۵/۱	۳.
6√	29/168	36/120	W1/19V	۳۵/۰۱۷	10	-۴/V	۱٧/٨	۳.	۳.	14/019	۳۷/۸۸۲	۲۵/۰۶۸	34/141	10	•/•	۵/۳	٩٠
69	29/220	۴۰/۷۱۳	8./148	F•/VYY	10	-YV/1	۵/۸	٩٠	۳١	14/9.9	346/330	T0/11V	30/378	10	-٣/٣	-1/V	٩٠
٧٠	29/033	۳۷/۳۹۳	31/100	"ለ/۴۸۷	10	-11/7	-•/A	٩٠	۳۲	14/9.9	346/770	19/019	34/3°	10	۱۷/۱	۳۸/۸	۳.
٧١	۲۹/۷۰۰	4.14	۳۰/۷۷۰	۴۰/۵۸۰	10	-•/ ۵	-1·/A	٩٠	٣٣	14/1	4./129	89/19V	4./414	10	-۲۶/۸	-۲/۸	٩٠
٧٢	۳۰/۱۴۲	۴۰/۷۲۲	۳۰/۷۷۰	۴۰/۵۸۰	10	-۲۸/۰	٠/١	٩٠	٣۴	26/972	34/941	۲۵/۰۶۸	34/141	10	19/19	۴/۵	٩٠
٧٣	۳۰/۷۷۰	۴۰/۵۸۰	31/7	4.19	10	-۲۴/۶	-•/9	٩٠	۳۵	26/922	34/941	10/411	39/311	10	-۲/・	-•/V	٩٠
٧۴	۳۱/۲۰۰	4.19	37/10.	۴۰/۸۹۰	10	-۲۴/۲	۵/۵	٩٠	39	۲۵/۰۶۸	۳۸/۲۴۱	10/9.4	WA/9VF	10	-11/1	-V/A	٩٠
۷۵	31/100	۳۸/۴۸۷	W1/19V	30/·1V	10	۴/۲	-۲/۴	٩٠	۳۷	10/111	30/378	10/198	36/512	10	-۴/۴	- 9 /A	٩٠
V۶	m1/19V	30/· 1V	37/19.	41/94.	10	۲/۴	٠/١	٩٠	۳۸	10/198	366/313	19/449	36/462	10	V/V	-٩/۶	٩٠



10	جدوا	مە	ادا
----	------	----	-----

No.	long.1	lat.1	long.2	lat.2	depth	SS	NS	Dip	No.	long.1	lat.1	long.2	lat.2	depth	SS	NS	Dip
	(°E)	(°N)	(°E)	(°N)	(km)	(mm/yr)	(mm/yr)	(°)		(°E)	(°N)	(°E)	(°N)	(km)	(mm/yr)	(mm/yr)	(°)
189	۴۸/۴۸۶	4.1049	47/112	4./211	10	_ λ /∙	۱۰/۲	٩٠	vv	W1/19V	30/·IV	۳۳/۲۲۰	۳۳/۹۹.	10	۱/۰	٩/٣	۳.
177	۴۸/۵۸۰	۳۸/۲۱۳	41/921	31/903	10	۲/۸	۵/۵	٩٠	٧٨	41/660	۵/۰۰۱	41/414	0/220	10	۶/۱	-•/1	٩٠
۱۲۸	47/11	4./411	44/9	۳٩/٨١٠	10	-11/٣	٧/١	٩٠	۷٩	37/19.	41/94.	41/faf	29/292	10	۲/۳	•/9	٩٠
129	۴۸/۹۰۰	۳٩/٨١٠	41/911	31/903	10	-17/9	۵/۳	٩٠	٨٠	41/646	Y9/A93	37/199	۲۸/۸۲۰	10	۲/۳	-•/1	٩٠
13.	41/911	TA/90T	49/1	۳۷/۹۸۰	10	-19/9	۶/۳	٩٠	۸۱	31/10.	4.14.	84/010	41/19.	10	-14/1	٨/٠	٩٠
131	47/96.	۳١/٣٩٠	51/48.	19/47.	10	-۲/۳	9/9	۳.	۸۲	37/192	ΥΛ/ΛΥ٠	me/mv.	70/79.	10	۲/۱	-1/•	٩٠
187	49/1	۳٧/٩٨٠	5./14.	۳۷/۰۴۰	10	-1./9	17/.	٩٠	۸۳	۳۳/۲۲۰	۳۳/۹۹۰	84/40.	۳۴/۸۸ ۰	10	٧/٠	<u>-</u> •/Δ	٩٠
177	49/49.	89/98.	۵۰/۸۶۰	46/68.	10	-۵/۵	-1/1	٩٠	٨۴	377/V1F	44/31.	89/089	FF/ATT	10	-•/9	۱/۰	٩٠
184	49/49.	89/98.	51/VT.	۳۵/۷۸۰	10	۴/۰	-۲/۱	٩.	۸۵	34/201	۲۷/۲۹۰	30/010	19/91.	10	۴/۵	-۲/۲	٩٠
180	5./14.	W/.F.	54/41.	46/61.	10	-۵/۳	17/.	٩.	٨۶	34/3V	10/19.	TO/0V.	10/00.	10	۳/۲	- 9 /A	٩٠
189	۵۰/۸۶۰	WF/F9.	۵۶/۴۸۰	۳۱/۰۰۰	10	-۴/A	4/4	۹.	۸۷	46/60.	۳۴/۸۸۰	T0/97.	40/99·	10	٧/٠	-٣/۵	٩٠
187	01/44.	19/47.	01/94.	۲۸/۲۳۰	10	-9/٣	۴/۵	٩.	٨٨	46/01.	41/19.	WV/189	4.1911	10	-۲۵/۸	-•/Y	٩.
187	51/94.	۲۸/۲۳۰	54/40.	46/10.	10	-•/1	٨/۵	۳.	٨٩	۳۵/۰۱۰	19/910	TO/0A+	۳١/٣٢٠	10	۴/۵	-•/9	٩٠
189	01/VT+	T0/VA+	51/94.	P0/90.	10	۳/۸	-•/٢	۹.	٩٠	40/FV.	۳١/٣٨٠	40/01.	m1/mr.	10	۱/۳	-۴/۳	٩.
14.	57/11.	49/47.	54/59.	* 9/VA•	10	۱/۰	A/V	۹.	۹١	40/FV·	۳١/٣٨٠	40/VY+	۳۳/۶۸۰	17	۴/۴	•/١	٩٠
141	51/94.	P0/90.	07/VT.	40/201	10	۳/۷	-•/Y	۹.	٩٢	40/0V·	Y0/00+	FT/AF.	11/74.	10	۲/۹	-1٣/۵	٩.
144	۵۳/۷۲۰	TO/A9.	69/AV+	W/.9.	10	۳/۸	۳/۰	۹.	٩٣	40/97 ·	T0/99.	89/88.	49/94·	10	۵/۵	-V/٩	٩.
165	04/10+	19/۸۵۰	۵۷/۱۲۰	TV/9T.	10	9/V	9/V	4.	916	40/VT ·	۳۳/۶۸۰	89/81.	74/44.	10	۳/۵	۳/۱	٩.
166	04/09.	** 9/VA•	00/019	PV/TAP	10	۳/۳	۴/۴	۹.	95	89/089	FF/ATT	99/9.9	FT/T9F	10	-1/٣	۱/۳	٩.
160	00/019	TV/TAP	۵۶/۸۷۰	FV/+9+	10	•/٢	r/1	4.	99	89/81.	74/44.	89/88.	49/94·	10	۴/۸	۲/۰	٩.
169	09/17.	F1/+++	0V/FT+	1.11.	10	-0/9	9/•	4.	٩٧	49/44·	49/94·	46/919	TV/+ TO	10	9/٨	-9/۴	٩.
160	09/٨٠٠	FF/V++	0V/FF.	11/91.	10	-1/6	•/•	4.	٩٨	46/644	TV/+ TO	49/AF.	۳V/۴۲۰	10	9/٨	-V/1	٩.
164	09//	FF/V••	0//01+	10/14+	10	-•/٣	-1/5	4.	२ २	۳۶/۸۳۰	WV/FF.	PA/90.	۳۸/۲۰۰	10	٩/٩	-٣/٩	٩.
164	07/AV+	FV/•7•	9./91.	F0/F0+	10	-1/1	V/A	4.	1	PV/179	4./910	P9/PT0	P9/A1F	10	-10/V	-•/۴	۹.
101	۵۷/۱۱۰	19/71.	W// ···	17/74.	10	-//.	7/1	1.	1.1	FV/FVF	0/170	F1/01F	11/574	10	٣/٠	-7/*	4.
101	۵۷/۱۰۰ ۵۷/۳۰۰	17/74 ·	DV/F3+	10/11.	10	-1//1	1 */* vc/vc	4.	1.1	۳۸/۶۵۰	τλ/τ	F•/fv•	TA/AT+	10	1./.	-0/1	4.
101	0V/1 · ·	W. (V		YA / WG .	10	-1./.	-1/1	4.	1.5	F9/F10	19/A1F	F4/A++	F9/90.	10	-10/9	1/0	4.
101	AV/197	. /Y	AV/66.	WY/6Y.	10	-1.70	1//	4.	1.6	17///**	17/701	F1/+01	17/177	10	-10/1	۵/۸ ۳/	
101	AV/194	YA/VY	AV/A	YA/.A.	10	-1/1	15/0	4.	1.0	17/7+7 %./%/	F1/13F	FF/FF1	F1/101	10	-•//	1/*	1.
100	AV/V1	Y4/#6.	AV/V9.	YV/FF.	10	-10/0	•//	4.	1.7	¥./YV.	۳۸/۸۳۰	FY/FAA	**	10	-**/\	-11/1 1/F	4.
107	ΔV/λ	YA/.A.	G1/FF.	YE/EE.	10	=++/. €/Δ	**/\$	٣.	1.4	F1/.AY	WQ /YAG	F1/A1A	*9////	10	*//	17.1	4.
101	Δ1/Λ1 ·	۳۵/۱۹.	G./FA.	۳۴/۸۲.	10	1/0	-1/A	4.	1.4	11/ W1	1 1/1/1/	11/010 6W/AS.	11/14	10	1/4 G/A	¥/G	A.
109	8./.1.	Y4/19.	8./AV.	19/91.	10	-0/1	۱/۳	۹.	11.	11/011	*4/VVY	F#/Y#V	F1/T+A	10	۲/۳	-1//	4.
19.	9./.1.	19/18.	9.149.	۳۴/۵۲.	10	-0/0	•/1	۹.	111	11/010	*9/VVY	44/4V	۳۸/۷۶۲	10	-11/9	٣/٠	۹.
181	9.149.	44/0T.	9.198.	40/FD.	10	-V/f	•/٢	٩.	117	FT/F9A	٣۶/٨٠٣	44/0	39/051	10	-1/٣	۳/۷	٣.
197	9./9V.	19/91.	99/1AF	19/00	10	-•/A	۴/۵	٩.	111	FT/17V	F1/T+A	FF/FFY	FY/YA1	10	۲/۳	۲/۴	۹.
197	91/44.	74/44.	90/19.	14/9	10	17/1	۲۳/۶	٣.	116	FT/AF.	11/V4+	A4/FFF	10/510		-11/9	-11/1	۹.
194	A4/666	10/510	\$1/V\$\$	*1/1*1	10	_16/16	_*/*	4.	110	۴۴/۰۰۵	TP/011	FO/DAV	46/140 46/144	10	-٣/۴		٣.
190	\$1/V99	10/110	90/A9.	74/4	10	-*/*	_٣/۴	4.	118	FF/FFY	FT/TO1	49/.V1	۴١/٨۵۶	17	-1/0	٨/٢	٣.
199	A4/666	10/*10	AG/AVG	1./14	10	X1/8	-+/Y	۹.	117	FF/FVV	۳۸/۷۶۲	FV/TTD	TV/VTT	10	-11/9	-•/Y	۹.
19V	69/9V9	1./174	99/171	۲/۵۴.	10	¥/9	-19/0	۹.	114	FO/DAV	٣۴/۸٩٣	40/11.	۳۳/۴۴.	10	-۴/V	1/0	٣.
191	۳۳/۲۲۰	٣٣/٩٩٠	* \$/\$1.	r9/91.	10	•/•	-¥/Y	٩.	119	40/11.	۳۳/۴۴۰	41/99.	۳١/٣٩٠	10	-1/9	۵/۴	۳.
199	٣٦/٦٨.	*9/VA*	49/MYD	4 9/114	10	٣/٣	-1/V	٩.	17.	49/.V1	F1/AD9	FV/+VY	41/1+9	17	-9/1	٨/١	٣.
17.	40/40.	4./479	49/94V	۳۸/۹۳۳	10	-٣/۴	-1/A	٩.	171	FV/+VY	41/1.9	FA/898	F+/VF1	17	-1/A	11/9	٣.
111	FT/TTV	41/4.0	40/40.	4./444	10	-٣/A	•/٣	٩.	177	FV/370	TV/VTT	۴۸/۵۸۰	۳۸/۲۱۳	10	-1/1	٩/٣	۹.
177	49/94V	۳۸/۹۳۳	FV/V99	89/9.9	10	-1/4	٣/٥	٩.	177	FV/TTD	TV/VTT	41/19.	۳٧/٣٢٣	10	-1/A	-V/•	۹.
174	FV/V99	r9/9.9	41/191	59/051	10	-٣/۵	1/1	٩.	174	۴۸/۲۶۰	۳٧/٣٢٣	49/49.	89/98.	10	-1/1	-۴/۳	٩٠
174	41/292	39/031	41/911	۳۸/۶۵۳	10	-٣/٢	-۲/•	٩.	170	۴۸/۳۹۳	F./VF1	۴۸/۴۸۶	۴۰/۵۳۶	10	-1./A	۶/V	٩.

جدول ۲- میدان سرعت حاصل از مشاهدات GPS و مدلسازی در ایران، ستون اول نام ایستگاههای GPS، ستونهای دوم و سوم مختصات جغرافیایی ایستگاهها، ستونهای چهارم و پنجم مؤلفههای سرعت ایستگاهها از مقاله (2007) Masson et al. (2007، ستونهای ششم و هفتم سرعتهای مدلسازی شده ناشی از گسلش های داخلی ایران (با اندیس IRAN برای مؤلفههای سرعت)، ستونهای هشتم و نهم سرعتهای مدلسازی شده ناشی از گسلش های بین صفحات عربستان، هند و آفریقا (با اندیس AIA برای مؤلفههای سرعت) و ستونهای دهم و یازدهم سرعتهای مدلسازی شده ناشی از کل گسلش ها (با اندیس III برای مؤلفههای سرعت) را نشان می دهد.

Site	long. (°E)	lat. (°N)	Ve _(Masson) (mm/yr)	Vn _(Masson) (mm/yr)	σ _e (mm/yr)	σ _n (mm/yr)	corr.	Ve _(IRAN) (mm/yr)	Vn _(IRAN) (mm/yr)	Ve _(AIA))mm/yr)	Vn _(AIA) (mm/yr)	Ve _(all))mm/yr)	Vn _(all) (mm/yr)
ALIS	۵۱/۰۸۲	۲۸/۹۱۹	1/19	۲۰/۶۵	٠/٨٩	۰/٨۶	•/•74	-•/•۲٩	۸/۳۷۳	۲/۲۷۳	۸/۱۳۸	1/09.	17/769
ARDA	54/411	mt/m1m	-•/YA	13/9.	• /٨٦	۰/۸۴	•/• ٣	-1/482	0/474	31.12	٧/۴۱۵	۰/۸۹۳	۱۳/۷۸۹
BAZM	۶۰/۱۸۰	۲۷/۸۶۵	۶/۲۴	۰۳/۲۰	۲/۰۲	۱/۶۵	۰/۰۱۸	-1/04.	-1/3.1	37/431	٨/•۵٨	1/988	9/VV4
BAHR	۵۰/۶۰۸	26/2.9	4/21	۲۰/۴۵	٠/٨٩	•/AV	•/• 79	۳/۷۶۵	٧/٣۶٧	2/360	٨/٩٧٨	۵/۵۹۶	17/47
BIJA	41/92.	366/222	-1/V9	۱۳/۰۹	۰/۹۵	•/٩٢	•/•14	-۲/۸۶۴	۲/۸۴۳	۲/۷۷۱	۶/۹۹۹	-1/937	۱۵/۰۸۰



ادامه جدول ۲

Site	long. (°E)	lat. (°N)	Ve _(Masson) (mm/yr)	Vn _(Masson) (mm/yr)	σ _e (mm/yr)	σ _n (mm/yr)	corr.	Ve _(IRAN) (mm/yr)	Vn _(IRAN) (mm/yr)	Ve _(AIA))mm/yr)	Vn _(AIA) (mm/yr)	Ve _(all))mm/yr)	Vn _(all) (mm/yr)
CHAB	9·/994	۲۵/۳۰۰	۵/۰۵	۰۷/۲۳	1/11	۱/۰۲	•/•74	•/**•	•/۵V1	3/340	٨/۶٧۵	37/313	٩/٣۶٨
DAMO	FV/VFF	39/013	٧/۴۵	10/31	۰/۹۴	٠/٩١	۰/۰۱۳	١/٠٨٨	۰/۳۸۰	3/011	۶/۲۳۹	4/324	17/677
HARA	۵۴/۶۰۸	۳۰/۰۷۹	۱/۶۸	۱۳/۵۸	۰/۹۸	۰/۹۶	• / • ٣٣	-1/1A۵	۵/۴۸۸	۲/۸۸۶	V/VV ·	1/322	14/191
ILAM	49/47V	MM/9FN	-٣/١۴	19/49	۰/۹۷	•/9٣	•/•19	-1/494	37/149	1/931	۷/۵۹۲	-•/%٣٨	14/9.9
JASK	۵۷/۷۶۷	40/989	۳/۵۲	17/97	۱/۰۴	۱/۰۰	•/• 49	•/•44	-1/۲۰۰	۳/۰۹۶	٨/٧١٧	۲/۷۴۶	۸/۰۵۲
KASH	۵۸/۴۶۴	TO/19T	• /٧۴	۰۵/V۱	• /AV	۰/۸۴	۰/۰۱۹	۰/۰۲۳	٠/۵٠٩	۳/۷۱۰	۶/۸۴۱	37/774	ν/δδλ
KERM	۵۷/۱۱۹	۳۰/۲۷۷	1/44	19/3.	۱/۰۷	٠/٩٩	•/•14	-1/991	٣/۶٨٩	۳/۲۳۸	٧/۶٨٠	۰/۹۵۵	17/94.
KHAS	09/178	۲۶/۲۰۸	۵/۷۹	۲۵/۵۰	۱/۰۱	۰/۹۸	۰/۰۲۵	3/029	۱۰/۰۷۳	۲/۹۳۰	٨/٦٢٣	۶/۰۹۰	19/071
KHOS	44/4.9	8./149	• /۵٨	19/1.	۰/۹۸	۰/۹۵	۰/۰۱۸	•/99•	٧/۵٩٧	1/٨۵٨	V/99۵	1/091	17/477
KORD	54/199	36/16.	-۲/۵۳	۰۷/۴۸	۰/۹۸	٠/٩۴	•/• IV	-•/۵۴۳	-4/222	3/40V	9/VDF	2/220	۲/۵۶۴
KSHA	01/100	34/10.	-1/1A	17/99	۰/۹۵	۰/۹۳	•/• IV	-1/189	4/011	۲/۸۹۳	٧/٢١١	• / ٧٣٣	15/.20
LAMB	54/4	۲۶/۸۸۳	۲/۵۲	۲۰/۹۶	1/1A	۱/۰۰	•/•19	•/901	۶/۰۳۲	Y/9V1	٨/۵٣٩	۳/۲۹۷	10/090
MAHM	۵۲/۲۸۵	36/001	-۲/۴۳	• 9/40	۱/۶۰	1/09	۰/۰۱۳	-•/۵۶۶	-۲/۹۶۸	٣/٢٩٩	۶/۸۲۲	7/744	4/.1.
MIAN	46/161	۳۶/۹۰۸	-1/99	۱۳/۷۰	۰/۹۵	٠/٩١	۰/۰۱۳	-4/•26	۲/۷۲۵	2/901	۶/۹۷۹	-1/V9۵	10/998
MSHN	59/47.	36/1920	•/٢٩	۰۲/۷۰	1/39	۱/۲۸	۰/۰۱۶	-•/949	-0/1.4	۳/۷۹۲	9/989	2/212	۲/۳۲۳
MUSC	۵۸/۵۶۹	13/094	٨/٨۵	۲۵/۹۵	1/11	۱/۰۲	•/• **	9/•9V	1./49.	۳/۳۰۸	٩/٢۴٧	٩/٠١٨	۲۰/۰۷۰
NSSP	44/0.4	4./119	۲/۲۳	۰V/۱V	۱/۲۹	۱/۲۱	•/••٧	•/100	-1/141	37/930	۶/۰۳۱	۴/۷۰۱	9/476
RAZD	۵۵/۸۰۰	۲۸/۳۳۰	۳/۷۶	۱۴/۷۰	۱/۰۴	۱/۰۰	•/•**	-٠/٩١٨	4/491	7/919	۸/۱۱۳	١/٨٣٧	13/160
ROBA	۵۶/۰۷۰	MM/M89	۱/۳۰	۱۰/۶۷	۰/۹۷	۰/۹۵	•/•٢•	-•/984	1/4	۳/۳۸۵	٧/٢٢٠	۲/۴۵۰	λ/λών
SEMN	54/594	30/998	۰/۲۸	۰۹/۰۴	٠/٩۶	•/9٣	۰/۰۱۸	-•/۲۳۵	1/400	۳/۳۲۳	8/901	۲/Л۶۲	٨/٨۵۴
SHAH	۵۰/۷۴۸	WY/W9V	-1/FV	18/90	٠/٩۶	•/9٣	۰/۰۱۸	-•/%٣٩	۵/۸۰۴	۲/۵۶۰	V/493	•/97V	14/222
SHIR	۵۷/۳۰۸	۳۷/۸۱۴	-1/A•	۰۳/۵۴	۰/۹۶	۰/۹۵	۰/۰۱۸	-•/V۶٩	-۴/۹۹.	3/901	۶/۵۲۱	የ/የምም	1/919
TEHN	01/886	30/99V	٠/١٩	11/98	۱/۰۱	۱/۰۰	•/•10	· /٣٢٨	1/110	۳/۱۱۰	۶/۹۸۰	4/490	1./.1٣
YAZT	91/084	39/9.1	٠/٧٢	••/٩V	۰/۹۶	۰/۹۵	۰/۰۱۸	-1/YVV	-۴/VV۶	۳/۸۸۲	6/469	۲/۲۷۱	1/987
ZABO	91/01V	31/.49	1/97	• ۲/• ۱	۱/۰۸	۰/۹۸	•/• * *	-1/419	-۵/• <i>۶</i> ۳	۳/۸۴۸	۷/۲۳۹	Y/YAV	1/846

کتابنگاری

نوری، س.، و ثوقی، ب.، و ابوالقاسم، ا. م.، ۱۳۸۸- مدلسازی میدان جابه جایی هملرزه یک گسل و تعیین حساسیت پارامترهای هندسی و فیزیکی مدل به میدان جابه جایی آن: مجله فیزیک زمین و فضا، دوره ۳۵، شماره ۱، ۵۹-۷۳.

References

- Armijo, R., Flerit, F., King, G. & Meyer, B. 2003-Linear elastic fracture mechanics explains the past and present evolution of the Aegean, Earth and Planetary Science Letters 217, 85-95.
- Flerit, F., Armijo, R., King, G. C. P., Meyer, B. & Barka, A., 2003- Slip partitioning in the Sea of Marmara pull-apart determined from GPS velocity vectors, *Geophys. J. Int.* (2003) 154, 1–7.
- Flerit, F., Armijo, R., King, G. & Meyer, B., 2004- The mechanical interaction between the propagating North Anatolian Fault and the back-arc extension in the Aegean, Earth and Planetary Science Letters 224, 347–362.
- Masson, F., Anvari, M., Djamour, Y., Walpersdorf, A., Tavakoli, F., Daignieres, M., Nankali, H. & Van Gorp, S., 2007- Large-scale velocity field and strain tensor in Iran inferred from GPS measurements: new insight for the present-day deformation pattern within NE Iran, Geophys. J. Int. 170, 436–440.
- McClusky, S., Balassanian, S., Barka, A., Demir, C., Ergintav, S., Georgiev, I., Gurkan, O., Hamburger, M., Hurst, K., Kahle, H., Kastens, K., Kekelidze, G., King, R., Kotzev, V., Lenk, O., Mahmoud, S., Mishin, A., Nadariya, M., Ouzounis, A., Paradissis, D., Peter, Y., Prilepin, M., Reilinger, R., Sanli, I., Seeger, H., Tealeb, A., Toksöz, N. & Veis, G., 2000- Global positioning system constraints on the plate kinematics and dynamics in the eastern Mediterranean and Caucasus, J. Geophys. Res. 105 5695–5719.
- Okada, Y., 1985- Surface deformation due to shear and tensile faults in a half space, Bull. seism. Soc. Am., 75, 1135–1154.
- Reilinger, R., McClusky, S., Vernant, P., Lawrence, S., Ergintav, S., Cakmak, R., Ozener, H., Kadirov, F., Guliev, I., Stepanyan, R., Nadariya, M., Hahubia, G., Mahmoud, S., Sakr, K., ArRajehi, A., Paradissis, D., Al-Aydrus, A., Prilepin, M., Guseva, T., Evren, E., Dmitrotsa, A., Filikov, S. V., Gomez, F., Al-Ghazzi, R. & Karam, G., 2006- GPS constraints on continental deformation in the Africa-Arabia-Eurasia continental collision zone and implications for the dynamics of plate interactions, J. Geophys. Res., 111, B05411, doi:10.1029/2005JB004051.

Savage, J. & Burford, R., 1973- Geodetic determination of relative plate motion in Central California, J. geophys. Res., 78, 832-845.

Segall, P., 2010- Earthquake and volcano deformation, Princeton University Press, 458 pp.

Steketee, J. A., 1958- On Volterra's dislocation in a semi-infinite elastic medium, Can. J. Phys.36, 192-205.