

تعیین بیهنجاری هوای آزاد در سطح دریای عمان براساس مشاهدات ارتفاع سنجی ماهواره‌ای

عبدالرحیم عسکری^۱، وحید ابراهیم‌زاده اردستانی^{۲*} و علیرضا آزموده اردلان^۳

^۱ استادیار، دانشگاه تربیت معلم سبزوار، ایران

^۲ دانشیار، گروه فیزیک زمین، مؤسسه زمین‌فیزیک دانشگاه تهران و قطب علمی مهندسی نقشه‌برداری و مقابله با سوانح طبیعی، تهران، ایران
^۳ استاد، گروه مهندسی نقشه‌برداری، قطب علمی مهندسی نقشه‌برداری در مقابله با سوانح طبیعی، پردیس دانشگاه‌های فنی، دانشگاه تهران

(دریافت: ۹۰/۴/۱۳، پذیرش نهایی: ۹۰/۶/۲۶)

چکیده

اندازه‌گیری شتاب گرانی در دریا روی کشتی، بهدلیل شتاب‌هایی که از ناحیه امواج و حرکت کشتی به دستگاه گرانی‌سنج وارد می‌شود، دقیق کمی دارد، چرا که براساس اصل هم‌ارزی اینشتین، گرانی‌سنج نمی‌تواند شتاب گرانی را از شتاب‌های غیرجاذبه‌ای تفکیک کند. از آغاز به کار روش ارتفاع سنجی ماهواره‌ای، استفاده از این روش در تولید اطلاعات گرانی در دریا نیز مورد توجه قرار گرفته است. روش معمول در این خصوص استفاده از انتگرال وینینگ-میز و حل معکوس آنها بهمنظور تولید آنامولی‌های گرانی است. در این مقاله روشی متفاوت برای تامین مشاهدات گرانی در دریا بهشیوه ارتفاع سنجی ماهواره‌ای عرضه شده است. این روش که شامل مراحل زیر است در منطقه بررسی موردنی در دریای عمان مورد ارزیابی عددی قرار گرفته است: (الف) تعیین "سطح متوسط دریا (MSL)" از راه مشاهدات ارتفاع سنجی ماهواره‌ای. (ب) تعیین "توبوگرافی ایستا (استاتیک)" سطح دریا (SST) "از راه بررسی‌های اقیانوس‌شناسی. (ج) تعیین ارتفاع ژئوپیو. (د) تبدیل ارتفاع ژئوپیو به پتانسیل گرانی روی بیضوی مرتع از حل معکوس فرمول برنز بیضوی. (ه) تبدیل پتانسیل گرانی روی بیضوی به پتانسیل گرانی هماهنگ (هارمونیک) با حذف اثر جرم‌های جهانی (از راه بسط هماهنگ‌های بیضوی). (و) انتقال به سمت بالای پتانسیل گرانی تفاضلی حاصل به شتاب گرانی تفاضلی در نقاط گرانی دریایی با به کارگیری انتگرال آبل پواسون بیضوی. (ز) بازگرداندن اثر جرم‌های جهانی حذف شده در بند (ه) به شتاب گرانی تفاضلی حاصل از بند (و) در نقاط محاسباتی. بهاین ترتیب شتاب گرانی در سطح دریا محاسبه می‌شود و می‌توان آن را همانند مشاهدات گرانی دریایی، در اکتشافات مورد استفاده قرار داد.

واژه‌های کلیدی: ارتفاع سنجی ماهواره‌ای، گرانی دریایی، پتانسیل بیضوی، فرمول برزن، سطح متوسط دریا، توبوگرافی سطح دریا

A suggestion on determining field gravity in sea through satellite altimetry observations, Case study; field gravity in Oman Sea

Askari, A.¹, Ardestani, E. V.² and Ardalan, A. A.³

¹ Assistant Professor, Tarbiat Moallem University of Sabzevar, Iran

² Associate Professor, Earth Physics Department, Institute of Geophysics, University of Tehran and Center of Excellence in Survey Engineering and Disaster Management, Tehran, Iran

³ Professor, Department of Surveying and Geomatics Engineering, Center of Excellence in Surveying Engineering and Disaster Prevention, University of Tehran, Iran

(Received: 16 Dec 2008 , Accepted: 4 July 2011)

Abstract

Measuring field gravity in sea due to the accelerations introduced via waves and movements to the gravity measuring systems has a low accuracy since according to Einstein's equivalent principle, gravimeter isn't able to separate the gravity acceleration from another acceleration. Ship borne Gravimetry observations by means of like oscillations and accelerations of the ship motion, and also more equipments errors in sea, indicating less accuracy ,and also concerning the extent of seas

and low ship velocity, perfectly covering all Shipborne area seas takes up much time and it is perhaps economically impossible. One of the key points in measurement gravity is the apparatus consistency within time intervals. The gravity measurement is done over a moving pad; thus it becomes a source of error into measurement observations. These errors are mostly: (a) errors apparatus,(b) error drift,(c) error in Eotvos correction ,(d) error in correction vertical acceleration, (e) error in horizontal acceleration. Thus much effort has been made by the researchers in the field to increase observations regarding sea gravity and to find other possible solution in order to provide the required. Since the beginning of Satellite altimetry techniques, taking this advantage has been paid much attention to produce gravity data. The usual method in this regard is the Stocks Integral or Veining Meinesz and also the reverse of their solutions in order to produce gravity anomalies. In this article a different method has been presented to produce gravity anomaly in sea from satellite altimetry. The case study below evaluated in Oman Sea contains the following stages:

1. Computation of Mean Sea level (MSL) from satellite altimetry observations.
2. determining the Sea Surface Topography (SST) obtained via oceanographic studies.
3. Conversion of the MSL level to geoidal undulations by difference SST and MSL.
3. Converting the geoidal undulations into potential value at the surface of the reference ellipsoid using inverse Burn's formula.
4. Removal of the effect of ellipsoidal harmonic expansion to 360 degree and order computational point.
5. Upward continuation of the incremental gravity potential obtained from the removal steps to gravity intensity at the point of interest by using gradient ellipsoidal Abel-Poisson integral.
6. Restoring the removed effect at the fourth step at computational point of step 5.

Key words: Satellite altimetry, ellipsoidal potential, Burn's formula, Mean Sea Level, free air anomaly, Sea surface, Topography, Oman Sea.

۱ مقدمه

۱۹۵۲-الف؛ فرو، ۱۹۴۷؛ گلبرت، ۱۹۴۹
موزینس کایا، ۱۹۵۹؛ تسویوئی و همکاران، ۱۹۶۱؛ تومودو و کانوموری، ۱۹۶۲؛ هونکاسالو، ۱۹۷۸ و وینگ، ۱۹۶۹، اشاره کرد. تلاش در زمینه به کارگیری اندازه گیری شتاب گرانی در دریا برای مقاصد اکتشافی نیز سابقه طولانی دارد که چند تحقیق شاخص را می توان در (دوبرین، ۱۹۷۵ و نتلتون، ۱۹۷۶) جست و جو کرد.

یکی از موضوعات اساسی در اندازه گیری شتاب گرانی، ثبات دستگاه در طول زمان مشاهده است، و از آنجاکه اندازه گیری شتاب گرانی در دریا روی سکوی متحرک (کشتی) صورت می گیرد، لذا خطاهای گوناگونی وارد اندازه گیری شتاب گرانی دریایی می شود. این خطاهای عمدتاً عبارت اند از: (الف) خطای دستگاهی (عموماً ناشی از نبود

مشاهدات گرانی سنجی دریایی (Shipborne Gravimetry) به خاطر عواملی همچون نوسانها و شتابهای حرکت کشتی و نیز خطاهای دستگاهی که در محیط آب بیش از خشکی است، دقت کمی دارد و به علاوه با توجه به وسعت دریاها و سرعت کم کشتی‌ها، پوشش کامل سطح آب دریاها از راه مشاهدات روی کشتی بسیار زمانبر و شاید از نظر اقتصادی غیرممکن باشد. بدین خاطر تلاش در جهت افزایش مشاهدات گرانی در دریا و نیز یافتن راه حل‌های جایگزین به منظور تامین مشاهدات گرانی موردنیاز، به خصوص بررسی‌های اکتشافی در دریا، در دستور کار تحقیقات روز ژئودزی و ژئوفیزیک جهانی قرار دارد. از جمله تلاش‌های اولیه در ایجاد امکان گرانی سنجی دریایی می توان به (هکر، ۱۹۰۳؛ هالاک، ۱۹۳۱؛ پیر، ۱۹۴۱؛ لاکوست،

روش‌های محاسبه گرانی در دریا به کمک ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای در مرحله تبدیل ژئوئید به اطلاعات گرانی است که بر پایه حل معکوس معادلات انتگرالی صورت می‌پذیرد. این روش‌ها عبارت‌اند از: (۱) حل معکوس انتگرال استوکس که آنمولی جاذبه را به دست می‌دهد. (۲) حل معکوس انتگرال وینینگ-میتر که مولفه‌های انحراف قائم را نتیجه می‌دهد. (۳) حل معکوس انتگرال هوتبین که اغتشاش گرانی را محاسبه می‌کند. در ورش‌های یادشده استفاده از صورت (کانولوشن) انتگرال و به کارگیری تبدیل فوریه سریع نیز مرسوم است. همچنین تبدیل هم‌جایی (کولوکیشن) کمترین مربعات برای محاسبات مربوط، جزء روش‌های مورد استفاده است. جدول ۱ مروری خلاصه و جامع بر فعالیت‌های برجسته اخیر در تعیین میدان گرانی در دریا با استفاده از ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای و تبدیل ژئوئید به اطلاعات گرانی به روش سه معادله انتگرالی یادشده دارد. نقطه تمایز روش نگارندگان با روش‌های معمول، در استخراج اطلاعات گرانی از ژئوئید حاصل در دریا است. در روش نگارندگان برخلاف روش‌های پیش‌گفته، ابتدا از حل معکوس فرمول برونز بیضوی معادلات تبدیل ارتفاع ژئوئید به پتانسیل گرانی روی سطح بیضوی محاسبه می‌شود، و سپس با استفاده از حل مستقیم مسئله مقدار مرزی دیریکله، میدان گرانی جزئی تعیین و سپس با افروden اثرهای محلی و جهانی به آن، به میدان گرانی مطلق تبدیل می‌شود. بنابراین همان‌گونه که ملاحظه می‌شود، راه حل نگارندگان مقاله حاضر چه به لحاظ نظری و چه از نظر محاسباتی متمایز و متفاوت با روش‌های معمول تعیین گرانی با استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای است.

واسنجی (کالیبراسیون) دستگاه اندازه‌گیری، (ب) خطای دریفت (به دلیل ثبات نداشتن فنرها و دیگر اتصال‌دهنده‌های دستگاه اندازه‌گیری)، (پ) خطای در تصحیح اتووش (ناشی از حرکت کشته)، (ت) خطای در تصحیح شتاب‌های عمودی (ناشی از نوسان حرکت کشته حول امتداد شاغولی)، (ث) خطای در تصحیح شتاب‌های افقی (ناشی از شتاب‌های واردۀ از امواج دریا و ثابت نبودن سرعت کشته). به منظور یافتن تصحیحات لازم برای حذف این خطاهای، تلاش‌های بسیاری صورت پذیرفته است که برای نمونه می‌توان به تحقیقات (دهلینگر، ۱۹۶۶ و لاکوست، ۱۹۶۷) در مورد بررسی شتاب‌های افقی کشته، (تالوانی، ۱۹۷۰ و تالوانی، ۱۹۶۶) در مورد بررسی شتاب‌های افقی و عمودی کشته به صورت همزمان اشاره کرد.

با شروع به کار ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای که به پرتاب اولین ماهواره ارتفاع‌سنجدی به نام اسکای‌لب (SKYLAB) در ۱۹۷۳ باز می‌گردد و نیز با پرتاب ماهواره‌های ارتفاع‌سنجدی بعد از آن به شرح زیر (EOSAT، SEASAT1، 1978)، (GEOS3، 1975) (TOPEX/POSEIDON، 1992)، (ERS1، 1991)، (JASON1، 2002) فصل جدیدی در تحقیقات دریایی گشوده شد.

برای محاسبه میدان گرانی در دریا با استفاده از ماهواره‌های ارتفاع‌سنجدی، ابتدا لازم است سطح متوسط دریا (MSL) به دست آید و از راه بررسی‌های اقیانوس‌شناسی نیز توپوگرافی سطح دریا مشخص شود تا بدین طریق از تفاضل SST از MSL، ارتفاع ژئوئید محاسبه شود. تفاوت

جدول ۱. مروری بر فعالیت‌های برجسته اخیر در تعیین میدان گرانی در دریا با استفاده از ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای (تبدیل ژئوئید به شبکه گرانی).

مولفان اثر	روش مورد استفاده	توضیح
(سندول و اسمیت، ۱۹۹۲، ۱۹۹۷)	حل معکوس انگرال وینیگ-مینز	استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی به منظور محاسبه مولفه‌های انحراف قائم و استفاده از صورت همایخت انگرال وینیگ-مینز برای تولید بی‌هنچاری گرانی از راه تبدیل فوریه برآورد هم‌زمان میدان گرانی و توپوگرافی سطح دریا با استفاده از داده‌های ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای با روش Least Square Collocations (L.S.C.)
(نادسن، ۱۹۹۱)	حل معکوس انگرال هوتین	استفاده از روش L.S.C. برای به دست آوردن میدان گرانی با استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی
(وانگ و پارسونز، ۱۹۹۵)	حل معکوس انگرال وینیگ-مینز	تولید بی‌هنچاری گرانی از راه تبدیل فوریه سریع ارتفاعات سطح دریا
(ونگ و سوجانگ، ۲۰۰۲)	حل معکوس انگرال وینیگ-مینز	استفاده از فرمول معکوس وینیگ-مینز برای تعیین سطح متوسط دریا و بی‌هنچاری گرانی از راه محاسبه مولفه‌های انحراف قائم
(بانسال و همکاران، ۲۰۰۵)	حل معکوس انگرال استوکس	بررسی روش‌های تعیین میدان گرانی در دریا، و استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی به روش FFT برای تعیین بی‌هنچاری گرانی هوای آزاد
(ونگ و هسوچانگ، ۲۰۰۲)	حل معکوس انگرال وینیگ-مینز	استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی به منظور محاسبه مولفه‌های انحراف قائم و استفاده از فرمول معکوس وینیگ-مینز برای تعیین بی‌هنچاری گرانی
(اولیسن و همکاران، ۲۰۰۲)	حل معکوس انگرال استوکس	پیوند گرانی هوایی و گرانی حاصل از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی با استفاده از روش معکوس استوکس
(ونگ، ۲۰۰۰)	حل معکوس انگرال استوکس	مقایسه داده‌های گرانی حاصل از کشتی و بی‌هنچاری گرانی دریایی حاصل از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی به دست آمدۀ به روش معکوس استوکس
(آندرسن و نادسن، ۱۹۹۸)	حل معکوس انگرال هوتین	استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی برای بازیافت میدان گرانی از راه تبدیل فوریه سریع
(زیاوس و فارزیگ، ۱۹۹۸)	حل معکوس انگرال استوکس	بازیافت کمیت‌های مربوط به میدان گرانی از راه داده‌های گرانی دریایی و مشاهدات ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای با روش L.S.C.
(ونگ و همکاران، ۱۹۹۸)	حل معکوس انگرال وینیگ-مینز	استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی برای بازیافت میدان گرانی از طریق تبدیل فوریه سریع یک‌بعدی از فرمول معکوس وینیگ-مینز
(ونگ و پارسونز، ۱۹۹۶)	حل معکوس انگرال وینیگ-مینز	استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی برای به دست آوردن میدان گرانی به روش L.S.C. و فرمول معکوس وینیگ-مینز در حوزه سامد
(ونگ و سایدریز، ۱۹۹۶)	حل معکوس انگرال هوتین	بازیافت میدان گرانی اقیانوسی از روش معکوس هوتین
(اولیجاتی و همکاران، ۱۹۹۵)	حل معکوس انگرال استوکس	استفاده از مشاهدات ارتفاع‌سنجدی برای تعیین بی‌هنچاری گرانی با استفاده از فرمول معکوس استوکس با استفاده از روش تبدیل فوریه سریع

خواهیم داد. برای تشریح بهتر تحقیق به نمودار گردشی شکل ۱ رجوع شود.

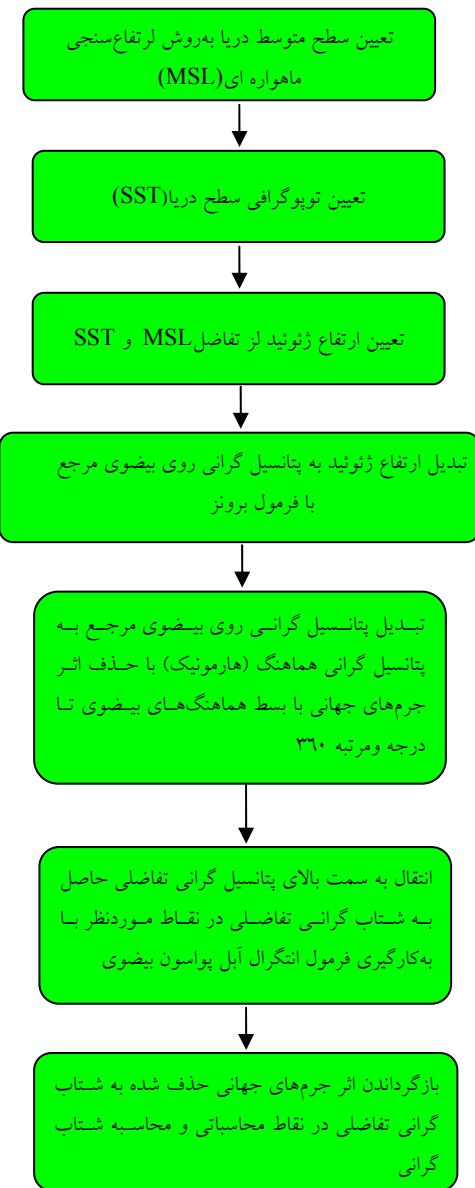
با توجه به نمودار گردشی شکل ۱ نکته اصلی این تحقیق استفاده از عکس فرمول برونز برای تبدیل نقطه‌ای ارتفاع ژئوئید به پتانسیل گرانی روی بیضوی مرجع است، این خصوصیت وجه تمايز این تحقیق با روش‌های معمول استفاده از اطلاعات ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای است.

با توجه به متفاوت بودن روش مورد استفاده با روش‌های معمول جزئیات مربوط در بخش‌های بعدی آورده خواهد شد. همچنین از آنجا که نقطه شروع همه روش‌های تعیین گرانی دریایی با استفاده از ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای، تعیین MSL از راه تحلیل مشاهدات ارتفاع‌سنجدی است، با مرور اجمالی نحوه تعیین MSL از راه مشاهدات ارتفاع‌سنجدی ماهواره‌ای، مقاله را ادامه

در خصوص ساختار مشاهداتی عرضه خواهد شد که به این ماهواره اختصاص دارد. ماهواره توپکس-پوزایدون محصول مشترک امریکا و فرانسه است که از ۱۹۹۲ فعالیت خود را آغاز کرد و همچنان تا ماه ژوئن ۲۰۰۷ فعال بوده است. مشاهده اصلی ماهواره توپکس-پوزایدون، همچون هر ماهواره ارتفاع سنجی دیگر، ارتفاع ماهواره تا سطح آب (R_s) است که با توجه به مدت زمان رفت و برگشت یک پالس الکترومغناطیسی از ارتفاع ماهواره تا سطح آب اندازه گیری می شود. این اندازه گیری پس از اعمال تصحیحات محیطی و دستگاهی تبدیل به فاصله تصحیح شده ماهواره از سطح لحظه‌ای آب می شود که در اصطلاح به آن دامنه تصحیح شده (Range) می گویند. در مورد جزئیات تصحیحات لازم، می توان به (Benada, 1997) مراجعه کرد. با توجه به امکان اندازه گیری موقعیت ماهواره در مدار با استفاده از سامانه های تعیین موقعیت ماهواره ای، ارتفاع ماهواره تا سطح بیضوی مرجع H_{sat} ، قابل محاسبه است. با در اختیار داشتن H_{sat} و Corrected Range می توان ارتفاع سطح آب تا بیضوی مرجع (SSH) را از فرمول (۱) محاسبه کرد.

$$SSH(\lambda, \phi) = h_{sat}(\lambda, \phi) - \text{Corrected_Range}(\lambda, \phi) \quad (1)$$

با در اختیار داشتن ارتفاع سطح آب دریا تا بیضوی مرجع (SSH) می توان به مدل سازی مولفه های کشنیدی (جزرومدی) و تعیین سطح متوسط دریا (جزر و مد بسامد صفر) پرداخت. چون سطح آب دریا به خاطر تغییرات کشنیدی دارای رفار تناوبی است، آنالیز هماهنگ (Harmonic Analysis) معمول ترین روش مدل سازی مولفه های کشنیدی است. در روش آنالیز هماهنگ (هارمونیک) با در اختیار داشتن مشاهدات سطح لحظه‌ای آب دریا، بر طبق رابطه (۲)، سطح متوسط دریا قابل محاسبه خواهد بود:



شکل ۱. نمودار گردشی کلی محاسبات این تحقیق.

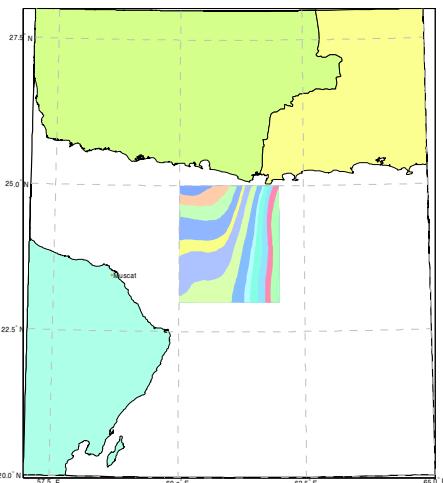
۲ تعیین سطح متوسط دریا از راه مشاهدات ارتفاع سنجی ماهواره‌ای

تعیین MSL به روش مشاهدات ماهواره ارتفاع سنجی در مورد همه ماهواره های ارتفاع سنجی از نظر اصول یکسان است و بدین لحاظ تفاوتی در نوع ماهواره برای این منظور وجود ندارد. اما از آنجاکه یکی از موفق ترین ماموریت های ارتفاع سنجی ماهواره‌ای توپکس-پوزایدون (TOPEX/POSEIDON) است، در ادامه جزئیاتی

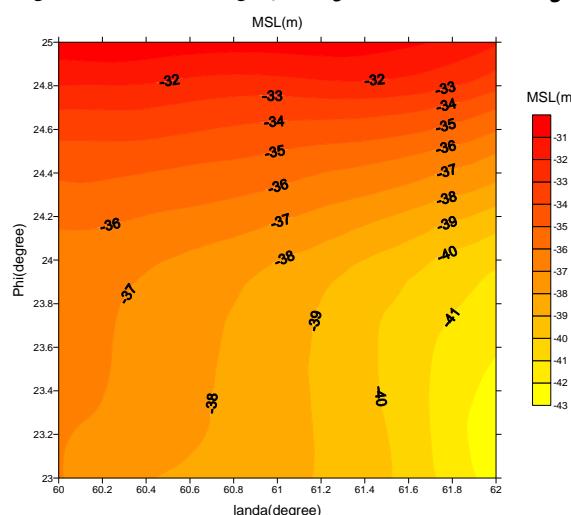
ماهواره‌ای، سطح متوسط دریا است که با حذف جزء وابسته به زمان یا دینامیک از مشاهدات ارتفاع سنجی ماهواره‌ای قابل محاسبه است. شکل ۳ نتیجه محاسبات MSL به شیوه یادشده است که از سوی تیم تحقیقاتی پروفسور رپ در دانشگاه ایالتی اوهاایو صورت گرفته است (Rap و Hemkaran, ۱۹۹۱). این منطقه که در دریای عمان قرار دارد، در تحقیق حاضر به منظور تعیین میدان گرانسی از راه مشاهدات ارتفاع سنجی ماهواره‌ای انتخاب شده است و بدین لحاظ همه مثال‌ها و نقشه‌هایی که در ادامه خواهد آمد مربوط به این ناحیه است (شکل ۲).

$$h^*(\lambda, \phi, t) = MSL(\lambda, \phi) + \sum_i^n [A_i(\lambda, \phi) \cos \omega_i t + B_i(\lambda, \phi) \sin \omega_i t] \quad (2)$$

در مدل فوق، $h(\lambda, \phi, t)$ ارتفاع سطح لحظه‌ای آب دریا از بیضوی مرجع یا همان SSH در رابطه (۱) در نقطه‌ای با طول و عرض جغرافیایی در زمان t معلوم و مقدار معلوم مدل است. $(A_i(\lambda, \phi), B_i(\lambda, \phi))$ ضریب‌های کشنده (کمیت معجهول)، n تعداد مولفه‌های کشنده، ω_i سرعت زاویه‌ای مولفه i کم می‌باشد. ω_i را می‌توان معلوم و یا معجهول فرض کرد. بخش غیروابسته به زمان در تحلیل طیفی مشاهدات ارتفاع سنجی



شکل ۲. منطقه هاشور خورده، محل مورد بررسی در دریای عمان را نشان می‌دهد.



شکل ۳. سطح متوسط دریا در منطقه بررسی موردی تحقیق حاضر در دریای عمان (بر حسب متر) محاسبه شده رپ و همکاران ۱۹۹۱.

$$MSL(\lambda, \phi) - SST(\lambda, \phi) = N(\lambda, \phi) \quad (3)$$

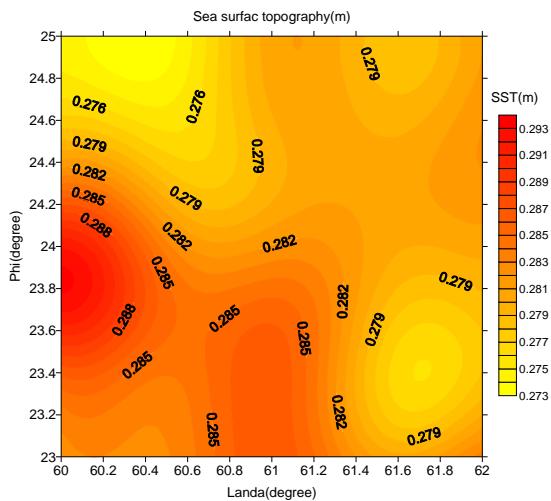
روش‌های متفاوتی برای تعیین SST وجود دارد، که یکی از آنها استفاده از اطلاعات اقیانوس‌شناسی است. یکی از مدل‌های توپوگرافی سطح دریا، مدل POCM-4B است که حاصل تحقیقات پروفسور رپ (۱۹۹۸) است. بخشی از این مدل توپوگرافی سطح دریا که دربرگیرنده منطقه بررسی موردنی تحقیق حاضر است، در شکل ۴ آمده است.

تفاوت MSL و SST، که همان ارتفاع ژئوئید حاصل از رابطه (۳) است در محدوده بررسی موردی در شکل ۵ نشان داده شده است.

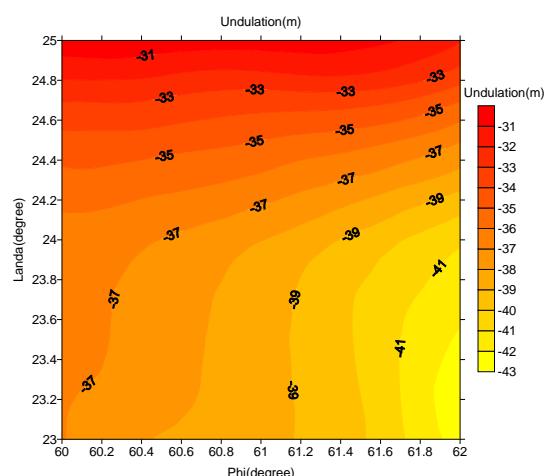
برای توضیحات و جزئیات بیشتر درخصوص نحوه تعیین MSL به روپ و همکاران (۱۹۹۱) مراجعه شود.

۳ تبدیل سطح متوسط دریا به شتاب گرانی در دریا
بپرسش نگارندگان

همان گونه که قبل از شد، در محاسبه میدان گرانی از راه ارتفاع سنجی ماهواره‌ای، اولین مرحله تعیین سطح متوسط دریا (MSL) است که در بخش قبل به اختصار توضیح داده شد. همچنین با در اختیار داشتن توبوگرافی سطح دریا (SST)، امکان تعیین ژئوپلید در دریا با استفاده از تفاضل SST از MSL پذید می‌آید (رابطه ۳).



شکل ۴. توپوگرافی سطح دریا براساس مدل رپ (بر حسب متر) در منطقه تحقیقاتی در دریای عمان.



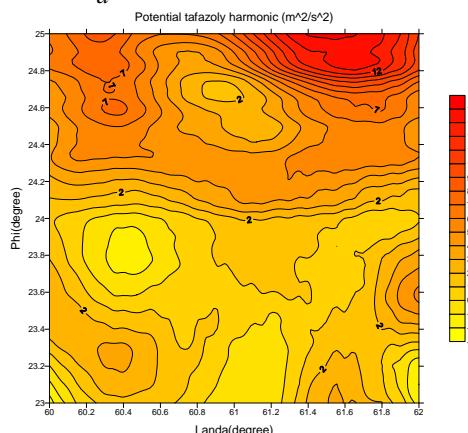
شکل ۵. ارتفاع ژئویید حاصل از تفاوت بین SST و MSL در منطقه بررسی موردی در دریای عمان.

از رابطه (۵) ($X_0 \delta W$) به دست آمده است که از جمع آن با پتانسیل ژئوپتانسیل گرانی روی بیضوی مرجع قابل محاسبه خواهد بود. بنابراین با در اختیار داشتن شبکه منظمی از مقادیر ارتفاع ژئوپتانسیل N که از مشاهدات ارتفاعستجی ماهواره‌ای به شیوه یادشده قابل محاسبه است، می‌توان شبکه منظمی از مقادیر پتانسیل روی بیضوی مرجع را از رابطه (۵) به دست آورد. اگر پتانسیل گرانی حاصل را به پتانسیل گرانی هماهنگ مبدل سازیم. یعنی اثر جرم‌های بیرون بیضوی را از آن حذف کنیم. جواب معادله دیفرانسیل جزئی لaplس خواهد شد. یک جواب ویژه معادله دیفرانسیل لaplس، انتگرال آبل پواسون است که در واقع جواب ویژه معادله دیفرانسیل لaplس تحت مقادیر مرزی دیریکله است. لازم به ذکر است که پتانسیل گرانی روی بیضوی را با حذف اثر جرم‌های جهانی و محلی به پتانسیل گرانی هماهنگ تبدیل می‌کنیم تا پتانسیل گرانی تفاضلی به دست آید (شکل ۶).

$$N = -\frac{\sqrt{b^2 + \varepsilon^2 \sin^2 \phi}}{a} * \delta W(X_0) \quad (4)$$

$$\begin{aligned} & ((3 \sin^2 \phi + 1) + \omega^2 b \cos \phi) * \left(-\frac{Gm}{a^2} \omega^2 \left(\frac{6(b^2 + \varepsilon^2) \operatorname{arc cot}(\frac{b}{\varepsilon}) - 3b\varepsilon + \varepsilon^2 - 3\varepsilon}{(3b^2 + \varepsilon^2) \operatorname{arc cot}(\frac{b}{\varepsilon}) - 3b\varepsilon} \right) \right) \\ & + \mathcal{I}(\delta W(X_0))^2 \end{aligned}$$

$$\delta W(X_0) = -\frac{\sqrt{b^2 + \varepsilon^2 \sin^2 \phi}}{a} * N \quad (5)$$



شکل ۶. پتانسیل تفاضلی هماهنگ حاصل از حذف اثر جرم‌های جهانی و محلی از پتانسیل گرانی روی بیضوی بر حسب واحد مجدول متر بر مجدول ثانیه.

تا این مرحله همه روش‌های تعیین گرانی دریایی از راه ارتفاعستجی ($X_0 \delta W$) ماهواره‌ای با یکدیگر مشترک‌اند. وجه تمایز روش حاضر با روش‌های معمول از اینجا آغاز می‌شود. در روش حاضر قدم بعدی استفاده از حل معکوس فرمول برنز بیضوی بهمنظور تبدیل ارتفاع ژئوپتانسیل به اختلاف پتانسیل گرانی از پتانسیل ژئوپتانسیل سطح بیضوی مرجع است. رابطه (۴) بیانگر فرمول برونز بیضوی است که اردلان (۲۰۰۵) محاسبه کرده است. در رابطه (۴) (φ, λ) مختصات دوم و سوم بیضوی ژاکوبی زاویه‌ای دوران زمین، $\varepsilon = \sqrt{a^2 - b^2}$ خروج از مرکز خطی، a و b به ترتیب نیم قطر بزرگ و کوچک بیضوی مرجع هستند. همچنین $\delta W(X_0) = W - W_0$ اختلاف پتانسیل گرانی در سطح بیضوی مرجع از پتانسیل ژئوپتانسیل است. بنابراین در صورت در اختیار داشتن ارتفاع ژئوپتانسیل از رابطه (۴) داریم.

است.

پارامترهای فرمول زیر عبارت اند از:

$$(6) \quad K^L(\lambda, \phi, \eta, \lambda', \phi', \eta_0)$$

$$\delta W^L(\lambda', \phi')$$

مرجع، $w(\phi')$ تابع وزن. انتگرال محاسباتی فوق، انتگرال آبل پواسون نامیده می شود که از آن در محاسبه شتاب آبل پواسون نامیده می شود که از آن در استفاده از گرانی تفاضلی در فضای خارج مرز بیضوی با استفاده از پتانسیل گرانی فاضلی روی سطح بیضوی از آن استفاده شده است. این عملیات، انتقال به سمت بالا (Upward continuation) (مسئله مستقیم) نامیده می شود.

برای محاسبه شتاب گرانی تفاضلی در فضای خارج مرز بیضوی با استفاده از پتانسیل گرانی تفاضلی در روی سطح بیضوی، انتگرال آبل پواسون را مطابق رابطه (۶) و (۷) تعریف و استفاده کرده ایم.

با توجه به اینکه کمیتهای محاسبه ای در سطح بیضوی به صورت گسسته قابل دسترسی هستند، بنابراین در عمل باید از انتگرال آبل - پواسون بیضوی، به شکل گسسته استفاده کرد.

۴ تبدیل به شتاب گرانی و تبدیل به تغییرات چگالی زیرسطحی

اگر پتانسیل گرانی حاصل را به پتانسیل گرانی هماهنگ مبدل سازیم، یعنی اثر جرم های بیرون بیضوی را از آن حذف کنیم (پتانسیل تفاضلی)، جواب معادله دیفرانسیل جزئی لاپلاس خواهد شد. یک جواب ویژه معادله دیفرانسیل لاپلاس، انتگرال آبل پواسون، یا در واقع جواب ویژه معادله دیفرانسیل لاپلاس تحت مقادیر مرزی دیریکله است. در مسئله انتقال به سمت بالا، (مسئله مستقیم)، پتانسیل جاذبه تفاضلی هماهنگ روی سطح بیضوی معلوم و هدف، تعیین شتاب شتاب جاذبه تفاضلی روی سطح متوسط دریا است. از آنجاکه در فضای خارج بیضوی مرجع مقادیر مرزی پتانسیل تفاضلی جاذبه در معادله انتگرال آبل - پواسون بیضوی صدق می کند؛ از این عملگر انتگرال در حکم یک معادله برای به دست آوردن شتاب جاذبه تفاضلی روی سطح متوسط دریا استفاده می شود (اردلان، a2002). معادله انتگرال آبل - پواسون بیضوی پیوسته برای شتاب جاذبه تفاضلی هماهنگ به صورت زیر

$$(6) \quad \delta\Gamma^L(\lambda, \phi, \eta) = \gamma(x) - \Gamma(x) \equiv \langle e_r | \delta\Gamma \rangle$$

$$= \frac{1}{\sqrt{g_{\lambda\lambda}}} \frac{\Gamma_\lambda}{\|\Gamma\|} \left(\frac{1}{S} \int_{E_{\lambda,\lambda}^L} w(\phi') dS' \frac{\partial K^L(\lambda, \phi, \eta, \lambda', \phi', \eta_0)}{\partial \lambda} \delta W^L(\lambda', \phi') \right)$$

$$+ \frac{1}{\sqrt{g_{\phi\phi}}} \frac{\Gamma_\phi}{\|\Gamma\|} \left(\frac{1}{S} \int_{E_{\phi,\phi}^L} w(\phi') dS' \frac{\partial K^L(\lambda, \phi, \eta, \lambda', \phi', \eta_0)}{\partial \phi} \delta W^L(\lambda', \phi') \right)$$

$$+ \frac{1}{\sqrt{g_{\eta\eta}}} \frac{\Gamma_\eta}{\|\Gamma\|} \left(\frac{1}{S} \int_{E_{\eta,\eta}^L} w(\phi') dS' \frac{\partial K^L(\lambda, \phi, \eta, \lambda', \phi', \eta_0)}{\partial \eta} \delta W^L(\lambda', \phi') \right)$$

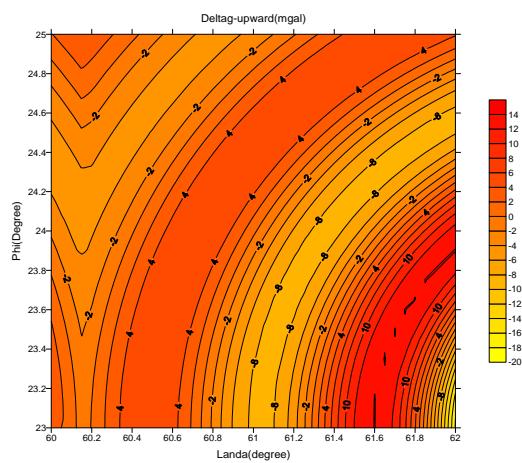
صورت گسسته معادله انتگرال آبل پواسون برای شتاب گرانی تفاضلی

$$(7) \quad \delta\Gamma^L(\lambda, \phi, \eta) = \gamma(x) - \Gamma(x) \equiv \langle e_r | \delta\Gamma \rangle$$

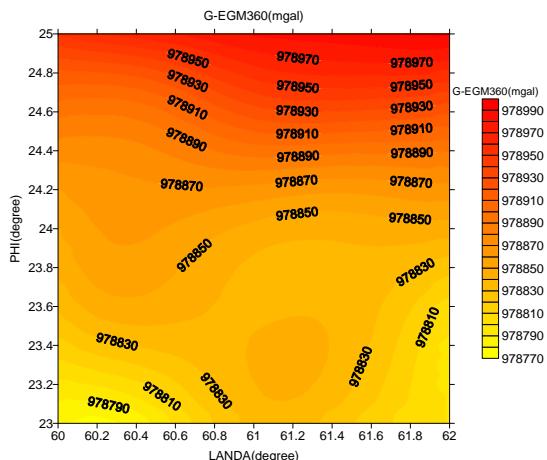
$$= \frac{1}{\sqrt{g_{\lambda\lambda}}} \frac{\Gamma_\lambda}{\|\Gamma\|} \left(\frac{1}{S} \sum_{i=1}^{i_m} \sum_{j=1}^{j_m} a \sqrt{b^2 + \varepsilon^2 \sin^2 \varphi_i} \cos \varphi_i \Delta \lambda \Delta \varphi w(\phi) \frac{\partial K^L(\lambda, \phi, \eta, \lambda', \phi', \eta_0)}{\partial \lambda} \delta W^L(\lambda', \phi') \right)$$

$$+ \frac{1}{\sqrt{g_{\phi\phi}}} \frac{\Gamma_\phi}{\|\Gamma\|} \left(\frac{1}{S} \sum_{i=1}^{i_m} \sum_{j=1}^{j_m} a \sqrt{b^2 + \varepsilon^2 \sin^2 \varphi_i} \cos \varphi_i \Delta \lambda \Delta \varphi w(\phi) \frac{\partial K^L(\lambda, \phi, \eta, \lambda', \phi', \eta_0)}{\partial \phi} \delta W^L(\lambda', \phi') \right)$$

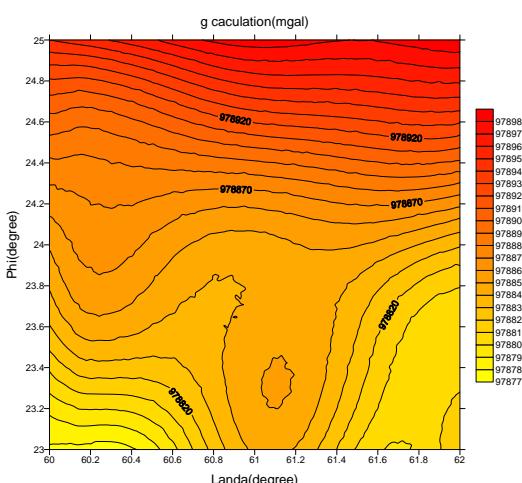
$$+ \frac{1}{\sqrt{g_{\eta\eta}}} \frac{\Gamma_\eta}{\|\Gamma\|} \left(\frac{1}{S} \sum_{i=1}^{i_m} \sum_{j=1}^{j_m} a \sqrt{b^2 + \varepsilon^2 \sin^2 \varphi_i} \cos \varphi_i \Delta \lambda \Delta \varphi w(\phi) \frac{\partial K^L(\lambda, \phi, \eta, \lambda', \phi', \eta_0)}{\partial \eta} \delta W^L(\lambda', \phi') \right)$$



شکل ۷. شتاب گرانی تفاضلی حاصل از فرمول آبل-پواسون بر حسب میلی گال.



شکل ۸. شتاب گرانی جهانی حاصل از بسط هماهنگ‌های بیضوی تا درجه و مرتبه ۳۶۰ بر حسب میلی گال در منطقه دریای عمان.



شکل ۹. شتاب گرانی محاسباتی بر حسب میلی گال در منطقه دریای عمان.

که (φ, λ) مختصات دوم و سوم بیضوی ژاکوبی (λ, φ, η) حاصل ضرب ثابت جهانی جاذبه در جرم زمین، ω سرعت زاویه‌ای زمین، $\epsilon = \sqrt{a^2 - b^2}$ خروج از مرکز خطی، $\Delta\phi$ و $\Delta\lambda$ تفاوت بیشینه و کمینه ϕ و λ ناحیه انتگرال گیری، a و b ُفطراهای بزرگ و کوچک بیضوی مرجع هستند.

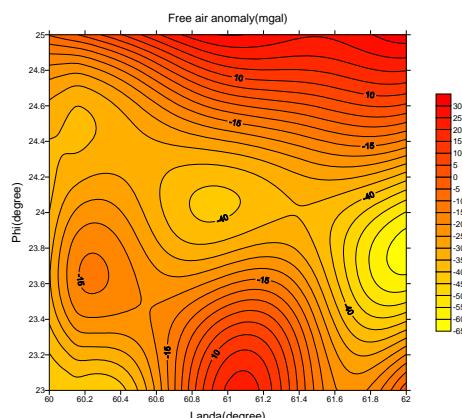
لازم به ذکر است که پتانسیل گرانی روی بیضوی را با حذف اثر جرم‌های جهانی و محلی به پتانسیل گرانی هماهنگ تبدیل می‌کنیم تا پتانسیل گرانی تفاضلی (باقی‌مانده) به دست آید. برای بخش بدون جرم فضای بیرونی زمین، مقادیر پتانسیل گرانی تفاضلی (باقی‌مانده) در انتگرال آبل-پواسون صدق می‌کنند. با داشتن مقادیر پتانسیل گرانی تفاضلی (باقی‌مانده)، می‌توان از راه انتگرال آبل-پواسون بیضوی، مقادیر تفاضلی شتاب جاذبه را روی سطح متوسط دریا به دست آورد و با اضافه کردن اثرهای حذف شده به مقادیر تفاضلی شتاب جاذبه، می‌توان مقدار آن را در نقاط موردنظر به دست آورد. برای این کار از راه عملگر گرادیان، بردار شتاب گرانی را از مقادیر پتانسیل تعیین و سپس قدرمطلق بردار شتاب را محاسبه می‌کنیم. با استفاده از شتاب گرانی جهانی، شکل ۸ حاصل از بسط هماهنگ‌های بیضوی تا درجه و مرتبه ۳۶۰ (رب و همکاران، ۱۹۹۸) و همچنین شتاب گرانی تفاضلی حاصل از انتگرال آبل-پواسون (اردلان و صنایعی، ۱۳۸۴) در دستگاه مختصات بیضوی شتاب گرانی را در نقاط موردنظر به دست می‌آوریم (شکل ۷). همچنین شتاب گرانی محاسبه‌ای در نقاط موردنظر عبارت است از (شکل ۹):

$$\Gamma(\lambda, \varphi, \eta) = \delta\Gamma(\lambda, \varphi, \eta) + \Gamma^{360}(\lambda, \varphi, \eta) \quad (8)$$

ساختارهای زمین‌شناسی است. زیرا آنها در اساس تغییرات چگالی را نشان می‌دهند. بنابراین از روی بررسی نقشه‌های بی‌هنجاری، اثرهای زمین‌شناسی قابل شناسایی است. لازم به ذکر است که نتایج حاصل از روش ارتفاع‌سنگی ماهواره‌ای به منظور مدل‌سازی میدان گرانی، بسیار موفقیت‌آمیز هستند.

۵ مقایسه با روش سندول و اندازه‌گیری‌های صورت گرفته با کشتی

با توجه به محدوده مورد بررسی و داده‌های در دسترس، تعداد ۲۸۹ نقطه در این ناحیه وجود دارد که در آن نقاط، اندازه‌گیری‌های گرانی با کشتی صورت گرفته است. در زیر جدول‌های ۲، ۳، ۴ و ۵ و شکل‌های ۱۱، ۱۲، ۱۳، ۱۴ و ۱۵ مربوط به مقایسه این سه روش آمده است.

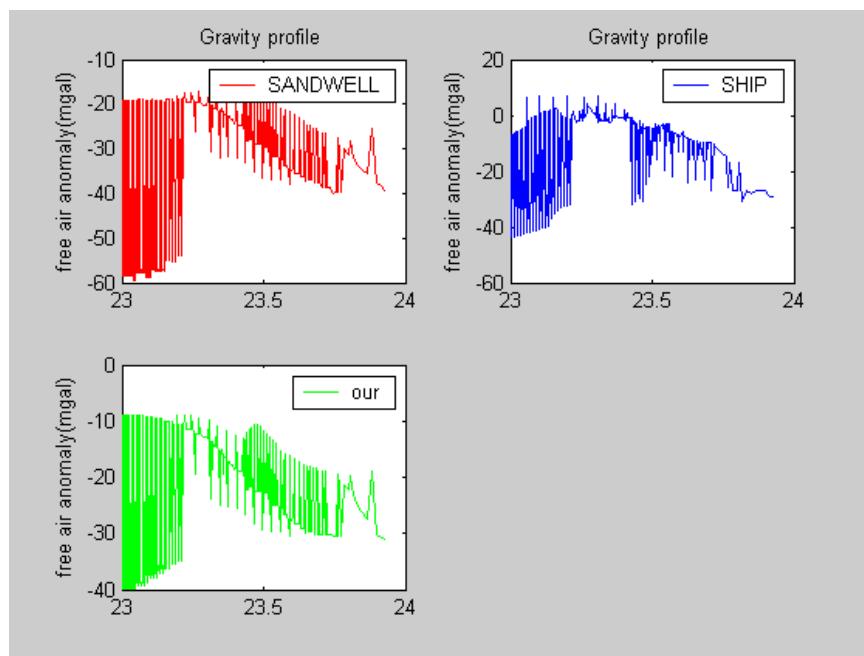


شکل ۱۰. بی‌هنجاری هوای آزاد بر حسب میلی‌گال در منطقه دریای عمان (2×2 درجه).

با به دست آوردن قدر مطلق شتاب گرانی، بی‌هنجاری هوای آزاد را به روش‌های مرسوم به دست می‌آوریم (شکل ۹). هر گونه اختلافی بین گرانی هوای آزاد از جایی به جای دیگر بر اثر نامنظمی‌های چگالی همراه با

جدول ۲. توصیف آماری داده‌های بی‌هنجاری هوای آزاد سه روش در منطقه.

انحراف معیار	متوسط	کمینه	بیشینه	تعداد ایستگاه‌ها	نام
۱۰.۰۰	-24.38	۳۹.۹۰-	-8.91	۲۸۹	روش حاضر
13.85	۱۳.۹۶-	-43.7	7.2	۲۸۹	کشتی
۱۵.۰۰	-35.24	-59.31	-17.2	۲۸۹	سندول

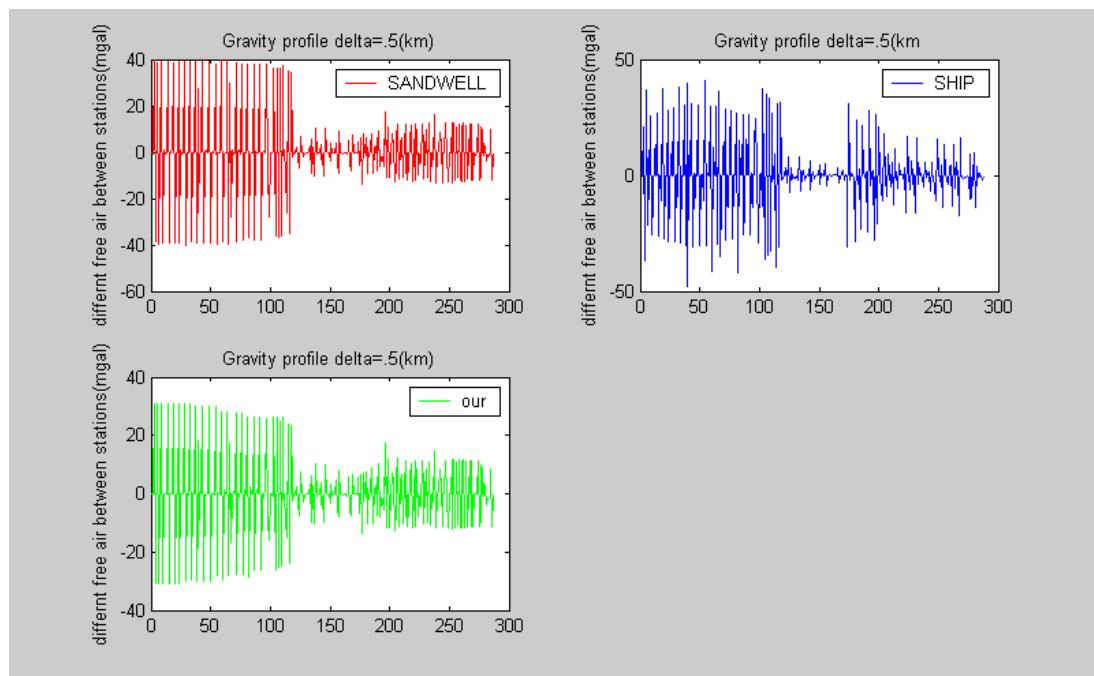


شکل ۱۱. بی‌هنجاری هوای آزاد بر حسب میلی‌گال برای سه روش.

جدول (۳) نشان‌دهنده اختلاف آماری بین داده‌های روش حاضر و روش سندول با داده‌های حاصل از اندازه‌گیری با کشتی است. انحراف معیار دو روش با داده‌های کشتی بهم نزدیک است و این حکایت از آن دارد که دست‌کم روش تحقیق حاضر با روش سندول قابل قیاس است و روش نوینی برای تعیین بی‌هنچاری گرانی در دریا به حساب می‌آید.

جدول ۳. تفاوت بین ایستگاه‌های پشت سر هم برای سه روش در منطقه.

نام	تعداد ایستگاه‌ها	بیشینه	کمینه	متوسط	انحراف معیار
روش تحقیق حاضر	۲۸۸	35.2	-34.9	-0.035	3.38
کشتی	۲۸۸	10.72	-10.72	0.078	12.49
سندول	288	22.45	-21.61	0.12	7.79



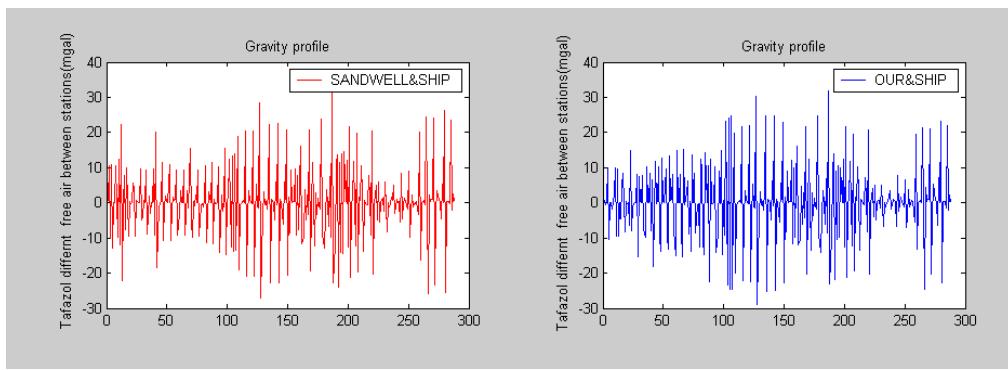
شکل ۱۲. تفاوت بین ایستگاه‌ها پشت سر هم به فاصله (km) 31. برای سه روش.

جدول ۴. توصیف آماری اختلاف داده‌ها با کشتی در منطقه.

نام	تعداد ایستگاه‌ها	بیشینه	کمینه	متوسط	انحراف معیار
تفاوت روش حاضر و کشتی	۲۸۸	31.86	۲۸.۹۴-	۰.۱۱	۱۰.۹۵
اختلاف سندول و کشتی	۲۸۸	۳۲.۴۸	-27.05	0.15	۱۰.۳۱

در شکل ۱۱ ملاحظه می‌شود که تشابه بین روش سندول و روش حاضر زیاد است و این درستی روش تحقیق حاضر را می‌رساند و نیز تا حدودی طبیعی است چون هر دو روش، براساس ارتفاع سنجی ماهواره‌ای، گرانی را تعیین می‌کنند.

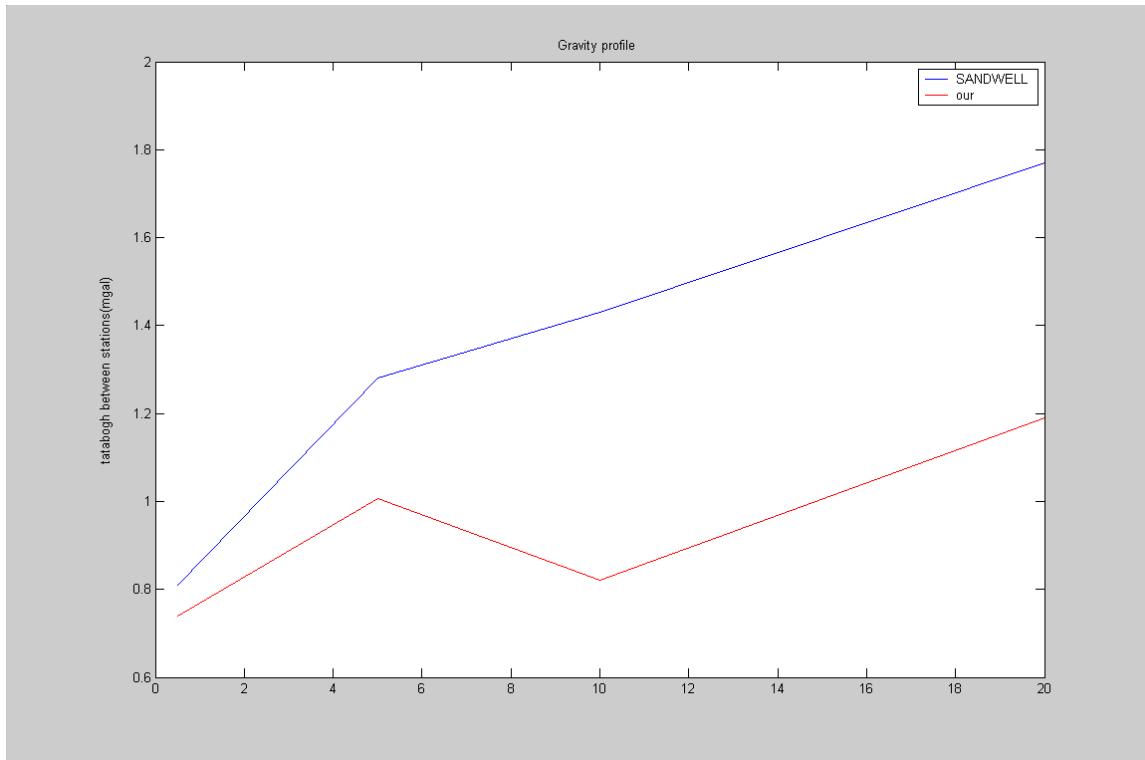
جدول (۳) نشان می‌دهد که تفکیک پذیری مربوط به کشتی از هر دو روش بهتر است و این با توجه به چگال بودن اندازه‌گیری‌های کشتی طبیعی است.

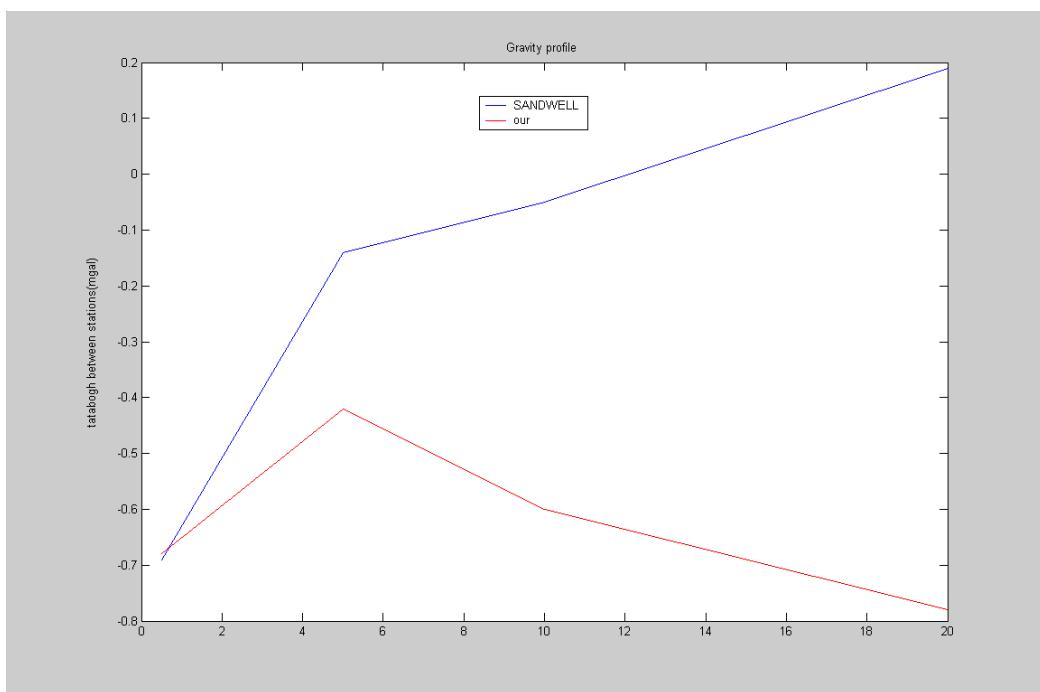


شکل ۱۳. تفاوت روش تحقیق حاضر و سندول با کشتی.

جدول ۵. توصیف آماری تفاوت داده‌ها با کشتی در منطقه، برای فواصل متفاوت.

$S_- = mean - \frac{STD}{\sqrt{N}} \text{ (mgal)}$	$S_+ = mean + \frac{STD}{\sqrt{N}} \text{ (mgal)}$	فاصله ایستگاهی (km)	تعداد ایستگاهها N	نام
-.68	.74	.5	۲۸۷	تفاوت روش تحقیق حاضر و کشتی
	1.006	5	279	
	.82	10	269	
	1.19	20	249	
-.69	.81	.5	۲۸۷	تفاوت سندول و کشتی
	1.28	5	279	
	1.43	10	269	
	1.77	20	249	

شکل ۱۴. رسم کمیت S_+ بر حسب فواصل متفاوت ایستگاهی.



شکل ۱۵. رسم کمیت S_- بر حسب فواصل مختلف ایستگاهی.

- Adjaout, A. and Sarraih, M., 1997, A new gravity map, a new marine geoid around japan and the detection of the kuroshio current, *Journal of Geodesy*, **71**(12), 725-735.
- Ali, A. A., Nan, L. J. and Peng, J. W., 2007, Determination of gravity anomalies over the arabian sea, *Journal of Applied Sciences*, **7**(6), 877-882.
- Andersen, O. B. and Knudsen, P., 1998, Global marine gravity field from the ERS-1 and geosat geodetic mission altimetry, *Journal of Geophysical Research C: Oceans*, **103**(3334), 8129-8137.
- Andersen, O. B. and Knudsen, P., 2000, The role of satellite altimetry in gravity field modelling in coastal areas, *Physics and Chemistry of the Earth, Part A: Solid Earth and Geodesy*, **25**(1), 17-24.
- Andersen, O. B., Knudsen, P. and Trimmer, R., 2000, The KMS99 global marine gravity field from ERS and GEOSAT altimetry.
- Apel, J. R. and Wilson, W. S., 1984, A review of major scientific results from U.S. satellite altimetry and projections for the future, *Marine Geophysical Researches*, **7**(1-2), 1-16.
- Ardalan, A. A., 2005, The role of reference equipotential surface in the geoid computation problem, case studies, Under review *Studia Geophysica et geodetica*.

۶ بحث و نتیجه‌گیری

در این مقاله روش دقیق علمی به منظور تعیین شتاب گرانی در نقاط با مختصات معلوم به صورت شبکه‌ای منظم در سطح دریاها، برای مشخص ساختن بی‌هنجری گرانی با استفاده از اطلاعات ارتفاع‌سنگی ماهواره‌ای عرضه شد. در اینجا از مدل‌های ژئوپتانسیل برای تامین اثرهای جهانی و منطقه‌ای استفاده شد. از خصوصیات این روش سرعت در محاسبات، پوشش منطقه‌ای بزرگ، دقت زیاد، و اقتصادی بودن آن را می‌توان ذکر کرد. کاربرد آن این روش می‌تواند تفسیر بی‌هنجری‌های گرانی و بررسی ساختارهای زمین‌شناسی در هر منطقه مورد نظر در دریاها باشد.

منابع

- اردلان، ع. ر.، صنایعی، ر.، ۱۳۸۴، بررسی اعتبار داده‌های ثقلی دریایی از طریق ارتفاع‌سنگی ماهواره‌ای، پایان نامه کارشناسی ارشد، دانشکده فنی دانشگاه تهران.

- Drobyshev, N. V., Zheleznyak, L. K., Klevtsov, V. V., Koneshov, V. N. and Solov'ev, V. N., 2005, Accuracy of satellite determinations of the gravity field at sea, *Izvestiya, Physics of the Solid Earth*, **41**(6), 462-474.
- Fernandes, M. J., Bastos, L. and Catalão, J. 2000, The role of multi-mission ERS altimetry in the determination of the marine geoid in the azores, *Marine Geodesy*, **23**(1), 1-16.
- Frowe, E., 1947, A diving bell for underwater gravimeter operation, *Geophysics*, **12**, 1-12.
- Fukuda, Y., 1995, Precise determination of a geoid in and around japan, *Journal - Geodetic Society of Japan*, **41**(1), 1-16.
- Fukuda, Y., 2000, Satellite altimetry and satellite gravity missions, *Journal of the Geodetic Society of Japan*, **46**(1), 53-67.
- Gahagan, L. M., 1988, Tectonic fabric map of the ocean basins from satellite altimetry data, *Tectonophysics*, **155**(1-4), 1-26.
- Géli, L., Royer, J., Goslin, J. and Dziak, R. D., 2006, Intraplate seismicity, oceanic basement topography and marine gravity.
- Gilbert, R. L. G., 1949, A dynamic gravimeter of novel design, *Proc. Phys. Soc. Lond., ser. B*, **62**, 445-454.
- Haaclk, H., 1931, Ein statischer Schwerkraftmesser, *Z. Geophys.*, 7:95 (ibid, 8:17, 197; 9:81, 285).
- Harrison, J. C., 1960, The measurement of gravity at sea, In: S.K. Runcorn (Editor), *Methods and Techniques of Modern Geophysics*. Wiley-Interscience, New York, N. P., pp. 211-229.
- Hecker, O., 1903, Bestimmung der Schwerkraft auf dem Atlantischen Ozean sowie in Rio de Janeiro, Lissabon, und Madrid. Veroff. K. Preuss. Geod. Inst., Berlin, N. F., 11.
- Heiskanen, W. and Moritz, M., 1967, *Physical Geodesy*, W. H. Freeman and Co., San Francisco, 1967.
- Heliani, L. S. and Fukuda, Y., 2001, On the influence of sea surface height variability on satellite altimeter derived gravity, *Marine Geodesy*, **24**(2), 73-84.
- Honkasalo, T., 1978, On the Honkasalo term in tidal corrections to gravimetric observation, In: Geodetic Institute Hmalankatu 1A, 00240 Helsinki 24 Finland.
- Hwang, C. and Parsons, B., 1996, An optimal procedure for deriving marine gravity from multi-satellite altimetry, *Geophysical Journal International*, **125**(3), 705-718.
- Hwang, C., Guo, J., Deng, X., Hsu, H. and Liu, Y., 2006, Coastal gravity anomalies from retracked Geosat/ GM altimetry: Improvement, limitation Ardalan, A. A., 2000a, High-resolution regional geoid computation in the World Geodetic Datum 2000 based upon collocation of linearized observational of the type GPS, gravity potential and gravity intensity. PhD Thesis, Department of Geodesy and GeoInformatics, Stuttgart University, Stuttgart. Available at <http://elib.uni-stuttgart.de/opus/volltexte/2000/665/pdf/PhDonline.pdf>
- Bansal, A. R., Fairhead, J. D., Green, C. M. and Fletcher, K. M. U., 2005, Revised gravity for offshore India and the isostatic compensation of submarine features, *Tectonophysics* **404**, 1-22.
- Bansal, A. R., Fairhead, J. D., Green, C. M. and Fletcher, K. M. U., 2005, Revised gravity for offshore India and the isostatic compensation of submarine features, *Tectonophysics* **404**, 1-22.
- Bansal, A. R., Fairhead, J. D., Green, C. M. and Fletcher, K. M. U., 2005, Revised gravity for offshore India and the isostatic compensation of submarine Features *Tectonophysics* **404**(1-2), 1-22
- Benada, J. R., 1997, PO. DAAC Merged GDR (TOPEX-POSEIDON) Generation B User's Handbook. Version 2.0, Jet Propulsion Laboratory (JPL) D-11007, November 1996.
- Cavşak, H., Jacoby, W. R. and Şeren, A., 2002, Eastern pontides and black sea: Gravity inversion, crustal structure, isostasy and geodynamics, *Journal of Geodynamics*, **33**(3), 201-218.
- Cazenave, A., Schaeffer, P., Berge, M., Brossier, C., Dominh, K. and Gennero, M. C., 1996, High-resolution mean sea surface computed with altimeter data of ERS-1 (geodetic mission) and topex-poseidon. *Geophysical Journal International*, **125**(3), 696-704.
- Cheng, Y., Hao, Y. and Liu, F., 2006, Based on satellite/airborne/ship data constructing high accuracy marine gravity map.
- Cochran, J. R. and Talwani, M., 1979, Marine gravimetry, *Reviews of Geophysics and Space Physics*, **17**(6), 1387-1397.
- Dehlinger, P., 1978, *Marine Gravity*, Elsevier Scientific Publishing Company.
- Dehlinger, P., Couch, R. W. and Gemperle, M., 1966, Surface-ship gravity measurements corrected for vertical acceleration, *J. Geophys. Res.*, **71**:6017-6023 (correction in *J.Geophys. Res.*, **72**:4180).
- Dobrin, M. B., 1975, *Introduction to Geophysical Prospecting*, 3rd ed., McGraw- Hill, New York, N. Y., 630 pp.
- Douglas, B. C., McAdoo, D. C. and Cheney, R. E., 1987, Oceanographic and geophysical applications of satellite altimetry, *Reviews of Geophysics*, **25**(5), 875-880.

- Sandwell, D. T. and Smith, W. H. F., 1997, Marine Gravity Anomaly from Geosat and ERS-1 Satellite Altimetry, *J. Geophys. Res.* **102**, 10039-10054.
- Talwani, M., 1966, Some recent developments in gravity measurements aboard surface ships, In: H. Orlin (Editor), *Gravity Anomalies: Unsurveyed Areas*. Geophys. Monogr., Am. Geophys. Union, **9**, 31-47.
- Talwani, M., 1970, Gravity. In: A.E. Maxwell (Editor), *The Sea*, Vol. 4, part 1. Wiley-Interscience, New York, N.Y., 270-297.
- Tomoda, Y. and Kanamori, H., 1962, Tokyo surface-ship gravity meter Alpha-1. *Jap. J. Geophys.*, **7**, 116-145.
- Tsuboi, C., Tomoda, Y. and Kanamori, H., 1961, Continuous measurements of gravity on board a moving surface ship, *Proc. Jap. Acad.*, **37**, 571-576.
- Tzivos, I. N. and Forsberg, R., 1998, Combined satellite altimetry and shipborne gravimetry data processing, *Mar Geod* **21**, 299-317.
- Wing, C. G., 1969, M. I. T. vibrating string surface-ship gravimeter, *J. Geophys. Res.*, **74**, 5882-5849.
- and the role of airborne gravity data, *Journal of Geodesy*, **80**(4), 204-216.
- Hwang, C., Hsu, H. and Jang, R., 2002, Global mean sea surface and marine gravity anomaly from multi-satellite altimetry: Applications of deflection-geoid and inverse vening meinesz formulae, *Journal of Geodesy*, **76**(8), 407-418.
- Hwang, C., Kao, E. and Parsons, B., 1998, Global derivation of marine gravity anomalies from seasat, geosat, ERS-1 and TOPEX/Poseidon altimeter data, *Geophysical Journal International*, **134**(2), 449-459.
- Knudsen, P. and Andersen, O. B., 1997, Improved recovery of the marine gravity field from combining the ERS-1 with the GEOSAT geodetic mission altimetry, European Space Agency, (Special Publication) ESA SP, (414 PART 3), 1559-1562.
- LaCoste, L. J. B., 1952a, Force Measuring Device, S. Patent, 2, 589,709.
- LaCoste, L. J. B., 1952b, Force Measuring Device, S. Patent, 2, 589,710.
- Laxon, S. and McAdoo, D., 1994, Arctic ocean gravity field derived from ERS-1 satellite altimetry, *Science*, **265**(5172), 621-624.
- Leite, E. P., Molina, E. C. and Ussami, N., 1999, Integration of shipborne gravity and satellite altimetry (GEOSAT/ERM) in the south Atlantic (65/25°W and 25/40°S). *Revista Brasileira de Geofisica*, **17**(2-3), 145-162.
- Lozinskaya, A. M., 1959, The string gravimeter for measurement of gravity at sea, *Bull. Acad Sci. USSR, Geophys. Ser.*, **3**, 398-409 (English trans.).
- Nettleton, L. L., 1976, *Gravity and Magnetics in Oil Prospecting*, McGraw-Hill, New York, N.Y., 464 pp.
- Olesen, A. V., Andersen, O. B. and Tscherning, C. C., 2002, Merging of airborne gravity and gravity derived from satellite altimetry: test cases along the coast of Greenland, *Studia geophysica et geodaetica*, **46**, 387-396.
- Pepper, T. B., 1941, The GULF underwater gravimeter, *Geophysics*, **6**, 34-44.
- Rapp, R. H., 1998, The development of a degree 360 expansion of the Dynamic Ocean Topography of the POCM-4B Global Circulation Model, NASA/CR-1998-208677, Greenbelt Maryland 20771.
- Rapp, R. H., Wang, Y. M. and Pavlis, N. K., 1991, The Ohio State 1991 geopotential and sea surface topography harmonic coefficient model Report#410, Ohio State university; Department of Geodetic Science and Surveying, Columbus, Ohio 1991.