

# فصل سه مطالب

|    |  |
|----|--|
| ۱۳ | فصل ۱: بهینه‌سازی مسیرهای فضایی  |
| ۱۳ | ۱-۱ مقدمه  |
| ۱۷ | ۲-۱ روش‌های حل   |
| ۱۸ | ۱-۲-۱ راه حل‌های تحلیلی  |
| ۲۳ | ۲-۲-۱ حل عددی از طریق گسته‌سازی  |
| ۲۶ | ۳-۲-۱ الگوریتم‌های تکاملی  |
| ۲۹ | ۳-۱ وضعیت کنونی در حل مسائل کنترل بهینه                                      |
| ۳۱ | مراجع  |
| ۳۵ | فصل ۲: تئوری و کاربردهای بردار اصلی  |
| ۳۵ | ۱-۲ مقدمه  |
| ۳۶ | ۲-۲ شرایط لازم مرتبه اول   |
| ۳۶ | ۱-۲-۲ مسیر بهینه با ایمپالس-ویژه-ثابت  |
| ۴۱ | ۲-۲-۲ مسیر ایمپالسی بهینه  |
| ۴۳ | ۳-۲-۲ مسیر بهینه با ایمپالس-ویژه-متغیر                                       |
| ۴۵ | ۳-۲ حل معادله بردار اصلی   |
| ۴۶ | ۴-۲ کاربرد تئوری بردار اصلی برای مسیر بهینه ایمپالسی                         |
| ۴۸ | ۱-۴-۲ معیار حالت موتور خاموش   |
| ۵۳ | ۲-۴-۲ معیار اضافه کردن ایمپالس میانی   |
| ۵۷ | ۳-۴-۲ تکرار مکان و زمان ایمپالس میانی  |
| ۶۰ | مراجع  |
| ۶۱ | فصل ۳: بهینه‌سازی مسیر فضاییما با استفاده از روش رونوشت و برنامه‌ریزی غیرخطی |
| ۶۱ | ۱-۳ مقدمه  |
| ۶۵ | ۲-۳ روش‌های رونوشت   |
| ۶۵ | ۱-۲-۳ روش باهم‌گذاری پایه (استفاده از چندجمله‌ای هرمیتی)                     |
| ۷۲ | ۲-۲-۳ روش‌های شبه طیفی   |

|     |   |       |
|-----|---|-------|
| ۷۳  | یک روش مستقیم که از با هم‌گذاری استفاده نمی‌کند: پرتابی - موازی R-K | ۳-۲-۳ |
| ۷۶  | مقایسه روش‌های رونوشت مستقیم  | ۴-۲-۳ |
| ۷۹  | انتخاب دستگاه‌های مختصات  | ۳-۳   |
| ۷۹  | ۱-۳-۳ انگیزه انتخاب سیستم مختصات                                    | ۳-۳   |
| ۸۴  | ۳-۳-۳ تغییرات موزون و همانگ   | ۳     |
| ۸۹  | ۳-۳-۳ مسیرهای بین سیاره‌ای  | ۳     |
| ۹۰  | ۳-۴ مدل سازی سیستم‌های پیشرانش                                      | ۴     |
| ۹۰  | ۱-۴-۳ حالت تراست ایمپالسی   | ۳     |
| ۹۰  | ۲-۴-۳ حالت تراست پیوسته   | ۳     |
| ۹۱  | ۳-۴-۳ حالت توان - محدود   | ۳     |
| ۹۳  | ۳-۵ تولید حدس اولیه   | ۵     |
| ۹۳  | ۱-۵-۳ استفاده از روش شناخته شده کنترل بهینه                         | ۳     |
| ۹۴  | ۲-۵-۳ روش‌های بر مبنای شکل برای تولید مسیرهای زیربهینه              | ۳     |
| ۹۵  | ۳-۵-۳ استفاده از روش‌های تکاملی برای تولید حدس اولیه                | ۳     |
| ۹۶  | ۶-۳ ملاحظات محاسباتی  | ۳     |
| ۹۶  | ۱-۶-۳ تغییر مقیاس معادله  | ۳     |
| ۹۸  | ۲-۶-۳ اصلاح شبکه  | ۳     |
| ۱۰۱ | ۳-۶-۳ دیگر طرح‌های اصلاح شبکه                                       | ۳     |
| ۱۰۲ | ۴-۶-۳ حل مسائلی با متغیرهایی با مقیاس زمانی بسیار متفاوت            | ۳     |
| ۱۰۳ | ۷-۳ تشخیص بهینگی  | ۳     |
| ۱۰۳ | ۱-۷-۳ بهینگی ساختارهای سویچ کنترل وتابع گسسته سوئیچ                 | ۳     |
| ۱۰۴ | ۲-۷-۳ مثال: ملاقات فضایی با دو و سه کمان تراست                      | ۳     |
| ۱۰۶ | ۳-۷-۳ تشخیص بهینگی به وسیله انتگرال‌گیری از معادلات اویلر-لاگرانژ   | ۳     |
| ۱۱۱ | فصل ۴: اجزای یک سیستم نرم افزاری برای بهینه‌سازی مسیر فضایپیما      |       |
| ۱۱۱ | ۱-۴ مقدمه   | ۴     |
| ۱۱۲ | ۲-۴ مدلسازی مسیر  | ۴     |
| ۱۱۸ | ۳-۴ معادلات حرکت  | ۴     |
| ۱۱۹ | ۴-۴ مدل‌های کنترل سوزش محدود  | ۴     |
| ۱۱۹ | ۱-۴-۴ مدل پارامتری بردار تراست                                      | ۴     |
| ۱۲۱ | ۲-۴-۴ مدل کنترل بهینه بردار تراست                                   | ۴     |
| ۱۲۳ | ۱-۲-۴-۴ تبدیل کنترلی الحاقی   | ۴     |
| ۱۲۵ | ۵-۴ روش‌های حل  | ۴     |

|   |  |
|---|--|
| ۱۲۶   | ۱-۵-۴ مسئله ریشه‌یابی:   |
| ۱۲۷   | ۲-۵-۴ مسئله یافتن مینیمم:                                      |
| ۱۲۷   | ۳-۵-۴ مسئله یافتن مینیمم ماکریم:                               |
| ۱۲۸   | ۴-۶-۴ طراحی مسیر و مثال‌های بهینه‌سازی                         |
| ۱۲۸   | ۱-۶-۴ ماموریت پرواز در ارتفاع کم بازگشت آزاد                   |
| ۱۳۲   | ۲-۶-۴ ماموریت ماه گرد و برخورد کننده ماه                       |
| ۱۳۲   | ۱-۲-۶-۴ بیان مسئله، داده و تشکیل مدل                           |
| ۱۳۹   | ۳-۲-۶-۴ مرحله ۲: پاسخ بهینه ایمپالسی                           |
| ۱۴۱   | ۴-۲-۶-۴ مرحله ۳: پاسخ سوزش محدود با استفاده از مدل پارامتری    |
| ۱۴۵   | ۵-۲-۶-۴ مرحله ۴: پاسخ سوزش محدود با استفاده از مدل کنترل بهینه |
| ۱۴۷   | ۷-۴ ملاحظات پایانی   |
| فصل ۵: بهینه‌سازی مسیر تراست پایین با استفاده از روش میانگین‌گیری مداری و پارامتری کردن کنترل |  |
| ۱۵۱   | ۱-۵ مقدمه و پیشگفتار   |
| ۱۵۱   | ۲-۵ بهینه‌سازی مسیر با تراست کم (نیروی پیشرانش پایین)          |
| ۱۵۳   | ۱-۲-۵ بیان مسئله   |
| ۱۵۶   | ۲-۲-۵ قوانین کنترل هدایت-تراست                                 |
| ۱۶۰   | ۳-۲-۵ تحلیل قوانین کنترل                                       |
| ۱۶۵   | ۴-۲-۵ روش حل   |
| ۱۶۷   | ۳-۵ نتایج عددی   |
| ۱۶۷   | ۱-۳-۵ انتقال LEO به GEO در کمترین زمان                         |
| ۱۷۳   | ۲-۳-۵ انتقال GTO به GEO در کمترین زمان                         |
| ۱۷۶   | ۳-۳-۵ انتقال LEO به GEO با حداقل مصرف سوخت                     |
| ۱۷۸   | ۴-۳-۵ انتقال LEO به GEO با کمترین مصرف سوخت و $I_{sp}$ متغیر   |
| ۱۸۰   | ۴-۴-۵ نتیجه‌گیری   |
| فصل ۶: بیان تحلیلی انتقال بهینه با کمترین تراست در مدارهای دایروی                             |  |
| ۱۸۳   | ۱-۶ مقدمه  |
| ۱۸۳   | ۲-۶ انتقال نامقید بهینه  |
| ۱۸۶   | ۱-۲-۶ خطی‌سازی معادله حرکت کاهاشی                              |
| ۱۸۶   | ۲-۶-۶ میانگین‌گیری از موقعیت مداری                             |
| ۱۸۷   | ۲-۶-۶ معادله همیلتونیون و اویلر-لاگرانژ                        |
| ۱۸۸   | ۳-۲-۶ فرم تحلیلی متغیرهای حالت و کنترلی                        |
| ۱۸۹   | ۴-۲-۶ فرم تحلیلی متغیرهای حالت و کنترلی                        |

|     |  |
|-----|--|
| ۱۹۱ | ۳-۶ انتقال بهینه با در نظر گرفتن قید ارتفاع  |
| ۱۹۱ | ۱-۳-۶ همیلتونینون تکمیلی (الحاقی)  |
| ۱۹۲ | ۲-۳-۶ معادله اویلر-لاگرانژ و قید مماسی $q$   |
| ۱۹۳ | ۳-۳-۶ شرایط پرش در نقطه ورودی مقید   |
| ۱۹۶ | ۴-۳-۶ عدم وجود گوشه در نقطه ورودی و خروجی مقید   |
| ۱۹۸ | ۵-۳-۶ ارزیابی خروج از مسیر مقید و زمان نهایی انتقال  |
| ۲۰۶ | ۶-۴-۶ انتقالات ترتیبی دو بخشی  |
| ۲۰۷ | ۶-۴-۶ تحلیل انتقال $(v, i)$  |
| ۲۰۸ | ۶-۴-۶ تحلیل انتقال $(V, \Omega)$   |
| ۲۱۰ | ۶-۴-۶ تحلیل انتقال دو مرحله ای $(V, \Omega)$ و $(V, i)$  |
| ۲۱۲ | ۶-۴-۶ انتقال تحلیلی دو مرحله ای $i, V$ و $\Omega$  |
| ۲۱۳ | ۶-۴-۶ مقایسه با دقت انترگرال گیری  |
| ۲۱۴ | ۶-۴-۶ بیشینه سازی زاویه میل استوایی در مدار دایروی با استفاده از میانگین تحلیلی تحت تأثیر $J_2$ و حداقل زمان انتقال برای شرایط مرزی ثابت |
| ۲۱۸ | ۶-۴-۶ مراجع  |
| ۲۲۶ | <b>فصل ۷: بهینه‌سازی کلی و پیاده‌سازی طراحی مسیر فضایپیما</b>  |
| ۲۲۷ | ۷-۱ مقدمه  |
| ۲۲۸ | ۷-۲ نماد سازی  |
| ۲۲۸ | ۷-۳ بازنویسی مسئله   |
| ۲۳۱ | ۷-۴-۷ مسئله MGA  |
| ۲۳۲ | ۷-۴-۷ موقعیت و سرعت فضایپیما   |
| ۲۳۲ | ۷-۴-۷ جرم فضایپیما   |
| ۲۳۳ | ۷-۴-۷ حالت نهایی   |
| ۲۳۳ | ۷-۵-۷ مسئله MGA – 1DSM   |
| ۲۳۴ | ۷-۵-۷ موقعیت و سرعت فضایپیما   |
| ۲۳۵ | ۷-۵-۷ جرم فضایپیما   |
| ۲۳۵ | ۷-۵-۷ حالت نهایی   |
| ۲۳۶ | ۷-۶-۷ مسائل آزمون  |
| ۲۳۶ | ۷-۶-۷ Cassini  |
| ۲۳۷ | ۷-۶-۷ GTOC   |
| ۲۳۸ | ۷-۶-۷ رُزتا  |
| ۲۴۰ | ۷-۶-۷ Atlas501-EVEEJ مقید  |

|     |   |
|-----|---|
| ۲۴۰ | ۷-۷ بهینه‌سازی سراسری   |
| ۲۴۲ | ۸-۷ ساده‌سازی فضایی   |
| ۲۴۲ | ۱-۸-۷ GASP: MGA   |
| ۲۴۲ | ۲-۸-۷ ساده‌سازی مسئله MGA-1DSM: ساده‌سازی گروهی                             |
| ۲۴۴ | ۹-۷ جمع بندی و نتیجه گیری   |
| ۲۴۸ | مراجع   |
| ۲۵۱ | <b>فصل ۸: تکنیک‌های افزایشی در طراحی کلی مسیرهای فضایی</b>                  |
| ۲۵۱ | ۱-۸ مقدمه   |
| ۲۵۳ | ۲-۸ مدل کردن مسیر کمک جاذبه چندگانه   |
| ۲۵۳ | ۱-۲-۸ تخمین مخروط پیوندی  |
| ۲۵۴ | ۱-۱-۲-۸ مدل‌های کمک جاذبه   |
| ۲۵۵ | ۲-۲-۸ فرمول سرعت  |
| ۲۵۹ | ۳-۲-۸ فرمول موقعیت  |
| ۲۶۰ | ۳-۸ روش افزایشی   |
| ۲۶۳ | ۱-۳-۸ حل زیر مسئله‌ها   |
| ۲۶۶ | ۲-۳-۸ دسته‌بندی راه حل‌ها   |
| ۲۶۶ | ۳-۳-۸ شناسایی فضای اصلاح شده  |
| ۲۶۷ | ۱-۳-۳-۸ شروع چندگانه  |
| ۲۶۷ | ۲-۳-۳-۸ مونوتونیک باسین هاپینگ  |
| ۲۶۸ | ۳-۳-۳-۸ دیفرانسیل تکاملی  |
| ۲۶۹ | ۴-۳-۸ بحث   |
| ۲۷۰ | ۴-۸ روش آزمون و شاخص‌های عملکرد   |
| ۲۷۷ | ۱-۵-۸ تست انتقال زمین زمین مریخ   |
| ۲۸۴ | ۲-۵-۸ انتقال زمین زهره مریخ   |
| ۲۹۲ | ۶-۸ نتیجه گیری  |
| ۲۹۷ | <b>فصل ۹: مسیرهای مطلوب با فشار پایین با استفاده از مانیفولد‌های پایدار</b> |
| ۲۹۷ | ۱-۹ مقدمه   |
| ۲۹۹ | ۲-۹ دینامیک سیستم   |
| ۳۰۲ | ۱-۲-۹ عناصر مداری   |
| ۳۰۳ | ۲-۲-۹ عناصر نجومی   |
| ۳۰۵ | ۳-۲-۹ نقاط تعادل و مدارهای تناوبی   |
| ۳۰۶ | ۴-۲-۹ مدارهای تناوبی  |

|     |   |
|-----|---|
| ۳۰۷ | ۵-۲-۹ مانیفولدهای پایدار و ناپایدار   |
| ۳۰۹ | ۳-۹ اصول بهینه‌سازی مسیر  |
| ۳۱۲ | ۴-۹ تولید مدار تناوبی ساخته شده به عنوان مسئله بهینه‌سازی                           |
| ۳۱۴ | ۱-۴-۹ نتایج   |
| ۳۱۶ | ۵-۹ انتقال بهینه از مدار زمین به مدار ماه: قسمت ۱: GTO به مدار تناوبی               |
| ۳۲۰ | ۵-۹ انتقال بهینه از مدار زمین به مدار ماه: قسمت ۱: مدار تناوبی به مدار نزدیک به ماه |
| ۳۲۰ | ۱-۶-۹ مسیرمداری هالو  |
| ۳۲۲ | ۲-۵-۹ مسیر زمین به ماه ترکیبی   |
| ۳۲۳ | ۷-۹ تعمیم این روند به پرواز بین سیاره‌ای  |
| ۳۲۳ | ۸-۹ نتایج   |
| ۳۲۹ | <b>فصل ۱۰: به کارگیری تئوری بهینه‌سازی مسیرهای فضایی</b>                            |
| ۳۲۹ | ۱-۱۰ تعریف مسئله  |
| ۳۳۴ | ۲-۵-۱۰ نتایج عددی   |
| ۳۳۶ | ۲-۱۰ بهینه نمودن انتقال مداری تراست- پایین  |
| ۳۳۷ | ۱-۲-۱۰ تعریف مسئله  |
| ۳۳۹ | ۲-۲-۱۰ کاهش قیود  |
| ۳۴۰ | ۳-۲-۱۰ حل عددی  |
| ۳۴۳ | ۳-۱۰ ملاحظات پایانی   |

# ۱

## بهینه‌سازی مسیرهای فضایی

### ۱-۱ مقدمه

مبحث بهینه‌سازی مسیر فضاییما، تاریخچه‌ای طولانی و جالب دارد. این مسئله را می‌توان به سادگی به صورت "تعیین مسیر فضاییما برای برآورده کردن شرایط اولیه و نهایی یک مأموریت و به صورت همزمان مینیمم کردن چند کمیت مهم" بیان کرد. متداول‌ترین هدف، مینیمم کردن سوخت مورد نیاز یا معادل آن، ماکزیمم کردن نسبت وزن فضاییما به سوخت است که به سوخت وابسته نباشد. البته همانطور که در بهینه‌سازی سیستم‌های دینامیکی پیوسته متداول است، قرار دادن چند حد بالای کاربردی روی زمان پایانی لازم است. هم چنین مسائلی در بهینه‌سازی مسیر فضاییما وجود دارند که مینیمم کردن زمان پرواز در آن‌ها موضوع با اهمیتی به حساب می‌آید یا مسائلی وجود دارند که برای مثال از تراست پیوسته استفاده می‌کنند که در این مسائل کمینه کردن زمان پروازی معادل کمینه کردن سوخت مورد استفاده است. به جز در موارد خیلی خاص (قابل انتگرال‌گیری)، که مسائل به طور طبیعی به مسائل بهینه‌سازی پارامتری ساده می‌شوند، این مسائل، مسائل بهینه‌سازی پیوسته از نوع پیچیده

خواهد بود. پیچیدگی‌های این مسائل شامل موارد زیر خواهند بود: (۱) سیستم دینامیکی غیر خطی است، (۲) بسیاری از مسیرهای قابل استفاده دارای ناپیوستگی در متغیرهای حالت هستند. برای مثال ممکن است به دلیل استفاده از موتورهای راکت و یا به دلیل مانورهای بین سیارهای<sup>۱</sup> (یا کمک-گرانش<sup>۲</sup>، تغییرات لحظه‌ای سرعت  $\Delta V$ ) وجود داشته باشد. از طرفی ممکن است به دلیل جدایش بلوک‌های فضاییما یا به دلیل استفاده از موتور راکت، تغییرات ناگهانی در جرم فضاییما بوجود آید. همین‌طور ممکن استوتقی فضاییما از میدان گرانشی یک جسم خارج، وارد میدان گرانشی جسم دیگر می‌شود، به علت استفاده از تبدیلات دستگاه‌های مختصات، تغییرات ناگهانی صورت گیرد. (۳) ممکن است شرایط اولیه یا نهایی و یا هردو، بطور دقیق مشخص نباشند. برای مثال، در یک مسیر بین سیارهای<sup>۳</sup>، موقعیت مکانی خروج از مدار و یا زمان ورود به مدار سیاره، به زمان نهایی بستگی دارد که این زمان معمولاً جزء متغیرهای بهینه‌سازی است. (۴) ممکن است نیروهای وابسته به زمان وجود داشته باشند. برای مثال، اغتشاشات ناشی از سیارات ناشی از سیارات دیگر در طول یک مسیر بین سیارهای را تنها می‌توان بعد از تعیین موقعیت سیاره‌ها، با استفاده از جدول نجومی سیارات تعیین کرد. (۵) ممکن است ساختار اساسی مسیر بهینه از پیش تعیین شده نباشد اما هدف بهینه‌سازی قرار بگیرد. برای مثال ممکن است بهینه‌ترین تعداد ایمپالس‌ها یا بهینه‌ترین تعداد گذر از سیاره (یا حتی بهینه‌ترین سیارات مورد استفاده برای گذرها)، شناخته شده نباشند. برای نمونه، مسیر ویگا<sup>۴</sup> در مأموریت گالیله<sup>۵</sup> [۱] تنها مسیر امکان‌پذیر<sup>۶</sup> نبود ولی به عنوان یک مسیر بین سیارهای بهینه در نظر گرفته شد. مسیرهای فضاییما انواع مختلفی دارند. تا سال ۱۹۸۸ (و مأموریت موفق اعماق فضای<sup>۷</sup>) فضاییماها تنها توسط ضربه‌های راکت‌های شیمیایی هدایت می‌شدند که طول مدت سوختن‌شان در مقایسه با کل مدت پرواز، بسیار کوتاه بود. از این‌رو، منطقی است مدل آنها به صورت لحظه‌ای در نظر گرفته شود. حرکت فضاییما در بین ضربه‌ها را با در نظر گرفتن تقریب مرتبه اول می‌توان کپلری در نظر گرفت. در مانورهای بین سیارهای، امکان مانورهای گذر سیاره‌ای هم وجود دارد که با استفاده از تقریب مرتبه اول می‌توان آنها را تقریباً به صورت

1. Planetary Flyby Maneuvers

2. Gravity assist

3. Interplanetary Trajectory

4. VEEGA Trajectory

5. Galileo

6. Feasible Trajectory

7. Deep Space 1

تغییرات لحظه‌ای سرعت مدل کرد که قبل و بعد از این مانورها، حرکت کپلری انجام می‌شود. حالت انتقال ضربه‌ای، حتی در صورت وجود حرکت گذر سیاره‌ای، یک مسئله بهینه‌سازی پارامتری با پارامترهایی مانند زمان بندی، اندازه و جهت ضربه<sup>۱</sup>، و زمان بندی وارتفاع مانورهای کمک-گرانش است. البته برای بهینه‌سازی بسیار دقیق مسیر فضاییما، مسیر تخمینی بدست آمده باید با در نظر گرفتن اغتشاشات دیگر اجرام منظومه شمسی، اثر نیروی تشعشعات خورشیدی و بقیه اثرات کوچک ولی با اهمیت، بازبینی شود.

در حالی که سال‌های زیادی از شناخت مزایای بالقوه سامانه پیشران الکترونیکی با تراست کم می‌گذرد، اما این تکنولوژی به تازگی در پرواز فضاییماهای مانند مأموریت نیر<sup>۲</sup> و مأموریت اعماق فضای<sup>۳</sup>، استفاده شده است. پیشران الکترونیکی، تراست خیلی کمی تولید می‌کند، بنابراین شتاب فضاییما معمولاً در مرتبه  $g^5$  قرار دارد. بنابراین تراست به صورت پیوسته یا تقریباً پیوسته مورد استفاده قرار می‌گیرد. مسئله کنترل بهینه با تراست پیوسته، از لحاظ کیفی با مسئله تراست ضربه‌ای متفاوت است زیرا منحنی‌های قابل انتگرال‌گیری و کنترل خودکار وجود ندارد. برای مثال اندازه و جهت تراست دارای تاریخچه زمانی پیوسته هستند که باید به صورت پیوسته مدل و تعیین گرددند. اگر توان الکترونیکی توسط سلول‌های خورشیدی تامین شود، باید تغییرات توان ناشی از فاصله با خورشید نیز در محاسبات لحاظ گردد. مشابه سامانه تراست پیوسته، فضاییما بدبان خورشیدی است که با تغییر فاصله آنها از خورشید، راندمان آنها نیز تحت تاثیر قرار می‌گیرد.

اگرچه انتقال مداری، مانند انتقال مدار لئو-به ژئو و مسیرهای بین سیاره‌ای، اغلب تحقیقات بهینه‌سازی مسیر فضاییما را به خود جلب کرده‌اند، ولی مسلمانًا کاربردهای فراوان دیگری در زمینه کاربرد تئوری کنترل بهینه و بهینه‌سازی عددی دینامیک فضایی وجود دارد. برخی از این مسائل که مورد توجه قرار گرفته‌اند، شامل موارد زیر هستند:

- (۱) ناوبری چند وسیله‌ای و بهینه‌سازی مانور برای وسایل پرنده آرایش یافته، برای مثال یک ناوگان ماهواره‌های کوچک در یک آرایش خاص [۲]؛ (۲) بهینه‌سازی مانورهای چند وسیله بدون آرایش، برای مثال مسائل تعقیب و گریز مانند رهگیری موشک کلاهک دار ICBM با استفاده از فضاییما و یا موشک باز دارندۀ [۳]؛ (۳) به اصطلاح «انتقال با انرژی کم» تنها با استفاده از چند مسئله سه جسم [۴] یا ترکیب این روش با پیشران‌های متداول یا تراست کم

1. Near Mission.

2. Deep space mission