

هامیلتونی‌های پیمانه‌ای شده برای ذره آزاد بر رویه‌های در فضای پیکربندی و فاز

مهدی دهقانی

گروه فیزیک، دانشکده علوم، دانشگاه شهرکرد، شهرکرد

پست الکترونیکی: dehghani@sci.sku.ac.ir

(دریافت مقاله ۱۳۹۱/۳/۳۱؛ دریافت نسخه نهایی ۱۳۹۴/۱۰/۲)

چکیده

روشی برای پیمانه‌ای کردن دستگاه‌های نوع دوم که شامل دو قید در ساختار رشته‌ای هستند، ارائه می‌دهیم. در این روش با افزودن تکانه نظریه متغیر وس زومینو به قید اولیه و شرط نوع اول شدن، یک هامیلتونی جدید و نوع اول می‌سازیم. قیدهای اولیه را به دو شکل اتحاد در فضای پیکربندی و اتحاد در فضای فاز در نظر گرفته و تلاش می‌کنیم شکل عمومی هامیلتونی‌های آنها را به دست بیاوریم.

واژه‌های کلیدی: گسترش فضای فاز، قید نوع دوم، تقارن پیمانه‌ای، انتقال استاکلبرگ

۱. مقدمه

رفتار هموار یک نظریه در فاصله‌های کوچک (در مقیاس همان نظریه) را توفت و دیگران نشان داده‌اند [۱-۵]. بنابراین پیدا کردن نظریه‌های پیمانه‌ای، به واسطه اهمیت آنها در توصیف مناسب و عاری از رفتار تکین، برای برهم‌کنش‌های اساسی طبیعت و دیگر برهم‌کنش‌ها، مثلاً ارائه نظریه برای پدیده‌های مغناطیسی در فیزیک ماده چگال، همواره از اهداف اصلی فیزیک نظری بوده است. این اهمیت تا به آنجا بوده است که یکی از اجزای اصلی هر نظریه بنیادی در فیزیک تقارن پیمانه‌ای و تقارن‌های فضا زمان است که حتی این تقارن دوم را هم در بسیاری از جاها به زبان تقارن پیمانه‌ای بیان می‌کنند. هرگاه

معادلات ماقسول، هنگامی که بر حسب مجموعه پتانسیل‌های الکترومغناطیس نوشته شوند، به عنوان اولین نظریه منسجم فیزیکی برای توصیف یکی از برهم‌کنش‌های چهارگانه طبیعت دارای تقارن پیمانه‌ای هستند. حتی پس از کوانتش این برهم‌کنش و وارد کردن نقش علتها تولید برهم‌کنش الکترومغناطیس (بار (U لپتون‌ها) نظریه حاصل دارای تقارن پیمانه‌ای است. این تقارن منشأ پایستگی بار الکتریکی در نظریه کوانتمی الکترودینامیک و باعث هموار و متناهی شدن رفتار آن در فاصله‌های کمتر از ابعاد اتم‌ها است. ارتباط تقارن پیمانه‌ای با

یک اتحاد علاوه بر قید نوع اول صدق داد. این اتحاد هر عبارت دلخواهی در فضای فاز نیست. پیدا کردن این اتحاد جدید این گونه است که باید هم یوغ کانونی قید نوع اول دستگاه باشد. این نقطه ارتباط بین قیدهای نوع اول و دوم است. ارتباطی که به کمک آن می‌توان درجه‌های آزادی به ظاهر زائد در یک مدل را به تقارن‌های آن تبدیل کرد.

قیدهای نوع دوم را می‌توان همان قیدهای نوع اول نیز تصور کرد که کسی با یک انتخاب و اعمال مناسب هم دست نظریش (ثبت پیمانه) یکی از بی‌نهایت حالت یکسان دستگاه را برگزیده است. البته عکس آن نیز امکان‌پذیر است، می‌توان نوع دوم‌ها را با افزودن مختصه‌هایی جدید به شکل مختصه‌های بی‌تکانه و یا تکانه‌های بی‌مختصه درآورد و یک نظریه نوع اول (پیمانه‌ای) ساخت. این نوع نگاه اساس روش‌هایی مانند BFT و فدیف- جکیو [۶ و ۷] است که در آنها با گسترش فضای فاز به یک دستگاه اولیه با قیدهای نوع دوم تقارن پیمانه‌ای می‌بخشند. به این گسترش نیز غوطه‌وری می‌گویند. در این مقاله به کمک روشی که معرفی می‌کنیم با افزودن یک مجموعه از یک تکانه و تابعی از مختصه آن به هامیلتونی از یک رده‌ عام از دستگاه‌های نوع دوم دستگاه پیمانه‌ای می‌سازیم.

اساس روش انتقال استاکلبرگ که برای پیمانه‌ای کردن به کار می‌بریم، این است که می‌توان یک میدان پیمانه‌ای را به طریق آشنای جفت‌شدن یک کمینه به تکانه و جمله جنبشی یک نظریه اضافه کرد [۸ و ۹] و در نتیجه یک هامیلتونی ناورداری پیمانه‌ای تحت مولده که تکانه نظری متغیر جدید است، پیدا کرد. استاکلبرگ این کار را برای دستگاهی انجام داد که از ابتداء پیمانه‌ای ولی میدان پیمانه‌ای آن بدون جرم بود [۸]. او با افزایش جمله جرمی مناسب تقارن را هنوز نگه می‌داشت. از این ایده استفاده می‌کنیم و برای مدل ذره آزاد که به نوعی یک تقارن پیمانه‌ای بدیهی دارد این عملیات را تکرار می‌کنیم. اضافه کردن مختصات پیمانه‌ای به مختصات ذره آزاد بدون هیچ پیش زمینه‌ای به نظر بدیهی و مصنوعی می‌رسد. اما این کار را در چارچوب یک دستگاه مقید نوع دوم انجام می‌دهیم. یعنی ذره به واقع در تمام فضای پیکربندی اولیه‌اش کاملاً آزاد نیست و

تقارن پیمانه‌ای در مدلی وجود داشته باشد، مانند هر تقارن دیگر، انتقال دستگاه با مولد آن تبدیل پیمانه‌ای دستگاه را ناوردا نگاه می‌دارد. در حالت ایده‌آل اگر این نوع از درجه آزادی به صورت ساده یک مختصه، یا میدان در یک نظریه با تعداد بی‌نهایت درجه آزادی، باشد آن وقت این مولد به راحتی شناخته شده و در عمل تکانه نظیر آن مختصه (میدان) است. با این حال بخشیدن غنای پیمانه‌ای به یک مدل در قالب ترکیبی از درجه‌های آزادی آن و یا حتی افزودن درجه آزادی جدید و گسترش فضای فاز انجام می‌شود و یافتن مولد نیز کاری سرراست نخواهد بود.

نظریه دستگاه‌های مقید به واسطه حدس، تاکنون تأیید شده، دیراک کمک می‌کند تا هم یک دستگاه را پیمانه‌ای کنیم و هم در صورت نیاز تابع مولد آن را بیابیم. در دسته‌بندی دیراک اتحادهایی که در فضای فاز بین مختصات وجود دارند به دو دسته اساسی تقسیم می‌شوند. دسته اول آنها بی‌نهایت هستند که همانند یک مختصه یا تکانه بدون هم دست در فضای فاز حضور دارند. این موجودات، دستگاه فیزیکی را با هم دست خود منتقل می‌کنند بدون آن که آن را تغییر دهند (ناورداری تحت انتقال). این‌ها همان قیدهای نوع اول هستند که بنابر حدس دیراک مولد نوعی تبدیل پیمانه‌ای در فضای فاز یا در شکل کوانتمی شده در فضای حالت‌های کوانتمی، فضای هیلبرت یا فضای فوک، می‌شوند. دسته دوم، زوج اتحادهایی هستند که به کمک هم و با بازآرایی آنها به کمک قضیه داربو زوج مختصه و تکانه‌هایی از دستگاه اولیه را کم کرده و ما را به فضای فاز فیزیکی می‌رسانند. این زوج‌ها در اصل مربوط به هیچ درجه آزادی در دستگاه نیستند و باید حذف شوند. وقتی که اینها به شکل ساده مختصه و تکانه نباشند، حذف کردنشان به راحتی امکان‌پذیر نیست، ولی دیراک با معرفی کروشه خود روش کم کردن آنها را به ما یاد داده است.

گفتم قیدهای نوع اول نشان دهنده نوعی تقارن در دستگاه فیزیکی است. این تقارن ایجاد می‌کند که بی‌نهایت حل مربوط به یک حالت فیزیکی داشته باشیم. برای انتخاب یک جواب یکتا برای یک حالت یکتا از بین بی‌نهایت جواب آنها را باید در

مربوط به نیم‌فضاهای مختلف برای محاسبه کروشة پواسون توابع به کمک می‌آید تا کمی این عبارت‌ها را به شکل بسته و موجز بنویسیم. نمادهای ∇ و p به ترتیب به معنای گرادیان در نیم‌فضاهای مختصات و تکانه‌ها است. یک دستگاه مقید با قیدهای نوع دوم، که با شهود عام و ابتدایی ما از قید نیز هم‌خوان است، یک ذره آزاد محدود بر روی یک سطح است. این سطح می‌تواند تخت یا خمیده باشد و با یکتابع هموار از مختصات فضای پیکربندی، $f(\vec{q}) = 0$ ، توصیف می‌شود. اجزای اصلی تعیین کننده دینامیک این دستگاه با عبارت‌های هامیلتونی، قیدها و جبر بین آنها داده می‌شود

$$H_c = \frac{1}{2} \vec{p} \cdot \vec{p}, \quad T_1 = f(\vec{q}), \quad (1)$$

$$T_2(\vec{q}, \vec{p}) = \vec{p} \cdot \nabla f, \quad \{T_1, T_2\} = \nabla f \cdot \nabla f.$$

اتحاد اولیه T_1 باید در همه زمان‌ها برقرار باشد و این شرط قید ثانویه $\{T_1, H_c\} = T_2$ را می‌سازد. از شکل این قید دیده می‌شود که همیشه $T_1 \neq T_2$ و همان طور که در عبارت‌های بالا دیده می‌شود دو قید اولیه و ثانویه نسبت به هم نوع دوم هستند و بنابراین سازگاری قید دوم منجر به تعیین ضریب نامعین لاگرانژ می‌شود که قید اولیه را به هامیلتونی کانونی اضافه کرده بود. این دو قید در یک زنجیره قیدی از سازگاری هم‌دیگر به دست آمدند. بنابراین اگر یکی را دستکاری کنیم دیگری نیز متأثر می‌شود. هدف این است که قید اولیه تبدیل به نوع اول شود تا ثانویه به وجود نیاید.

اکنون می‌خواهیم از این مدل ساده نوع دوم یک مدل پیمانه‌ای بسازیم. برای این کار درخواست این است که قید اولیه T_1 با اضافه شدن یک تکانه جدید که متناظر با تکانه متغیر اضافه شده به فضای فاز است، به یک قید نوع اول تبدیل شود و البته قید ثانویه نیز در سازگاری تولید نشود. این شرط در معادله زیر آمده است

$$\tilde{T}_1 = T_1 + f, \quad \{\tilde{T}_1, \tilde{H}_c\} \approx 0. \quad (2)$$

فرض این است که عدد گراسمانی متغیرهای جدید با متغیرهای قبل با هم برابرند و همه درجه‌های آزادی مسئله بوزوئی هستند. یک حل پیشنهادی برای هامیلتونی آن است که چند جمله‌ای که

درجه‌های آزادی آن کمتر از مقدار در نظر گرفته شده است. این درجه‌های آزادی اضافی که مربوط به قیدهای نوع دوم هستند را به درجه آزادی پیمانه‌ای تبدیل می‌کنیم. به این منظور قید اولیه‌ای را، که می‌دانیم در ادامه سازگاری نوع دوم می‌شود، یک تکانه در نظر گرفته و با افزودن تکانه متغیر جدید تمامی آن را به یک تکانه که مولد تبدیل پیمانه‌ای-بگویید قید نوع اول-است، تبدیل می‌کنیم. سپس با استفاده از شرط نوع اول شدن تغییر و تصحیح در هامیلتونی را محاسبه می‌کنیم. تعداد قیدهای نوع دوم همواره زوج است. پس راحت‌ترین دستگاه نوع دوم شامل دو تا قید نوع دوم است. این دو قید می‌توانند در عرض هم و از تکینگی نگاشت لزاندر حاصل شده باشند، که در این صورت به وجود آمدن یکی به دیگری مربوط نیست و یا در طول هم باشند که به معنی آن است که قید ثانویه از سازگاری قید اولیه حاصل شده است. این دسته دوم از قیدهای نوع دوم ساختار رشته‌ای دارند. برنامه نوع اول سازی خود را برای چنین دستگاهی به کار می‌بندیم، چون در آن تنها یک قید را نوع اول می‌کنیم و دو مین قید پس از نوع اول شدن اولیه، اصلاً به وجود نمی‌آید. انجام این کار برای چهار قید نوع دوم یا بیشتر به راحتی انجام‌پذیر نیست و در حال حاضر مشغول انجام محاسبات و ساختن فرمول‌بندی آن هستیم.

۲. ذره آزاد بر روی روش در فضای پیکربندی

قبل از ارائه مدل‌های خود نمادگذاری متغیرها و توابع مربوط به مسئله را معرفی می‌کنیم. مجموعه مختصات توصیف کننده دستگاه را با نماد برداری \vec{q} نشان می‌دهیم. این شکل نوشتمن به معنای یک آرایه d تایی از مختصات دینامیکی مسئله است. به هر کدام از مختصه‌ها یک تکانه کانونی در فضای فاز متنسب است بنابراین تکانه‌های مزدوج به بردار \vec{q} را نیز در یک آرایه قرار داده و آن را با \vec{p} نمایش می‌دهیم. این دو نیم‌فضا به همراه هم فضای فاز دستگاه مورد نظر را می‌سازند. بردارهای پایه هر دو نیم‌فضا اما یکسان هستند، به گونه‌ای که ضرب دو بردار از دو نیم‌فضای مختلف معنی دارد. به خصوص ضرب نقطه‌ای بردارهای

حالت‌های $\langle \hat{H}_c | \mathbb{E} \rangle = E | \mathbb{E} \rangle$ دستگاه را می‌سازیم و از بین آنها
حالت‌هایی که در شرط $\langle \hat{T}_i | \mathbb{E} \rangle_{phys} = 0$ صدق می‌کنند را به
عنوان حالت فیزیکی انتخاب می‌کنیم.

با قید نوع اول پیدا شده می‌توان هر وردشی از متغیرهای f را محاسبه کرد. واضح است که $f = f_0$ ، بنابراین $\langle \hat{T}_i | \mathbb{E} \rangle = 0$ می‌توان متغیر پیمانه‌ای ساز و تکانه آن را حذف و در همان فضای فاز اولیه یک نظریه پیمانه‌ای داشته باشیم. با انجام این کار هامیلتونی ذره آزاد به صورت زیر در می‌آید

$$\tilde{H}_c = H_c - \frac{1}{\zeta} (\vec{p} \cdot \nabla f)^2 (\nabla f \cdot \nabla f)^{-1}. \quad (5)$$

در شکل کلاسیک، این رابطه می‌گوید که با انتخاب رویه‌هایی در فضای پیکربندی می‌توان رابطه اتری-تکانه ذره را به دلخواه تنظیم کرد. اگر رویه یک ابرصفحه تخت با معادله $\bar{q} = \bar{a} \cdot \vec{q}$ در فضای پیکربندی باشد، جمله اضافه شده به مدل همانند در نظر گرفتن ذره به عنوان ذره‌ای باردار در میدان مغناطیسی ثابت می‌شود. اگر رویه مورد نظر یک کره باشد، استفاده از این روش به کوانتش کانونی مدل اسکایرم می‌انجامد که در مرجع [۱۰] آمده است. یک سؤال جالب توجه این است که آیا رویه‌ای وجود دارد که پس از غوطه‌وری آن رابطه پاشندگی ذره به شکل نسبیتی $\sqrt{\bar{p}^2 + 1}$ در بیاید. به بیانی دیگر آیا رویه‌ای وجود دارد که غوطه‌ور کردن آن در فضای بزرگ‌تر معادل با فضا زمان مینکوفسکی بشود؟ با کمی توجه به رابطه (۶) و کمی سعی و خطا دیده می‌شود که چنین حلی وجود ندارد و این صرفاً به خاطر آن است که تابع f فقط تابع متغیرهای \bar{q} است. می‌دانیم که قید نسبیت خاص در فضای پیکربندی به صورت $= 1 = \dot{\bar{q}}^2$ است. در نتیجه با گسترش فضای فاز توسط متغیرهای پیمانه‌ای ساز نمی‌توان متريک اقليدسی را به متريک مینکوفسکی تبدیل کرد. در ادامه رویه اولیه را به شکلی عمومی تر در فضای فاز می‌گيریم و دوباره نظریه پیمانه‌ای متناظر را می‌سازیم.

۳. ذره آزاد بر روی رویه در فضای فاز

علاوه بر تلاش به جواب دادن سوالی که در انتهای بخش قبل

تابعی از متغیر وس زومینوی همیوغ به f است به هامیلتونی قبل اضافه شود. یعنی در فضایی بزرگ‌تر اثر محدود بودن ذره در فضایی بسیار پتانسیل در بیاید

$$\tilde{H}_c = H_c + \sum_{n=1}^{\infty} h^{(n)}(q, p), \quad (3)$$

متغیرهای وس زومینو بیشتر برای ابرمتقارن کردن یک مدل وارد و معروفی می‌شوند. در اینجا چون در پی افزایش تقارن با افزودن درجه آزادی به مدل هستیم باز هم همین لفظ را برای متغیرهای جدید خود به کار بردایم. در دیگر جاهای این مقاله به این متغیرها، متغیر پیمانه‌ای ساز می‌گوییم.

از حل مجموعه معادلات (۲) و (۳) تنها دو تصحیح به هامیلتونی اضافه می‌شود که همان جملات معروف وس زومینو هستند. مدل پیمانه‌ای شده به ظاهر باز هم یک ذره آزاد در فضای فازی بزرگ‌تر است. این فرآیند در معادلات زیر خلاصه شده است

$$\begin{aligned} \tilde{H}_c &= H_c + \frac{1}{\zeta} \nabla f \cdot \nabla f, \\ \tilde{H}_c &= \frac{1}{\zeta} \tilde{p} \cdot \tilde{p}, \quad \tilde{p} = \vec{p} + \nabla f, \quad \tilde{T}_i = f + f. \end{aligned} \quad (4)$$

جفت‌شدگی کمینه که در مقدمه به آن اشاره شد و تکانه مولده تبدیل پیمانه‌ای به خوبی در سطر دوم معادلات بالا مشاهده می‌شود. پتانسیل برداری نیز از عمود رویه‌ای که ذره بر آن محدود است به دست می‌آید. اگر بعد فضای پیکربندی مدلی که با آن شروع کردیم d باشد با در نظر گرفتن دو قید نوع دومی که داشتیم تعداد درجه‌های آزادی ذره در فضای فاز کاهش یافته $-2d$ می‌شود. اکنون که از روی این مدل یک مدل با تقارن پیمانه‌ای ساختیم، یک زوج کانونی به درجه‌های آزادی مدل اضافه شده اما این مدل ساخته شده یک قید نوع اول خواهد داشت، که دلالت براین می‌کند که تمام حل‌های آن در این اتحاد صدق کنند و یک جواب یکتا وقتی پیدا می‌شود که یک اتحاد سازگار با این آزادی پیمانه‌ای به نام شرط ثبیت پیمانه در نظر بگیریم. پس درجه‌های آزادی این مدل یا بعد فضای فاز کاهش یافته آن نیز $-2d$ است. البته این استدلال برای شکل کلاسیک نظریه آورده شد، در صورت کوانتمی از روی معادله شرودینگری که با \tilde{H}_c نوشته می‌شود

جمله‌های $"$ به صورت مستقل به دست می‌آید، به جواب عمومی زیر برای توابع $h^{(n)}$ می‌رسیم

$$h^{(n)} = \frac{1}{n!} \{f, \{f, \{\dots \{f, H_c \}\dots\}\}\}. \quad (8)$$

به این ترتیب هامیلتونی پیمانه‌ای شده با قیدهای ابتدایی نوع دوم در فضای فاز دارای یک بسط بی‌نهایت جمله‌ای بر حسب متغیر پیمانه‌ای ساز می‌شود. این بسط در حالت‌های خاص و بدیهی دارای تعداد متناهی جمله است

$$\tilde{H}_c = H_c + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{1}{n!} \{f, \{f, \{\dots \{f, H_c \}\dots\}\}\}_{\circ}^n, \quad (9)$$

که با توجه به اتحاد پیکرها و سدورف و به شرط آن که تابع f حقیقی مقدار باشد، می‌توان یک عبارت بسته صورت برای آن به شکل زیر پیشنهاد داد

$$\tilde{H}_c = e^{\circ f} \otimes H_c \otimes e^{-\circ f}, \quad (10)$$

که در آن علامت \circ بین هر دو تابع به معنای آن است که باید کروشه پواسون بین آن دو تابع محاسبه شود. اهمیت این شکل نوشتن در آن است که اگر بتوان تابع نمایی را محاسبه کرد، آن وقت به دست آوردن هامیلتونی پیمانه‌ای شده تنها با محاسبه دو کروشه پواسون میسر می‌شود، هرچند که این امکان پذیری مستلزم به دست آمدن جمله عمومی (8) است.

از آنجا که بسط بر حسب متغیر پیمانه‌ای ساز دارای همه توان‌های این متغیر است نمی‌توان در حالت عمومی این متغیر را از شرط پیمانه‌ای بودن مدل بر حسب متغیرهای فضای فاز اولیه حل کرد، مگر در حالت‌هایی که این بسط بر حسب تابع‌های شناخته شده که عکس آنها نیز شناخته شده‌اند قابل نوشتن باشد. با این حال این شکل به دست آمده برای هامیلتونی کمک می‌کند تا برای شرط‌های مختلف در فضای فاز پاشندگی‌های متفاوتی پیدا کنیم.

یک مثال برای ساختن هامیلتونی‌های جدید با این فرمول‌بندی انتخاب قید اولیه به شکل $f = \vec{q} \cdot \vec{g}$ است. جمله عمومی (8) به صورت زیر به دست می‌آید

$$h^{(n)} = \nabla_p \cdot \nabla_g \nabla_g \cdot \nabla_g \vec{A} \vec{g}. \quad (11)$$

$$\nabla_g \cdot \equiv \vec{g} \cdot \nabla_p,$$

که عملگرهای نرده‌ای ∇_g در سطر اول به تعداد $(n-1)$ بار

مطرح شد، می‌خواهیم طریقه عمومی اضافه شدن جملات پیمانه‌ای ساز به یک مدل نوع دوم را ارائه دهیم. قید اولیه در فضای فاز اتحادی در فضای پیکربندی به صورت $g(\vec{q}, \dot{\vec{q}})$ است که پس از نگاشت لراندر به تابعی در فضای فاز $f(\vec{q}, \vec{p})$ ترجمه می‌شود. قیدها، سازگاری و نوع دوم شدن‌شان در مجموعه معادلات زیر خلاصه شده است

$$H_c = \frac{1}{2} \vec{p} \cdot \vec{p}, \quad T_1 = f(\vec{q}), \quad T_2 = \vec{p} \cdot \nabla f, \quad (6)$$

$$\{T_1, T_2\} = \nabla f \cdot \nabla f + \nabla f \cdot ((\vec{p} \cdot \nabla_p) \nabla_p f) - \nabla_p f \cdot ((\vec{p} \cdot \nabla) \nabla f).$$

با نگاه به شکل قید ثانویه می‌فهمیم که اگر قید اولیه دارای شکل تابعی مانند $f \sim \exp(\frac{q_i}{p_i})$ باشد، دستگاه نوع اول ممکن است این عبارت متناسب با قیدهای تا این مرحله بشود و به دستگاهی با تعداد بیشتر از دو تا نوع دوم و یا دو قید نوع اول برسیم. یک مثال برای چنین حالتی با $\vec{q} \cdot \vec{p} \sim f$ به وجود می‌آید. این دو رده از قیدها را کنار می‌گذاریم. اگرچه در اینجا قید اولیه تابعی از تکانه‌ها نیز هست، دیده می‌شود که دستگاه ناسازگار و قید اولیه بدون معنی می‌شود، اگر که $\nabla f = 0$ باشد. پس مجبوریم شرط $\nabla f \neq 0$ را انتخاب کنیم که با این شرط دستگاه حتماً نوع دوم است.

از این معادلات واضح است که چون شرط قیدی نسبیتی $= \circ$ در فضای پیکربندی به تابعی که تنها به تکانه‌ها وابسته است ترجمه می‌شود، این قید تنها یک قید اولیه نوع اول است و از این روش (انتقال استاکلبرگ) نمی‌توان به پاشندگی نسبیتی رسید. به حاطر وابستگی توابع قیدی به همه متغیرهای فضای فاز کروشه پواسون کمیت‌ها را در صورتی که شکل ساده‌تری نداشته باشند، صریحاً می‌نویسیم. همانند مورد قبل با گسترش فضای فاز و درخواست پیمانه‌ای شدن معادلات (2) را داریم. حل پیشنهادی خود را نیز به صورت (3) در نظر می‌گیریم و به معادله عمومی زیر برای چند جمله‌ای‌های متغیر پیمانه‌ای ساز، می‌رسیم

$$0 = T_2 + \sum_{n=1}^{\infty} \{T_1, h^{(n)}\}_{\circ}^n - \sum_{n=1}^{\infty} n h^{(n)}_{\circ}^{n-1}. \quad (7)$$

از حل این مجموعه از معادلات که از صفر قراردادن ضرایب

سرراست نیست. مزیت دیگر این روش نسبت به دیگر روش‌های پیمانه‌ای کردن (مانند غوطه‌وری‌های BFT و فدیف جکیو) آن است که حداقل ممکن (تنها یک زوج متغیر) به متغیرهای فضای فاز برای پیمانه‌ای کردن اضافه می‌شود. نشان دادیم که اگر قید اولیه تنها تابعی از مختصات باشد، تنها دو جمله (یک بسط متناهی) برای پیمانه‌ای کردن مدل لازم است. در حالتی که قید اولیه تابعی از هر دو نوع متغیر فضای فاز باشد پیمانه‌ای کردن مدل به بهای افزودن تمامی توان‌های متغیر پیمانه‌ای ساز، به هامیلتونی تمام می‌شود، به گونه‌ای که نمی‌توان به راحتی عبارتی بسته صورت برای هامیلتونی پیمانه‌ای شده نوشت و یا متغیر پیمانه‌ای ساز را حذف کرد. اما این باعث می‌شود که پاشندگی‌های متنوعی، ناشی از انتخاب روابط‌ها در فضای فاز برای محدود کردن ذره، برای ذره پیدا کنیم. این یکی از پیشنهادهایی است که برای کارهای بعدی ارائه می‌دهیم. با تعمیم روشی که برای دستگاه تک رشتہ‌ای معرفی کردیم می‌توان دستگاه‌های نوع دوم چندرشته‌ای را هم نوع اول کرد به شرطی که رشتہ‌های آنها متقاطع نباشد. یعنی قیدهای یک رشتہ به دیگری مربوط نباشد و رشتہ‌ها از هم مستقل باشند.

اثر می‌کنند. با داشتن شکل صریح $(\bar{p})\bar{g}$ این عملگر محاسبه شده، $h^{(n)}$ به دست آمده و هامیلتونی دستگاه پیمانه‌ای ساخته می‌شود. البته هر قیدی را نمی‌توان به شکل بالا جداسازی کرد. به خصوص اگر تابع برداری $(\bar{p})\bar{g}$ تنها یک مؤلفه داشته باشد قید اولیه به یک مختصه یا تابعی از تکانه‌ها کاهش می‌یابد و دستگاه از همان ابتدا لزوماً نوع دوم نیست.

۴. نتیجه‌گیری و پیشنهاد

در این مقاله با روش انتقال استاکلبرگ از یک دستگاه با قیدهای نوع دوم در ساختار تک رشتہ‌ای، دستگاهی پیمانه‌ای ساختیم. تکرشته قیدی تنها شامل دو قید بود که با نوع اول سازی تنها قید اولیه نوع اول شده در آن باقی می‌ماند. با این وجود اگر بتزان قید اولیه در رشتہ را نوع اول کرد اصلًاً قیدهای بعدی به وجود نمی‌آیند. بنابراین تعداد قیدهای داخل یک رشتہ اصلاً در انجام فرآیندی که انجام دادیم مهم نیست. برای دستگاهی با تنها یک قید نوع اول به راحتی می‌توان تابع مولد پیمانه‌ای را ساخت در حالی که ساختن تابع مولد تبدیل پیمانه‌ای حتی برای دستگاه‌هایی که دارای دو نوع اول آبلی نیز هستند، چندان

مراجع

7. S Hong, *Mod. Phys. Lett. A* **20** (2005) 2455.
8. E C G Stueckelberg, *Helv. Phys. Acta* **30** (1957) 209.
9. H Ruegg, and M Ruiz-Altaba, *Int. J. Mod. Phys. A* **19** (2004) 3265.
10. J A Neto, *Phys. Lett. B* **571** (2003) 105.
1. J C Ward, *Phys. Rev.* **78** (1950) 182.
2. Y Takahashi, *Nuovo Cim.* **6** (1957) 370.
3. M Veltman, *Nucl. Phys. B* **21** (1970) 288.
4. G 't Hooft, *Nucl. Phys. B* **35** (1971) 167.
5. G 't Hooft, and M Veltman, *Nucl. Phys. B* **44** (1972) 189.
6. I A Batalin, E S Fradkin and T E Fradkina, *Nucl. Phys. B* **279** (1987) 514.