

مقاله‌نامه بیست و سومین کنفرانس بهاره فیزیک (۳۰-۲۹ اردیبهشت ۱۳۹۵)

فرمالیزم سیستم های مقید پنج-کوارکی بر پایه تکنیک یاکوبوفسکی

احمدی پویا، اسکندر*؛ رجبی، علی اکبر؛ اصلان زاده، مهدی

دانشکده فیزیک دانشگاه صنعتی شاهرود

چکیده

در این مقاله به طور کلی، سیستم پنج کوارکی با بهره مندی از تکنیک یاکوبوفسکی به منظور رسیدن به پارامترهای استاتیکی از قبیل جرم بستگی، تشدید و پراکندگی، فرمول بندی شده است. ما از معادله غیر نسبی شرویدنگر پنج جسمی با در نظر گرفتن برهم کنش قوی نیروی جفتی کار را آغاز نموده ایم. این فرمول بندی به چهار معادله جفت شده بر مبنای چهار مولفه (پیکربندی) مستقل منجر می شود. به منظور محاسبات پارامترهای فیزیکی مربوط به چه حالت مقید و چه حالت پراکندگی سیستم پنج کوارکی، به طور مثال پنتاکوارک θ^+ ، معادلات جفت شده مذکور را در فضای تکانه ژاکوبی تصویر نموده و در نهایت با اشاره به پیاده سازی حل عددی معادلات انتگرالی جفت شده، کار را به اتمام رسانیده ایم.

مقدمه

در سال های اخیر محاسبات مربوط به پنتاکوارک ها از نقطه نظر فیزیک ذرات بنیادین، چه در حالت تشدید و چه پراکندگی در حوزه سیستم های پنج-کوارکی مورد توجه و مطالعه قرار گرفته است [2,1]. یک پنتاکوارک سیستمی زیر اتمی متشکل از چهار کوارک و یک پادکوارک است که روی هم نوعی سیستم مقید پنج-جسمی تشکیل می دهند. کوارک دارای عدد باریونی $1/3^+$ و پادکوارک $1/3^-$ می باشد. بنابراین پنتاکوارک ها با عدد باریونی 1^+ جزء گروه باریون های بیگانه یا نا متعارف به شمار می آیند. برای نمونه پنتاکوارک های تازه کشف شده نا متعارف می تواند $uudc\bar{c}$ باشد که ζ^+ نام دارد، با جرم تشدید $3099 MeV$ [3]. همچنین پنتاکوارک $uudd\bar{s}$ به نام θ^+ دارای جرم $1540 MeV$ می باشد [4]. در این میان سیستم پنج کوارکی θ^+ می تواند سیستم مورد نظر برای پایه ریزی معادلات پنج-کوارکی در تکنیک یاکوبوفسکی [7] باشد، زیرا ذرات کوارکی این سیستم سست مقید، تقریباً ویژگی های فیزیکی مشابهی از خود نشان می دهند. حالت های تشدید و غیر تشدید θ^+ در مرجع [5] به روش (CCV)¹ پیاده سازی شده است که در آن شرایط مرزی متعارف وارد شده، در برهم کنش نوکلئون-کائون با تقارن سازی تابع موج صورت پذیرفته است. روش مطمئن CCV تنها زمانی دقت مناسبی خواهد داشت، که دینامیک سیستم پنج-کوارکی در ناحیه برهم کنشی کوارکی در نظر گرفته شود. با توجه به اهمیت ساختار مبهم سیستم های پنتاکوارکی، در اولین گام جهت مطالعه این سیستم ها می توان کوارک های بالا، پایین و شگرف را ذراتی تقریباً یکسان در نظر گرفت. بنابراین هدف ما در این مقاله پیاده سازی فرمول بندی و پیکربندی سیستم پنج-کوارکی بر مبنای روش یاکوبوفسکی به منظور بررسی سیستم پنتاکوارک θ^+ و رسیدن به پارامترهای استاتیکی (جرم بستگی - طیف جرمی) و دینامیکی (تشدید و پراکندگی) آن سیستم نیز می باشد.

تکنیک یاکوبوفسکی

¹ Coupled-Channel Variational Method

مقاله‌نامه بیست و سومین کنفرانس بهاره فیزیک (۳۰-۲۹ اردیبهشت ۱۳۹۵)

در ابتدا برچسب‌های (i) ، (I) و (J) به ترتیب بیانگر زیر شاخه‌های چهار، سه و دو تکه‌ای برای یک سیستم پنج-کواری می‌باشند. معادله شرودینگر برای سیستم پنج-کواری بدین صورت خواهد بود.

$$\left(H_0 + \sum_{i=1}^{10} V_i \right) \Psi = E \Psi \quad (1)$$

با استفاده از روش لیپمن-شوئینگر^۲، تابع موج سیستم پنج کواری را به صورت زیر می‌نویسیم:

$$\Psi = G_0 \sum_i V_i \Psi \quad (2)$$

که در آن G_0 انتشارگر آزاد سیستم پنج کواری و V_i پتانسیل زیر سیستم چهار تکه‌ای دو-کواری یعنی $i = 12 + 3 + 4 + 5$ خواهد بود. تابع موج کل متشکل از جمع تک تک توابع موج چهار تکه‌ای است، بنابراین:

$$\Psi = \sum \psi_i \quad (3)$$

که در آن:

$$\psi_i \equiv G_0 V_i \Psi \quad (4)$$

با استفاده از رابطه (۳)، مؤلفه تابع موج رابطه (۴) را به صورت زیر می‌نویسیم:

$$\psi_i \equiv G_0 V_i \psi_i + G_0 V_i \sum_j \bar{\delta}_{ij} \psi_j \quad (5)$$

که در آن $\bar{\delta}_{ij} = (1 - \delta_{ij})$ و t_i عملگر گذار دو جسمی است که از معادله ناهمگن لیپمن-شوئینگر پیروی می‌کند:

$$t_i = V_i + V_i G_0 t_i \quad (6)$$

در ادامه مؤلفه جدید که زیر مجموعه‌ای از مؤلفه‌های چهار جسمی تابع موج است و توسط رابطه زیر با آنها مرتبط است، را معرفی می‌کنیم:

$$\psi_{i,I} = G_0 t_i \sum_{j \in I} \bar{\delta}_{ij} \psi_j \quad (7)$$

در اینجا $I \subset J$ یعنی خوشه چهار تایی J شامل زیر شاخه‌های خوشه سه تایی I می‌باشد. به وضوح می‌توان نوشت:

$$\psi_i = \sum_{I \in I} \psi_{i,I} \quad (8)$$

با قراردادن رابطه (۸) در (۷) خواهیم داشت:

$$\psi_{i,I} = G_0 t_i \sum_{j \in I} \bar{\delta}_{ij} \sum_{j \in J} \psi_{j,J} \quad (9)$$

با فاکتورگیری $\psi_{i,I}$ از دو طرف معادله فوق داریم:

$$\psi_{i,I} - G_0 t_i \sum_{j \in I} \bar{\delta}_{ij} \psi_{j,I} = G_0 t_i \sum_{j \in I} \bar{\delta}_{ij} \sum_{j \in J} \bar{\delta}_{Ij} \psi_{j,J} \quad (10)$$

توابع $\psi^{(a_4)}$ و ψ^{a_4} را بصورت زیر تعریف می‌کنیم:

$$(\psi^I)_i = \psi_{i,I}, \quad (\psi^{(I)})_j = \sum_{j \in I} \bar{\delta}_{ij} \psi_{j,I} \quad (11)$$

با تعریف ماتریس M^I با مؤلفه‌های $t_i \bar{\delta}_{ij}$ و قرار دادن آن در رابطه (۱۰) خواهیم داشت:

$$(1 - G_0 M^I) \psi^I = G_0 M^I \psi^{(I)} \quad (12)$$

که نمایش ماتریسی رابطه (۱۰) می‌باشد. با انجام عملیات ریاضی مشابه رابطه (۷) روی معادله فوق داریم:

² Lippmann-Schwinger equation

مقاله‌نامه بیست و سومین کنفرانس بهاره فیزیک (۳۰-۲۹ اردیبهشت ۱۳۹۵)

$$\psi_{i,I} = G_0 \sum_{j \in I} T_{ij}^I \sum_{j \in J} \bar{\delta}_{IJ} \psi_{j,J} \quad (13)$$

$$T_{ij}^I = t_i \bar{\delta}_{ij} + \sum_{k \in I} t_i \bar{\delta}_{ik} T_{kj}^I \quad (14)$$

آخرین تجزیه تابع موج رابطه (۱۳) به تابع موج سیستم دوجسمی زیر منجر می‌شود:

$$\psi_{i,I}^J = G_0 \sum_{j \in I} T_{ij}^I \sum_{j \in J} \bar{\delta}_{IJ} \psi_{j,J} \quad (15)$$

در گام بعد با قراردادن $I = 123$, $i = 12$ و همچنین $I = 123$, $i = 12$ در رابطه (۱۳) و در ادامه در رابطه (۱۴)؛ در نهایت به چهار معادله جفت شده بر اساس چهار مولفه مستقل برای سیستم پنج-کواریکی به شکل زیر می‌رسیم:

$$K = G_0 T^{123} (P_{34} P_{45} - P_{34}) K - G_0 T^{123} P_{34} L + G_0 T^{123} (M + N) + G_0 T^{123} H \quad (16)$$

$$H = G_0 T^{12+34} (1 - P_{34}) ((1 - P_{45}) K) + G_0 T^{12+34} (1 - P_{34}) L \quad (17)$$

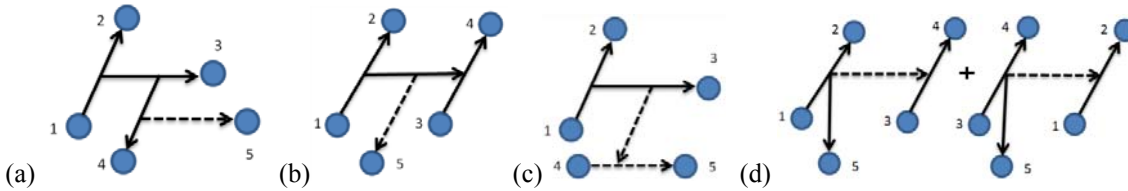
$$L = G_0 T^{123} (-P_{35}) ((M + N) + H) \quad (18)$$

$$M + N = G_0 T^{12+34} ((-P_{35} - P_{45})(M + N) - P_{45}(1 - P_{34})H) - G_0 T^{12+34} P_{35} ((1 - P_{34})K + L) \quad (19)$$

چون کواریک‌ها سیستم‌های فرمیونی هستند، در معادلات بالا هر جایگشتی از ذرات با علامت منفی همراه خواهد بود. در معادلات جفت شده بالا مولفه‌های H , K و L و $M + N$ به ترتیب معرف مولفه‌های مستقل $\psi_{12,123}^{1234}$, $\psi_{12,123}^{123+45}$ و $(\psi_{12,12+34}^{125+34} + \psi_{12,12+34}^{12+345})$ همان چهار مولفه مستقل سیستم پنج-کواریکی می‌باشند که هر کدام به نوبه خود، بیانگر پیکربندی خاصی از سیستم پنج کواریکی خواهند بود.

نمایش انتگرالی معادلات

به منظور حل معادلات جفت شده نتایج قبل در فضای تکانه، در این گام تکانه‌های ژاکوبی استاندارد برای چهار مولفه مذکور را در شکل (۱) نمایش می‌دهیم.



شکل (۱): نمایش تکانه‌های ژاکوبی مولفه‌های مستقل سیستم پنج-کواریکی.

بر همین اساس برای ساختار (a) خواهیم داشت:

$$\begin{aligned} \mathbf{a}_1 &= 1/2(\mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2); \mathbf{a}_2 = 1/3(2\mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2); \mathbf{a}_3 = 1/4(3\mathbf{k}_4 - \mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2 - \mathbf{k}_3) \\ \mathbf{a}_4 &= 1/5(4\mathbf{k}_5 - \mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2 - \mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_4) \end{aligned} \quad (20)$$

بنابراین تعاریف بالا، پایه مناسب در نمایش امواج پاره‌ای^۳ برای ساختار (a) به این صورت می‌باشد.

$$\begin{aligned} |a\rangle \equiv |a_1 a_2 a_3 a_4; \gamma_a\rangle \equiv & |a_1 a_2 a_3 a_4; (l_1 s_{12}) j_1 \left(l_2 \frac{1}{2} \right) j_2 (j_1 j_2) I_3 \left(l_3 \frac{1}{2} \right) j_3 \left(l_4 \frac{1}{2} \right) j_4 (j_3 j_4) I_4 (I_3 I_4) J, M_J \rangle \\ & \otimes \left| \left(t_{12} \frac{1}{2} \right) t_3 \left(t_3 \frac{1}{2} \right) t_4 \left(t_4 \frac{1}{2} \right) T, M_T \right\rangle \end{aligned} \quad (21)$$

³ Partial waves representation

مقاله‌نامه بیست و سومین کنفرانس بهاره فیزیک (۳۰-۲۹ اردیبهشت ۱۳۹۵)

همچنین برای ساختار (b) داریم:

$$\begin{aligned} \mathbf{b}_1 &= 1/2(\mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2); \mathbf{b}_2 = 1/2(\mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_4); \mathbf{b}_3 = 1/2(\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2 - \mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_4) \\ \mathbf{b}_4 &= 1/5(4\mathbf{k}_5 - \mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2 - \mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_4) \end{aligned} \quad (22)$$

که پایه مناسب آن:

$$|b\rangle \equiv |b_1 b_2 b_3 b_4; \gamma_b\rangle \equiv |b_1 b_2 b_3 b_4; (l_1 s_{12}) j_1 (l_2 s_{34}) j_2 (j_1 j_2) S (l_3 s) I_4 \left(l_4 \frac{1}{2} \right) j_4 (I_4 j_4) J, M_J\rangle \otimes |(t_{12} t_{34}) t_4 \left(t_4 \frac{1}{2} \right) T, M_T\rangle \quad (23)$$

می‌باشد. برای ساختار (c) داریم:

$$\begin{aligned} \mathbf{c}_1 &= 1/2(\mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2); \mathbf{c}_2 = 1/3(2\mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2); \mathbf{c}_3 = 1/2(\mathbf{k}_4 - \mathbf{k}_5) \\ \mathbf{c}_4 &= 1/2(3(\mathbf{k}_4 + \mathbf{k}_5) - 2(\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2 + \mathbf{k}_3)) \end{aligned} \quad (24)$$

پایه متناظر با آن:

$$|c\rangle \equiv |c_1 c_2 c_3 c_4; (l_1 s_{12}) j_1 \left(l_2 \frac{1}{2} \right) j_2 (j_1 j_2) I_3 (l_3 s_{45}) j_3 (l_4 j_3) I_4 (I_3 I_4) J, M_J\rangle \otimes | \left(t_{12} \frac{1}{2} \right) t_3 (t_3 t_{45}) T, M_T\rangle \quad (25)$$

می‌باشد. برای ساختار (d) به صورت مجزا داریم:

$$\begin{aligned} \mathbf{d}_1 &= 1/2(\mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2); \mathbf{d}_2 = 1/3(2\mathbf{k}_5 - \mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2); \mathbf{d}_3 = 1/2(\mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_4) \\ \mathbf{d}_4 &= 1/2(3(\mathbf{k}_3 + \mathbf{k}_4) - 2(\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2 + \mathbf{k}_5)) \end{aligned} \quad (26)$$

پایه متناظر آن:

$$\begin{aligned} |d\rangle &\equiv |d_1 d_2 d_3 d_4; (l_1 s_{12}) j_1 \left(l_2 \frac{1}{2} \right) j_2 (j_1 j_2) I_3 (l_3 s_{34}) j_3 (l_4 j_3) I_4 (I_3 I_4) J, M_J\rangle \\ &\otimes | \left(t_{12} \frac{1}{2} \right) t_3 (t_3 t_{34}) T, M_T\rangle \end{aligned} \quad (27)$$

همین طور:

$$\begin{aligned} \mathbf{e}_1 &= 1/2(\mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_4); \mathbf{e}_2 = 1/3(2\mathbf{k}_5 - \mathbf{k}_3 - \mathbf{k}_4); \mathbf{e}_3 = 1/2(\mathbf{k}_1 - \mathbf{k}_2) \\ \mathbf{e}_4 &= 1/2(3(\mathbf{k}_3 + \mathbf{k}_4) - 2(\mathbf{k}_1 + \mathbf{k}_2 + \mathbf{k}_5)) \end{aligned} \quad (28)$$

پایه متناظر آن:

$$\begin{aligned} |e\rangle &\equiv |e_1 e_2 e_3 e_4; (l_1 s_{34}) j_1 \left(l_2 \frac{1}{2} \right) j_2 (j_1 j_2) I_3 (l_3 s_{12}) j_3 (l_4 j_3) I_4 (I_3 I_4) J, M_J\rangle \\ &\otimes | \left(t_{34} \frac{1}{2} \right) t_3 (t_3 t_{12}) T, M_T\rangle \end{aligned} \quad (29)$$

در هر پایه سهم تکانه‌ها، اعداد کوانتومی مداری، اسپینی و ایزواسپینی هر کوآرک نیز وارد شده است. به طور نمونه S_{ij} معادل مجموع اسپین زیر سیستم دو-کوآرکی i, j ؛ بیانگر تکانه زاویه ای مداری تکانه ژاکوبی J_i ، معادل تکانه کل زیر سیستم i -کوآرکی و J معادل تکانه کل سیستم پنج-کوآرکی با تصویر M_J است. سهم پایه‌های ایزواسپین هم از همین تناظر پیروی می‌کند. عدد کوانتومی ایزواسپین تنها برای برهم کنش پادکوآرک شگرف که در زیرسیستم دوجسمی سیستم اصلی، سست مقید می‌باشد، باید خاموش شود. بقیه اعداد کوانتومی بر اساس تقارن تابع موج و حالت طبیعی سیستم پنج-کوآرکی شکل می‌گیرد. حالت‌های پایه نیز در فضای هیلبرت پنج جسمی^۴ راست-هنجاره هستند. حال در گام آخر با تصویر نمودن هر مولفه از معادلات جفت شده سیستم پنج-کوآرکی در پایه متناظر خودش، به نمایش انتگرالی معادلات جفت شده خواهیم رسید.

⁴ Five-body Hilbert space

⁵ Orthonormal basis states

مقاله‌نامه بیست و سومین کنفرانس بهاره فیزیک (۳۰-۲۹ اردیبهشت ۱۳۹۵)

بعد از ارزیابی جملات هر معادله انتگرالی در نمایش امواج پاره ای به منظور حل عددی معادلات، این معادلات برای پیاده سازی محاسبات عددی و رسیدن به پارامترهای فیزیکی اشاره شده در سیستم پنج- کواریکی آماده می شود.

تکنیک پیاده سازی حل عددی

برای حل عددی معادلات انتگرالی جفت شده روابط (۱۶) و (۱۹) ابتدا با استفاده از روش گاوس- لژاندر^۶ فضا را گسسته نموده تا این معادلات انتگرالی به چهار معادله ویژه مقدری جفت شده منجر شوند. نمایش شماتیک این معادله ویژه مقدری به شکل زیر است:

$$\eta(E)\psi = k(E)\psi \quad (30)$$

در اینجا E انرژی بستگی سیستم سست مقید پنج- کواریکی با ویژه مقدار $\eta(E)$ می باشد. کرنل $k(E)$ وابستگی مستقیمی به انرژی سیستم دارد و ψ نیز تابع موج ستونی معادلات ارزیابی شده روابط (۱۶) تا (۱۹) را تشکیل می دهد. در نهایت با استفاده از روش های عددی تکرار و الگوریتم متعامد سازی تکنیک لنگسوز^۷ و با شروع از توابع موج اولیه گاوسی شکل [6]، به حل عددی این معادلات می پردازیم. به منظور محاسبه دقیق انرژی بستگی فیزیکی سیستم سست مقید پنج- کواریکی که متناظر با ویژه مقدار $\eta(E) = 1$ است، می توان با دادن سه و یا چهار انرژی در همسایگی انرژی مقید سیستم مورد بررسی، ویژه مقادیر $\eta(E)$ متناظر با این انرژی را به دست آورد. سپس با درون یابی، انرژی بستگی دقیق سیستم را محاسبه نمود که محاسبات این کار در حال انجام می باشد.

مرجع ها

- [1] arXiv:hep-ph/0507105v2 11 Nov (2005).
 [2] E. Hiyama, H. Suganuma and M. Kamimura, *Progress of Theoretical Physics Supplement* No. 168, (2007).
 [۳] A. Aktas, et al., hep-ex/0403017; *Phys. World* 17 (2004).
 [۴] T. Nakano, et al., *Phys. Rev. Lett.* 91, 012002.1 (2003).
 [۵] M. Kamimura, *Prog. Theor. Phys. Suppl.* 62, 236 (1977).
 [۶] E. Ahmadipouya, *M.Sc Thesis*, University of Tehran (2013).
 [7] O.A. Yakubovsky: *Sov. J. Nucl. Phys.* 5, 937 (1967).

⁶ Gauss-Legendre

⁷ Lanczos-type technique