

بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ

١٥٧٥٦٨



دانشگاه شهید بهشتی

دانشکده علوم

بخش فیزیک

پایان نامه تحصیلی برای دریافت درجه کارشناسی ارشد فیزیک (گرایش فیزیک بنیادی)

عنوان:

سیاهچاله باردار دیلاتونی چرخشی در فضا-زمان II-بعدي

اساتید راهنما:

دکتر مجید رهنما

پرفسور یوسف بهرام پور

مؤلف:

مسعود اله وردی زاده

۱۳۸۷ / ۹ / ۲۳

بهار ۸۷

۱۰۷۵۶۸



دانشگاه شهید بهشتی تهران

این پایان نامه به عنوان یکی از شرایط احراز درجه کارشناسی ارشد به

بخش فیزیک

دانشکده علوم

دانشگاه شهید بهشتی تهران

تسلیم شده است و هیچ گونه مدرکی به عنوان فراغت از تحصیل دوره مزبور شناخته نمی شود.

دانشجو: مسعود اله ورودی زاده

اساتید راهنما: ۱- دکتر مجید رهنا  
۲- دکتر یوسف بهرامپور

داور ۱: دکتر نصراله گرامی

داور ۲: دکتر احمد شیخی

نماینده تحصیلات تکمیلی: دکتر محمدمهدی یزدانپناه

حق چاپ محفوظ و مخصوص به مولف است.



تقدیم به:

پدر و مادر عزیزم که موفقیت‌هایم را مدیون صبوریشان هستم.

تقدیم به:

خواهران و برادرانم که همواره مشوقم بوده‌اند.

## تقدیر و تشکر

سپاس و ستایش خداوندی را سزااست که عشق به آموختن را در انسان به ودیعه نهاد عشقی که رسالت برانگیز است. رسالتی انبیاء گونه، شکرگذار هستم که در این راه یاریم نمود و از او می‌خواهم که مرا در جهت بکارگیری آموخته‌هایم در راه ثواب مدد فرماید. در اینجا لازم می‌دانم از پدر و مادر عزیزم که من را همواره با صبر و دلسوزی مورد مهر و حمایت خود قرار دادند، تشکر کنم و همچنین از برادران و خواهران عزیزم که شادی بخش و مایه دلگرمی من هستند نیز سپاس گذارم و از خدای بزرگ برای ایشان سلامتی و سعادت طلب می‌کنم.

از استاد ارجمندم آقای دکتر مجید رهنما به خاطر همکاری‌شان تشکر می‌کنم. از استاد فرزانه آقای دکتر یوسف بهرامپور به خاطر راهنمایی‌های ارزنده‌شان که همواره گره‌گشای راهم بودند کمال تشکر را دارم. از استاد گرامی آقای دکتر شیخی که با بزرگواری تمام و صبر و حوصله فراوان بنده را راهنمایی فرمودند و همچنین از استاد ارجمند آقای دکتر گرامی که قبول زحمت فرمودند و داوری این پایان‌نامه را پذیرفتند نیز بسیار سپاس گذارم.

## چکیده

سال ۱۹۰۵ میلادی البرت انشتین با انتشار مقالات معروفش نظریه نسبیت را بنا نهاد، و با این کار مفهوم فضا-زمان را وارد فیزیک نمود. که در واقع این مفهوم اساس نظریه نسبیت عام نیز می باشد. از آن زمان تا کنون مطالعات زیادی روی ساختار فضا-زمان انجام شده و در این راستا نتایج خوبی نیز بدست آمده است که از جمله معروفترین آنها می توان به جواب شوارتز شیلد و جواب کر-نیومن اشاره کرد. هر کدام از این جوابها تحت شرایط خاصی فضا-زمان تولید شده توسط اجرام کیهانی را توصیف می کنند، اما هر دو جواب به صورت مشترک پیش بینی می کنند که اگر چگالی جرم یک جسم به حد کافی (حد ساند را چاخار) افزایش یابد، آن جرم به یک سیاهچاله تبدیل می شود. به این معنی که در آن ناحیه، فضا-زمان دیگر معنایی ندارد و در واقع تئوری نسبیت از توصیف این ناحیه عاجز است.

در این پایان نامه ابتدا جواب شوارتز شیلد مورد بررسی قرار می‌گیرد، سپس در فصل سوم سیاهچاله های دیلاتونی باردار استاتیک در فضا-زمان  $\Omega$  بعدی مرور می شود و در نهایت در فصل چهارم جواب دقیقی را برای سیاهچاله دیلاتونی چرخشی با پارامتر کوچک دوران در فضا-زمان  $\Omega$  بعدی بدست می آوریم.

## فهرست مطالب

صفحه	عنوان
۱.....	فصل ۱ تانسورها
۲.....	مقدمه
۲.....	۱-۱- بردارهای کنتراورنیت
۲.....	۱-۲- بردارهای کوارنیت
۳.....	۱-۳- اسکالرها
۴.....	۱-۴- تانسورهای کنتراورنیت
۴.....	۱-۵- تانسورهای کوارنیت
۵.....	۱-۶- تانسورهای مخلوط
۵.....	۱-۷- تانسور متریک
۷.....	۱-۸- عمل انقباض
۸.....	۱-۹- تقارن تانسورها
۱۰.....	۱-۱۰- ضرایب کریستوفل
۱۱.....	۱-۱۰-۱- مشتق کوارنیت
۱۴.....	۱-۱۱- معادلات لاگرانژ
۱۶.....	۱-۱۲- معادله ژئودزی
۱۸.....	۱-۱۳- جابجایی مشتق کوارنیت
۱۹.....	۱-۱۴- تانسور ریچی
۲۰.....	۱-۱۵- منیفلد دیفرانسیل پذیر

۱-۱۵-۱ - گروه موضعی یک پارامتری از دیفیومورفیزم های موضعی وابسته به یک میدان برداری	در $R^n$ .....	۲۳
۱-۱۵-۲ - گروه موضعی یک پارامتری وابسته به میدان برداری روی یک منیفلد .....		۲۶
۱-۱۶-۱ - تقارن ذاتی و بردارهای کیلینگ .....		۲۹
۱-۱۷-۱ - انتگرال کنش .....		۳۲
۱-۱۷-۱ - معادلات میدان انشتین .....		۳۸
فصل ۲ جوابهای معادلات انشتین .....		۴۲
۱-۲ - منحنیهای شبه زمان، شبه مکان و پوچ .....		۴۳
۲-۲ - فضا - زمان مینکوفسکی .....		۴۳
۳-۲ - جواب شوارتز شیلد .....		۵۱
۴-۲ - تعریف عمومی سیاهچاله .....		۶۳
فصل ۳ سیاهچاله دیلاتونی در ابعاد بالا با ثابت کیهانی .....		۶۵
۱-۳ - انتگرال کنش .....		۶۶
۲-۳ - معادلات میدان .....		۶۷
۳-۳ - جوابها .....		۶۹
فصل ۴ سیاهچاله دیلاتونی باردار چرخشی در فضا - زمان تخت .....		۷۲
مقدمه .....		۷۳
۱-۴ - انتگرال کنش .....		۷۳
۲-۴ - معادلات حرکت برای فضا - زمان ۵ بعدی .....		۷۴
۳-۴ - جوابهای حالت $n$ بعدی .....		۷۷



۴-۴- محاسبه ثابت زیرمگتیک..... ۷۸

۴-۵- بحث و نتیجه گیری..... ۸۰

منابع و مأخذ ..... ۸۲

# فصل اول

تانسورها

در این فصل سعی می‌کنیم به معرفی تانسورها و قوانین حاکم بر آنها پردازیم، چرا که تانسورها نقش اساسی در توصیف تئوری نسبیت (عام) ایفا می‌کنند. بعنوان مثال همانطور که بعداً خواهیم دید تانسور ریچی که یک تانسور مرتبه ۲ است در اغلب معادلات حضور دارد. بطور کلی تانسورها در فیزیک بسیار مفید هستند چرا که وقتی قوانین فیزیکی توسط تانسورها بیان می‌شوند با تبدیل مختصات شکل کلی آنها بدون تغییر باقی می‌ماند.

### (۱-۱) بردارهای کنتراورینت

بطور کلی هر دو کمیت  $V^\mu$  و  $V^{\nu}$  که به ترتیب بر حسب سیستم‌های مختصات  $\{x^\alpha\}$  و  $\{x'^\beta\}$  تعریف شده باشند و به وسیله قانون زیر به یکدیگر مرتبط باشند را یک بردار کنتراورینت گویند. ( $N$  بعد فضا است)

$$V^\mu = \frac{\partial x^\mu}{\partial x'^\nu} V^{\nu} \quad (\mu, \nu = 1, 2, \dots, N) \quad (1-1)$$

بردارهای کنتراورینت را همواره به وسیله یک اندیس بالا نمایش می‌دهند.

### (۲-۱) بردارهای کوارینت

از طرف دیگر هر دو کمیت  $V_\mu$  و  $V'_\nu$  که به ترتیب بر حسب سیستم‌های مختصات  $\{x^\alpha\}$  و  $\{x'^\beta\}$  تعریف شده باشند و به وسیله قانون زیر به یکدیگر مرتبط باشند را یک بردار کوارینت گویند.

$$V'_\nu = \frac{\partial x^\mu}{\partial x'^\nu} V_\mu \quad (\mu, \nu = 1, 2, \dots, N) \quad (2-1)$$

بردارهای کوارینت را با یک اندیس پایین نمایش می‌دهند.

### (۳-۱) اسکالر ها

ترکیبی از یک بردار کنتراورینت و یک بردار کوارینت را به صورت زیر در نظر می‌گیریم

$$F = V^m U_m \quad (m = 1, 2, \dots, N) \quad (3-1)$$

فرض می‌کنیم عبارت بالا در مختصات  $\{x^k\}$  نوشته شده باشد، در این صورت مقدار این عبارت در مختصات جدید  $\{x'^k\}$  به صورت زیر خواهد بود.

$$F' = V'^k U'_k = \frac{\partial x'^k}{\partial x^m} V^m \frac{\partial x^n}{\partial x'^k} U_n = \frac{\partial x'^k}{\partial x^m} \frac{\partial x^n}{\partial x'^k} V^m U_n \quad (4-1)$$

که در رابطه بالا  $\delta$  دلتای کرونکر است:

$$\frac{\partial x'^k}{\partial x^m} \frac{\partial x^n}{\partial x'^k} = \delta_m^n \quad (k, m, n = 1, 2, \dots, N) \quad (5-1)$$

و در نتیجه رابطه (۴-۱) را می‌توان به شکل زیر نوشت:

$$F' = \delta_m^n V^m U_n = V^m U_m \quad (6-1)$$

یا

$$F' = V'^k U'_k = V^m U_m = F \quad (7-1)$$

رابطه (۷-۱) نشان می‌دهد که کمیت  $F$  در همه سیستمهای مختصات مقدار یکسانی دارد. چنین کمیتی را یک اسکالر گویند. ترکیب یک بردار کنتراورینت و یک بردار کوارینت را ضرب اسکالر گویند چرا که در یک تبدیل مختصات دلخواه همانند یک اسکالر رفتار می‌کند.

### (۴-۱) تانسورهای کنتراورینت

حاصل ضرب مؤلفه‌های دو بردار کنتراورینت  $V^m$  و  $U^n$  را به صورت زیر در نظر می‌گیریم تعداد جملات عبارت زیر  $N^2$  می‌باشد. ( $N$  بعد فضا است)

$$T^{mn} = V^m U^n \quad (۸-۱)$$

فرض می‌کنیم عبارت بالا در مختصات  $\{x^k\}$  نوشته شده باشد. در این صورت با استفاده از رابطه (۱-۱) مقدار این عبارت در مختصات  $\{x'^k\}$  را می‌توان به شکل زیر نوشت.

$$T'^{jk} = V'^j U'^k = \frac{\partial x'^j}{\partial x^m} \frac{\partial x'^k}{\partial x^n} V^m U^n = \frac{\partial x'^j}{\partial x^m} \frac{\partial x'^k}{\partial x^n} T^{mn} \quad (۹-۱)$$

کمیت‌های  $T'^{jk}$  و  $T^{mn}$  که به وسیله  $N^2$  کمیت به ترتیب در مختصات  $\{x^k\}$  و  $\{x'^k\}$  بیان شده‌اند و با معادله (۹-۱) با یکدیگر مرتبط هستند را تانسورهای کنتراورینت مرتبه ۲ گویند. به روش مشابه می‌توان تانسورهای کنتراورینت مراتب بالاتر را نیز تعریف کرد.

### (۵-۱) تانسورهای کوارینت

کمیت‌های  $T'_{jk}$  و  $T_{mn}$  که به وسیله  $N^2$  کمیت به ترتیب در مختصات  $\{x^k\}$  و  $\{x'^k\}$  بیان شده‌اند و با معادله زیر با یکدیگر مرتبط هستند را تانسورهای کوارینت مرتبه ۲ گویند. به روش مشابه می‌توان تانسورهای کوارینت مراتب بالاتر را نیز تعریف کرد.

$$T'_{jk} = \frac{\partial x^m}{\partial x'^j} \frac{\partial x^n}{\partial x'^k} T_{mn} \quad (۱۰-۱)$$

### (۶-۱) تانسورهای آمیخته

کمتهای  $T_{ps}^{mn}$  و  $T_{kl}^{ij}$  که به وسیله  $N^4$  کمیت به ترتیب در مختصات  $\{x^k\}$  و  $\{x'^k\}$  بیان شده‌اند این کمیتها که به وسیله معادله زیر با یکدیگر مرتبط هستند را یک تانسور مخلوط مرتبه ۴ گویند. به روش مشابه می‌توان تانسورهای مخلوط مراتب بالاتر را نیز تعریف کرد.

$$T_{kl}^{ij} = \frac{\partial x'^i}{\partial x^m} \frac{\partial x'^j}{\partial x^n} \frac{\partial x^p}{\partial x'^k} \frac{\partial x^s}{\partial x'^l} T_{ps}^{mn} \quad (11-1)$$

### (۷-۱) تانسور متریک

یک فضا را متریک گوئیم اگر بتوانیم برای هر دو نقطه‌ای که در همسایگی یکدیگر قرار دارند یک فاصله اسکالر تعریف کنیم. به عنوان مثال فضای سه بعدی اقلیدوسی یک فضای متریک است. در این فضا مجذور فاصله بین دو نقطه را می‌توان به صورت مجموع مربعات دیفرانسیل مختصه‌ها نوشت. بعنوان مثال می‌توانیم رابطه مقابل را داشته باشیم.

$$ds^2 = \delta_{jk} dy^j dy^k \quad (k, j = 1, 2, \dots, N) \quad (12-1)$$

مختصات دلخواه  $\{x^k\}$  را به وسیله معادله زیر معرفی می‌کنیم.

$$y^k = y^k(x^1, x^2, \dots, x^N) \quad (k = 1, 2, \dots, N) \quad (13-1)$$

در این صورت رابطه زیر را خواهیم داشت.

$$dy^k = \frac{\partial y^k}{\partial x^m} dx^m \quad (k, m = 1, 2, \dots, N) \quad (14-1)$$

با استفاده از این رابطه  $ds^2$  را می‌توان به شکل زیر نوشت.

$$ds^2 = g_{mn} dx^m dx^n \quad (m, n = 1, 2, \dots, N) \quad (15-1)$$

که در این رابطه داریم:

$$g_{mn} = \delta_{jk} \frac{\partial y^j}{\partial x^m} \frac{\partial y^k}{\partial x^n} \quad (16-1)$$

$g_{mn}$  یک کمیت متقارن است.  $ds$  یک اسکالر است و  $dx^m$  یک بردار است. بنابراین با استفاده از تعریف تانسور و این واقعیت که  $g_{mn}$  یک کمیت متقارن است می توان نتیجه گرفت که  $g_{mn}$  دقیقاً یک تانسور کوارینت مرتبه ۲ است. این تانسور را تانسور متریک گویند. علاوه بر تانسور متریک کوارینت  $g_{mn}$  همچنین می توان تانسور متریک کنترارینت  $g^{mn}$  را نیز تعریف کرد که  $g^{mn}$  معکوس تانسور کوارینت  $g_{mn}$  است. و به شکل زیر با یکدیگر رابطه دارند.

$$g^{mn} = \frac{\Delta^{mn}}{g}$$

در این رابطه  $g$  دترمینان ماتریس  $g_{mn}$  است و  $\Delta^{mn}$  کوفاکتور مولفه  $g_{mn}$  است که عبارت است از کهاد مولفه مذکور که در  $(-1)^{m+n}$  ضرب شده باشد. همانطور که می دانیم کهاد مولفه  $g_{mn}$  از یک دترمینان مرتبه  $N$  دترمینانی است از مرتبه  $N-1$  که از حذف ردیف  $m$  ام و ستون  $n$  ام از دترمینان اولیه باقی می ماند. با توجه به توضیحات بالا می توان رابطه زیر را بین تانسور کوارینت متریک  $g_{mn}$  و تانسور کنترارینت متریک  $g^{mn}$  نوشت.

$$g_{mn} g^{nk} = \delta_m^k$$

به وسیله دو تانسور  $g_{mn}$  و  $g^{kj}$  می توان اندیسهای یک تانسور دلخواه را بالا و پایین برد. این کار به صورت زیر انجام می شود.

$$T^{mn} = g^{mk} T_k^n$$

$$T_{kj} = g_{kn} T_j^n$$

### (۸-۱) عمل انقباض:

از یک تانسور مخلوط مرتبه  $n$  می توان تانسور جدیدی از مرتبه  $n-2$  ساخت. این کار با جمع روی مقادیر یک اندیس بالا و یک اندیس پایین انجام می شود. برای مثال تانسور مخلوط مرتبه چهار  $T_{\alpha\beta}^{\mu\nu}$  را در نظر می گیریم و کمیت  $T_{\alpha\beta}$  به صورت زیر تعریف می کنیم.

$$T_{\alpha\beta} = T^{\mu\nu}_{\alpha\mu\beta}$$

تحت تبدیل مختصات رابطه زیر را داریم.

$$\begin{aligned} T'_{\alpha\beta} &= T'^{\mu\nu}_{\alpha\mu\beta} \\ &= \frac{\partial x'^{\mu}}{\partial x^{\rho}} \frac{\partial x^{\gamma}}{\partial x'^{\alpha}} \frac{\partial x^{\delta}}{\partial x'^{\mu}} \frac{\partial x^{\delta}}{\partial x'^{\beta}} T^{\rho\gamma}_{\delta\delta} \\ &= \frac{\partial x^{\gamma}}{\partial x'^{\alpha}} \frac{\partial x^{\delta}}{\partial x'^{\beta}} \delta^{\delta}_{\rho} T^{\rho\gamma}_{\delta\delta} \\ &= \frac{\partial x^{\gamma}}{\partial x'^{\alpha}} \frac{\partial x^{\delta}}{\partial x'^{\beta}} T^{\gamma}_{\delta} \end{aligned}$$

در اینجا  $T_{\alpha\beta}$  یک تانسور کواریانت مرتبه دو است. عملی که در بالا شرح داده شد را عمل انقباض گویند. عمل انقباض همواره شامل جمع روی یک اندیس بالا و یک اندیس پایین می شود. جمع روی دو تا اندیس از یک نوع، یک تانسور را نتیجه نمی دهد، اسکار  $T^{\alpha}_{\alpha}$  که با عمل انقباض روی تانسور مخلوط مرتبه دو  $T$  بدست می آید را رد  $T^{\alpha}_{\beta}$  گویند.



## (۹-۱) تقارن تانسورها

یک خاصیت مهم برای یک تانسور تقارن یا عدم تقارن آن نسبت به جابجائی بعضی از اندیسها می باشد. اگر با جابجا کردن دو اندیس کوارینت یا دو اندیس کنترارینت (اندیسهای جابجا شونده لزوما باید از یک نوع باشند) تانسور بدون تغییر باقی بماند، گوئیم تانسور مورد نظر نسبت به دو اندیس مذکور متقارن است. اگر تانسور حاصل از جابجا کردن دو اندیس تنها در علامتش با تانسور اولیه متفاوت باشد گوئیم این تانسور نسبت به دو اندیس مذکور پادمتقارن است.

خواص تقارنی تانسورها تحت تبدیل مختصات حفظ می شود. برای مثال فرض می کنیم  $S_{\alpha\beta}$  یک تانسور متقارن باشد.

$$S_{\alpha\beta} = S_{\beta\alpha}$$

و  $A_{\alpha\beta}$  یک تانسور پاد متقارن باشد.

$$A_{\alpha\beta} = -A_{\beta\alpha}$$

تانسورهای  $A_{\alpha\beta}, S_{\alpha\beta}$  که در یک دستگاه مختصات به ترتیب متقارن و پادمتقارن هستند، در هر دستگاه مختصات دیگری نیز خواص تقارنیشان را حفظ می کنند.

$$S'_{\alpha\beta} = S'_{\beta\alpha}$$

$$A'_{\alpha\beta} = -A'_{\beta\alpha}$$

در اینجا  $S'_{\alpha\beta}, A'_{\alpha\beta}$  به ترتیب مولفه های  $S_{\alpha\beta}, A_{\alpha\beta}$  در مختصات جدید می باشند. این خاصیتها را برای تانسورهای کنترارینت نیز داریم.

هر تانسور کوارنیت مرتبه دو  $T_{\alpha\beta}$  را می توان به صورت مجموع یک قسمت متقارن  $S_{\alpha\beta}$  و یک قسمت پادمقارن  $A_{\alpha\beta}$  نوشت. تانسورهای  $A_{\alpha\beta}, S_{\alpha\beta}$  به طور منحصر بفردی به صورت زیر معین می شوند.

$$S_{\alpha\beta} = \frac{1}{2}(T_{\alpha\beta} + T_{\beta\alpha})$$

$$A_{\alpha\beta} = \frac{1}{2}(T_{\alpha\beta} - T_{\beta\alpha})$$

تانسورهای متقارن و پادمقارن  $A_{\alpha\beta}, S_{\alpha\beta}$  را معمولاً به صورت زیر نمایش می دهند.

$$S_{\alpha\beta} = T_{(\alpha\beta)} \quad A_{\alpha\beta} = T_{[\alpha\beta]}$$

لازم به ذکر است که اگر فرض کنیم  $T^i_{(\alpha\beta)}, T^i_{[\alpha\beta]}$  به ترتیب قسمتهای متقارن و

پادمقارن تانسور تبدیل یافته  $T^i_{\alpha\beta}$  (تانسور مناظر  $T_{\alpha\beta}$  در مختصات جدید) باشند. آنگاه

می توان نشان داد که  $T^i_{[\alpha\beta]}, T^i_{(\alpha\beta)}$  به ترتیب تنها توابعی از  $T_{[\alpha\beta]}, T_{(\alpha\beta)}$  هستند.

روشی که برای ساختن قسمتهای متقارن و پادمقارن از یک تانسور مرتبه دو در بالا شرح

داده شد را می توان به تانسورهای مراتب بالاتر نیز تعمیم داد. بطوری که برای یک

تانسور دلخواه  $T_{a_1 \dots a_n}$  داریم:

$$T_{(a_1 \dots a_n)} = \frac{1}{n!} \sum_{\pi} T_{a_{\pi(1)} \dots a_{\pi(n)}}$$

$$T_{[a_1 \dots a_n]} = \frac{1}{n!} \sum_{\pi} \delta_{\pi} T_{a_{\pi(1)} \dots a_{\pi(n)}}$$

در اینجا جمع روی همه جایگشتهای  $1, \dots, n$  است و  $\delta_{\pi}$  برای جایگشتهای زوج  $+1$  و

برای جایگشتهای فرد  $-1$  است. بحث بالا برای تانسورهای کنتراورنیت نیز صادق است.

با استفاده از نمایش بالا می توان شرایط متقارن و پادمقارن بودن یک تانسور را به

صورت زیر نوشت. تانسور  $T_{a_1 \dots a_n}$  متقارن است اگر:

$$T_{a_1 \dots a_n} = T_{(a_1 \dots a_n)}$$

و پادمقارن است اگر:

$$T_{a_1 \dots a_n} = T_{[a_1 \dots a_n]}$$

### (۱۰-۱) ضرایب کریستوفل

از تانسور متریک  $g_{\mu\nu}$  و معکوسش  $g^{\alpha\beta}$  می توانیم دو تابع را به صورت زیر بسازیم:

$$\Gamma_{\alpha\rho\delta} = \frac{1}{2} \left( \frac{\partial g_{\alpha\rho}}{\partial x^\delta} + \frac{\partial g_{\alpha\delta}}{\partial x^\rho} - \frac{\partial g_{\rho\delta}}{\partial x^\alpha} \right) \quad (17-1)$$

و

$$\Gamma_{\rho\delta}^\mu = g^{\mu\alpha} \Gamma_{\alpha\rho\delta} \quad (18-1)$$

هر دو تابع بالا نسبت به اندیسهای  $\rho$  و  $\delta$  متقارن هستند. که به ترتیب ضرایب

کریستوفل نوع اول و دوم نامیده می شوند. با استفاده از تعاریف بالا روابط زیر به راحتی

نتیجه می شوند.

$$\Gamma_{\rho\delta}^\alpha = \frac{1}{2} g^{\alpha\lambda} \left( \frac{\partial g_{\lambda\rho}}{\partial x^\delta} + \frac{\partial g_{\lambda\delta}}{\partial x^\rho} - \frac{\partial g_{\rho\delta}}{\partial x^\lambda} \right) \quad (19-1)$$

و

$$\Gamma_{\alpha\rho\delta} = g_{\alpha\lambda} \Gamma_{\rho\delta}^\lambda \quad (20-1)$$

گاهی اوقات ضرایب کریستوفل نوع اول و دوم به ترتیب به صورت  $[\alpha\rho\delta]$  و

$\left\{ \begin{matrix} \mu \\ \rho\delta \end{matrix} \right\}$  نمایش داده می شوند.

### (۱-۱۰-۱) مشتق کوارینت

دیفرانسیل یک تانسور  $dT_{\nu}^{\mu}$  برابر تفاضل تانسورهایست که در دو نقطه فضا-زمانی جدا از هم قرار دارند و فاصله این دو نقطه از یکدیگر بسیار ناچیز است. اما در دو نقطه مختلف انتقال تانسورها از یک دستگاه مختصات به دیگری متفاوت خواهد بود چرا که ضرایب در رابطه انتقال تانسورها (رابطه (۱-۱۱)) توابعی از مختصات هستند.

اجازه دهید  $V^{\mu}$  و  $V^{\nu}$  که به ترتیب مؤلفه‌های یک بردار کتراورینت در دو سیستم  $x^{\alpha}$  و  $x^{\beta}$  هستند را در نظر بگیریم.

$V^{\mu}$  و  $V^{\nu}$  به صورت زیر با یکدیگر رابطه دارند.

$$V^{\mu} = \frac{\partial x^{\mu}}{\partial x^{\nu}} V^{\nu} \quad (۲۱-۱)$$

با مشتگیری از معادله بالا نسبت به  $x^{\alpha}$  داریم:

$$\frac{\partial V^{\mu}}{\partial x^{\alpha}} = \frac{\partial x^{\mu}}{\partial x^{\nu}} \frac{\partial x^{\rho}}{\partial x^{\alpha}} \frac{\partial V^{\nu}}{\partial x^{\rho}} + \frac{\partial^2 x^{\mu}}{\partial x^{\nu} \partial x^{\rho}} \frac{\partial x^{\rho}}{\partial x^{\alpha}} V^{\nu} \quad (۲۲-۱)$$

جمله اول طرف راست معادله بالا آن چیز است که انتظار می‌رود در صورت تانسور

بودن  $\frac{\partial V^{\mu}}{\partial x^{\alpha}}$  ظاهر شود. این جمله دوم معادله بالا است که رفتار تانسوری مشتق جزئی

بردار  $V^{\mu}$  را از بین می‌برد. تنها اگر مشتق مرتبه دو  $\frac{\partial^2 x^{\mu}}{\partial x^{\nu} \partial x^{\rho}}$  صفر شود یعنی اگر

مختصه  $x^{\mu}$  تابع خطی از مختصات  $x^{\beta}$  باشد معادله (۲۲-۱) قانون انتقال یک تانسور را

به ما می‌دهد.

از قانون انتقال ضرایب کریستوفل از یک سیستم به سیستم دیگر رابطه زیر را بدست

می‌آوریم: