

بِسْمِ اللّٰهِ الرَّحْمٰنِ الرَّحِیْمِ

علم تورا راهنمایی می کند و عمل تورا به هدف می رساند.

((امام علی (ع))

تقدیم به  
پدر و مادر عزیزم

## سپاس و تشکر...

بار خدایا، کسی در مقام شکرگذاری به حد و مرتبه‌ای نمی‌رسد جز آنکه احسان تو شکری دیگر بر عهده او می‌نهد، خدایا تو را سپاس می‌گوییم بر احسان نیکویت به من و بسیاری نعمت‌هایت بر من و عطای فراوانت در حق من و بر رحمتت که مرا برتری دادی. جان و زبان و عقلم تو را سپاس می‌گویند آن سان سپاسی که به پایگاه کمال و حقیقت شکر برسد، سپاسی که مایه خشنودی تواز من گردد. ای پناه من در آن زمان که راههای متعدد خسته‌ام می‌کند. ای که با یاریت تأییدام نمودی که اگر یاری تو نبود شکست می‌خوردم. از پدر و مادر عزیزم که با مهربانی‌هایشان مشوق راهم هستند و با گرمای وجودشان سختی‌های این راه را بر من هموار نموده و با حمایت‌هایشان باعث استواری من در این راه بوده و هستند تشکر می‌کنم و با تمام وجود بر دست‌های پر مهرشان بوسه می‌زنم. پایانامه‌ای که پیش رو دارید حاصل راهنمایی‌های بی‌دریغ و زحمات بی‌پایان استاد بزرگوارم جناب آقای دکتر اسماعیل عابدی می‌باشد. ساده ولی با تمام وجود از زحمات بی‌دریغ و بی‌منت استاد بزرگوارم جناب آقای دکتر اسماعیل عابدی که اولین استادم در دوران تحصیل‌ام می‌باشند، کمال تشکر را دارم. این پایانامه را به پدر و مادر عزیزم به خاطر عشقی که به آنها دارم و به استادم به خاطر زحمات بی‌منت‌شان تقدیم می‌کنم. از جناب آقای دکتر قربانعلی حقیقت‌دوست که مشاوره این پایانامه را برعهده داشتند، کمال تشکر را دارم. از جناب آقای دکتر رضا چاوش خاتمی نیز سپاسگذارم که قبول زحمت فرموده و داوری این پایانامه را برعهده گرفتند. و همچنین از تمام دوستان و عزیزانی که مرا در این پایانامه یاری نمودند تشکر می‌کنم.

## چکیده:

در این پایان‌نامه برای هر یک از حالت‌های آفین، ریمانی، تقریباً هرمیتی، تقریباً پاراهرمیتی، تقریباً کواترنیونی، تقریباً پاراکواترنیونی، هرمیتی و پاراهرمیتی یک مدل جبری محض معرفی می‌کنیم. نشان می‌دهیم که هر یک از این مدل‌های جبری یک مدل خمیدگی برای خمینه‌های فوق می‌باشند. همچنین مسائلی را در حالت ایوانف – پتروا برحسب تحقق هندسی خمیدگی بیان می‌کنیم.

در فصل اول تعاریف مقدماتی که در فصل‌های بعدی مورد استفاده قرار می‌گیرد آورده شده است.

در فصل دوم خمینه آفین را در نظر می‌گیریم و یک مدل جبری برای آن معرفی می‌کنیم سپس تحقق هندسی را برای حالت‌های مختلف خمینه آفین بررسی می‌کنیم. همچنین خمینه شبه‌ریمانی و مدل جبری مربوطه و تحقق هندسی خمینه شبه‌ریمانی را در نظر می‌گیریم. در نهایت حالت مختلط آفین و شبه‌ریمانی را مطالعه می‌کنیم.

در فصل سوم مدل جبری هرمیتی (پاراهرمیتی)  $(V, \langle \cdot, \cdot \rangle, J, A)$  را در نظر می‌گیریم. حال یک خمینه تقریباً هرمیتی (تقریباً پاراهرمیتی) برای مدل جبری فوق معرفی می‌کنیم. فرض می‌کنیم  $(M, g)$  خمینه ریمانی (شبه‌ریمانی) و  $J$  یک ساختار تقریباً هرمیتی (تقریباً پاراهرمیتی) روی  $(M, g)$  باشد. در این صورت خمینه  $(M, g, J)$  یک خمینه تقریباً هرمیتی (تقریباً پاراهرمیتی) می‌باشد. نشان می‌دهیم که مدل جبری  $(V, \langle \cdot, \cdot \rangle, J, A)$  یک مدل خمیدگی برای یک خمینه تقریباً هرمیتی (تقریباً پاراهرمیتی) می‌باشد، به عبارتی فضای مماس  $T_p M$  همان مدل جبری می‌باشد. سپس با اعمال شرط اضافی انتگرال‌پذیری از نظر هندسی روی خمینه و تبدیل آن به خمینه هرمیتی (پاراهرمیتی) یک شرط اضافی از نظر جبری روی تانسور خمیدگی اعمال می‌شود و آن اتحاد گری (پاراگری) می‌باشد. نشان می‌دهیم مدل جبری  $(V, \langle \cdot, \cdot \rangle, J, A)$  یک مدل خمیدگی برای یک خمینه هرمیتی (پاراهرمیتی) است اگر و تنها اگر تانسور خمیدگی جبری  $A$  در اتحاد گری (پاراگری) صدق کند. همچنین تحقق هندسی مدل خمیدگی تقریباً کواترنیونی (تقریباً پاراکواترنیونی) را مطالعه می‌کنیم بدون اینکه شرط اضافی انتگرال‌پذیری را اعمال کنیم.

در فصل چهارم ابتدا مدل جبری ایوانف – پتروا را معرفی می‌کنیم سپس خمینه ایوانف – پتروا را با اعمال یک شرط روی خمینه ریمانی می‌سازیم و شرط عبارتست از اینکه مقادیر ویژه عملگر پادمقارن  $R(\pi)$  روی گراسمان  $\mathbb{R}^2$  – صفحه جهت‌دار شده  $\pi$  ( $\pi = \text{span}\{X, Y\}$ ) ثابت می‌باشد. همچنین مثال‌هایی از خمینه ایوانف – پتروا و مدل جبری مربوط به آن مطرح کرده و به تحقق هندسی خمینه ایوانف – پتروا می‌پردازیم.

کلید واژه: خمینه آفین، خمینه هم آفین، اتحاد گری و پاراگری، خمینه هریتی و پاراهریتی، تانسور ریچی، خمیدگی اسکالر، تانسور\* - ریچی، خمیدگی\* - اسکالر، خمینه کواترنیونی و پاراکواترنیونی، خمینه ایوانف - پتروا، تجزیه خمیدگی - Tricerri - Vanheke، عملگر خمیدگی تصویری وایل، عملگر خمیدگی همدیس وایل.

# فهرست مندرجات

۱	تعاریف مقدماتی	۱
۱	۱-۱ تعاریف هندسه آفین و شبه‌ریمانی	۱
۳	۲-۱ مدل جبری تانسور خمیدگی	۳
۶	۳-۱ مدل هندسی تانسور خمیدگی	۶
۱۳	۴-۱ هندسه مربوط به شرط ایوانف - پتروا	۱۳
۱۹	۲ خمینه‌های آفین و شبه‌ریمانی	۱۹
۱۹	۱-۲ خمینه آفین	۱۹
۱۹	۱-۱-۲ تجزیه $U(V)$ به عنوان $GL(V)$ مدول	۱۹
۲۱	۲-۱-۲ خمینه هم آفین	۲۱
۲۳	۳-۱-۲ تحقق هندسی عملگر خمیدگی جبری آفین نوع ۱	۲۳
۳۴	۲-۲ خمینه شبه‌ریمانی	۳۴
۳۴	۱-۲-۲ تجزیه $\mathfrak{R}(V)$ به عنوان یک $O(V, \langle \cdot, \cdot \rangle)$ مدول	۳۴
۳۶	۲-۲-۲ تحقق پذیری هندسی مدل خمیدگی جبری	۳۶
۴۳	۳ خمینه هریمیتی و پاراهریمیتی	۴۳
۴۳	۱-۳ هریمیتی	۴۳

۴۴	تجزیه خمیدگی Triccerri-Vanhecke مدل هرمیتی . . . . .	۱-۱-۳
۴۶	پاراهرمیتی . . . . .	۲-۳
۵۰	Triccerri-Vanhecke مدل پاراهرمیتی . . . . .	۱-۲-۳
۶۰	خمینه تقریباً کواترنیونی و تقریباً پاراکواترنیونی . . . . .	۳-۳
۶۳	مدل بندی خمینه ایوانف - پتروا	۴
۶۴	مدل خمیدگی ایوانف - پتروا . . . . .	۱-۴
۶۵	خمینه ایوانف - پتروا . . . . .	۲-۴
۷۸	تحقق ناپذیری مدل ایوانف - پتروا . . . . .	۳-۴
۸۳	واژه‌نامه‌ی فارسی به انگلیسی	A
۸۷	واژه‌نامه‌ی انگلیسی به فارسی	B
۹۱	فهرست راهنما	C



# پیشگفتار

یکی از مباحث اصلی در زمینه هندسه دیفرانسیل ایجاد ارتباط بین ویژگی‌های جبری محض از تانسور خمیدگی ریمانی و ویژگی‌های هندسی معادل از خمینه می‌باشد. در سالهای اخیر بسیاری از هندسه‌دانان در این زمینه کار کرده‌اند ولی هنوز بسیاری از مسائل اساسی حل نشده باقی مانده است. ابتدا برای راحتی در حالت جبری محض کار می‌کنیم سپس به حالت هندسی می‌پردازیم. بسیاری از مسایل هندسه دیفرانسیل به صورت مسائلی شامل تحقق هندسی خمیدگی بیان شده است.

در سال ۱۹۹۰ *N. Bokan* تجزیه کاملی از تانسور خمیدگی‌های خمینه‌های ریمانی با التصاق متقارن را مطرح می‌کند ([۱]). در حالت آفین در سال ۲۰۰۸ *P. Gilkey* و *S. Nikčević*، نمایش هندسی عملگرهای خمیدگی هم‌آفین را مورد مطالعه قرار می‌دهند ([۵]). *P. Gilkey* و *S. Nikčević* و *D. Westerman* و *H. Kang* با خمیدگی اسکالر ثابت در حالت ریمانی و شبه‌ریمانی را مورد بررسی قرار می‌دهند ([۲]). سپس در سال ۲۰۰۹ *P. Gilkey* و *S. Nikčević* و *D. Westerman*، تحقق هندسی عملگرهای خمیدگی جبری تعمیم یافته را مطالعه کرده‌اند ([۶]).

فرض کنید  $(M, g)$  خمینه ریمانی (شبه‌ریمانی) باشد. یک ساختار تقریباً هرمیتی (تقریباً پاراهرمیتی)  $J$  روی یک خمینه ریمانی (شبه‌ریمانی)  $(M, g)$  در نظر می‌گیریم. در

این صورت خمینه  $(M, g, J)$  یک خمینه تقریباً هرمیتی (تقریباً پاراهرمیتی) می باشد به طوریکه هر تانسور خمیدگی از خمینه تقریباً هرمیتی (تقریباً پاراهرمیتی) در تقارن های تانسور خمیدگی و اتحاد اول بیانچی صدق می کند. حال برای هر یک از این خمینه ها یک مدل جبری معرفی می کنیم به طوریکه تانسور خمیدگی جبری هر یک از مدل های جبری نیز در تقارن های تانسور خمیدگی و اتحاد اول بیانچی مربوط به خمیدگی ریمانی صدق می کند. حال با اعمال شرط اضافی انتگرال پذیری از نظر هندسی روی خمینه و تبدیل آن به خمینه هرمیتی (پاراهرمیتی) یک شرط اضافی از نظر جبری روی تانسور خمیدگی اعمال می شود و آن اتحاد گری (پاراگری) می باشد که *Gray* در سال ۱۹۷۶ اتحاد گری (پاراگری) را برای خمینه هرمیتی (پاراهرمیتی) مطرح کرد ([۱۰]).

مطالعه خمینه های ایوانف – پترووا اولین بار در سال ۱۹۹۸ توسط *Ivanov, petrova* شروع شد ([۱۲]). در مقاله مذکور خمینه های ریمانی که عملگر خمیدگی پادمتقارن دارای مقایر ویژه ثابت نقطه ای می باشد مطالعه شده بود. بعد ۴ که یک حالت استثنائی است توسط *Ivanov, petrova* بررسی شده بود ([۱۲]). در سال ۱۹۹۹ حالت های  $n \geq 5$  و  $n \neq 7$  توسط *P. Gilkey* و *J.V. Leahy* و *H. Sadofsky* کار شده است ([۸]). در سال ۱۹۹۹ حالت  $n = 8$  توسط *P. Gilkey* در [۹] و در سال ۲۰۰۴ حالت  $n = 7$  توسط *Nikolayevsky* ([۱۹]) بحث شده است. در این مقاله ها به مطالعه خمینه های ریمانی که عملگر خمیدگی پادمتقارن دارای مقادیر ویژه ثابت می باشد، در ابعاد مختلف پرداخته اند. در این پایان نامه  $M$  را یک خمینه هموار از بعد  $n \geq 4$  فرض کرده ایم، و نشان داده شده که در حالت های  $n = 2, 3$  نیز نتایج مشابهی وجود دارد.

در فصل اول تاریخچه ی مسئله تحقق هندسی مدل خمیدگی و تعاریف مقدماتی آورده شده است که در فصل های بعدی مورد استفاده قرار می گیرند.

در فصل دوم خمینه های آفین، ریمانی و حالت مختلط آفین و شبه ریمانی را مطرح

می‌کنیم.

در فصل سوم تقریباً هرمیتی و تقریباً پاراهرمیتی و تقریباً کواترنیونی، تقریباً پاراکواترنیونی و هرمیتی و پاراهرمیتی و مدل‌های جبری آنها و قضایای مربوط به مدل‌های خمیدگی هر یک از حالت‌های فوق بیان شده است.

در فصل چهارم خمینه ایوانف – پتروا مطالعه شده است.

# فصل ۱

## تعاریف مقدماتی

### ۱-۱ تعاریف هندسه آفین و شبه‌ریمانی

تعریف ۱. فرض کنید  $\pi : E \rightarrow M$  یک کلاف برداری روی یک خمینه هموار  $M$  باشد و فرض کنید  $\Gamma(E)$  فضای برش‌های هموار  $E$  باشد. یک التصاق در  $E$  عبارتست از نگاشت

$$\nabla : \mathcal{X}(M) \times \Gamma(E) \rightarrow \Gamma(E)$$

$$(X, Y) \rightarrow \nabla_X Y$$

به طوری‌که در ویژگی‌های زیر صدق می‌کند:

(۱) نسبت به  $X$ ،  $C^\infty(M)$  خطی می‌باشد:

$$\nabla_{fX_1 + gX_2} Y = f\nabla_{X_1} Y + g\nabla_{X_2} Y \quad \forall f, g \in C^\infty(M)$$

(۲) نسبت به  $Y$ ،  $\mathbb{R}$  خطی می‌باشد:

$$\nabla_X aY_1 + bY_2 = a\nabla_X Y_1 + b\nabla_X Y_2 \quad \forall a, b \in \mathbb{R}$$

(۳) در قاعده ضربی صدق می کند:

$$\nabla_X fY = f\nabla_X Y + (Xf)Y \quad \forall f \in C^\infty(M)$$

تعریف ۲. یک التصاق آفین روی  $M$  عبارتست از یک التصاق روی کلاف مماس  $TM$ ؛ یعنی نگاشت

$$\nabla : \mathcal{X}(M) \times \mathcal{X}(M) \rightarrow \mathcal{X}(M)$$

$$(X, Y) \rightarrow \nabla_X Y$$

که در ویژگی های (۱) و (۲) و (۳) صدق می کند.

تعریف ۳. فرض کنید  $M$  یک خمینه هموار از بعد  $n$  باشد. التصاق  $\nabla$  روی کلاف مماس  $TM$  را یک التصاق تاب آزاد گوئیم هرگاه تانسور تاب،  $\nabla_X Y - \nabla_Y X = [X, Y]$  یعنی  $T(X, Y) := \nabla_X Y - \nabla_Y X - [X, Y]$  متحد با صفر باشد؛ یعنی  $\nabla_X Y - \nabla_Y X = [X, Y]$ . بنابراین یک التصاق تاب آزاد یک التصاق متقارن نیز می باشد.

تعریف ۴. فرض کنید  $M$  یک خمینه هموار از بعد  $n$  و  $\nabla$  یک التصاق تاب آزاد روی کلاف مماس  $TM$  باشد. خمینه هموار  $M$  مجهز به التصاق تاب آزاد  $\nabla$  را یک خمینه آفین گوئیم.

تعریف ۵. فرض کنید  $M$  یک خمینه آفین و  $X, Y, Z \in \mathcal{X}(M)$  باشد. در این صورت عملگر خمیدگی  $\mathcal{R}(X, Y)$  به صورت زیر تعریف می شود:

$$\mathcal{R}(X, Y) : \mathcal{X}(M) \rightarrow \mathcal{X}(M)$$

$$\mathcal{R}(X, Y)Z = \nabla_X \nabla_Y Z - \nabla_Y \nabla_X Z - \nabla_{[X, Y]} Z.$$

نگاشت  $\mathcal{R}$  به وضوح یک  $(1, 3)$  تانسور می باشد که آن را اندومرفیسم خمیدگی می نامیم و در روابط زیر صدق می کند:

$$\mathcal{R}(X, Y)Z = -\mathcal{R}(Y, X)Z \quad (1.1)$$

$$\mathcal{R}(X, Y)Z + \mathcal{R}(Y, Z)X + \mathcal{R}(Z, X)Y = 0.$$

## ۱-۲ مدل جبری تانسور خمیدگی

**تعریف ۶.** فرض کنید  $V$  یک فضای برداری با بعد متنهایی  $n$  باشد. تانسور  $A \in \otimes^2 V^* \otimes \text{End}(V)$  که در تقارن  $A(X, Y)Z = -A(Y, X)Z$  و اتحاد اول بیانچی  $A(X, Y)Z + A(Y, Z)X + A(Z, X)Y = 0$  صدق می کند را تانسور خمیدگی جبری آفین می نامیم. فضای چنین تانسورهایی را با  $\mathcal{U}(V) \subset \otimes^2 V^* \otimes \text{End}(V)$  نشان می دهیم. همچنین  $A(X, Y)$  را یک عملگر خمیدگی وابسته گوئیم.

**تعریف ۷.** فرض کنید  $A \in \mathcal{U}(V)$  باشد. فرض کنید  $S^2(V^*)$  و  $\Lambda^2(V^*)$  به ترتیب فضای  $(0, 2)$  - تانسورهای متقارن و پادمتقارن و  $\rho = \rho_s \oplus \rho_a$  به طوریکه  $\rho_a$  و  $\rho_s$  به ترتیب مولفه  $S^2(V^*)$  و  $\Lambda^2(V^*)$  باشد. تانسور ریچی وابسته به  $A$  را با ضابطه  $\rho(X, Y) := \text{Tr}\{Z \rightarrow A(Z, X)Y\}$  در نظر می گیریم.  $A$  را تانسور خمیدگی ریچی متقارن گوئیم اگر و تنها اگر  $\rho(A) \in S^2(V^*)$ ، یعنی  $\rho_a = 0$ . مشابهاً التصاق تاب آزاد  $\nabla$  را ریچی متقارن گوئیم هرگاه  $\mathcal{R}_p$  به ازاء هر  $p \in M$  ریچی متقارن باشد ( $\rho_a(\mathcal{R}_p) = 0$ ). خمینه هموار  $M$  مجهز به التصاق تاب آزاد ریچی متقارن  $\nabla$  را خمینه ریچی متقارن می نامیم. همچنین خمینه ریچی متقارن را خمینه هم آفین و عملگر خمیدگی مربوط به خمینه هم آفین را تانسور خمیدگی هم آفین نیز می نامیم.

تعریف ۸. فرض کنید  $A \in U(V)$  باشد.  $A$  را تانسور خمیدگی ریچی پادمتقارن گوئیم اگر و تنها اگر  $\rho(A) \in \Lambda^2(V^*)$ ، یعنی  $\rho_s = 0$ . مشابهاً التصاق تاب آزاد  $\nabla$  را ریچی پادمتقارن گوئیم هرگاه  $R_p$  به ازاء هر  $p \in M$  ریچی پادمتقارن باشد ( $\rho_s(R_p) = 0$ ). خمینه هموار  $M$  مجهز به التصاق تاب آزاد ریچی پادمتقارن  $\nabla$  را خمینه ریچی پادمتقارن می نامیم.

تعریف ۹. فرض کنید  $A \in U(V)$  باشد.  $A$  را تانسور خمیدگی جبری آفین ریچی تخت گوئیم اگر و تنها اگر  $\rho = 0$ . یک چنین تانسوری لزوماً هم آفین نیز می باشد. مشابهاً التصاق تاب آزاد  $\nabla$  را ریچی تخت گوئیم هرگاه  $R_p$  به ازاء هر  $p \in M$  ریچی تخت باشد. خمینه هموار  $M$  مجهز به التصاق تاب آزاد ریچی تخت  $\nabla$  را خمینه ریچی تخت می نامیم.

تعریف ۱۰. فرض کنید  $A \in U(V)$  باشد و  $\rho$  تانسور ریچی وابسته به  $A$  باشد.  $\sigma(\rho)(X, Y)Z \in U(V)$  را به صورت زیر در نظر می گیریم:

$$\sigma(\rho)(X, Y)Z := \rho(X, Y)Z - \rho(Y, X)Z + \rho(X, Z)Y - \rho(Y, Z)X.$$

در این صورت تصویر تانسور خمیدگی جبری آفین  $A$  در  $\ker \rho$  را تانسور خمیدگی تصویری وایل گوئیم و آن را با  $\mathcal{P}(A)$  نشان می دهیم به طوریکه  $\mathcal{P}(A) = A - \sigma\rho \in \ker \rho$ . تانسور خمیدگی جبری آفین  $A \in U(V)$  را به طور تصویری تخت گوئیم اگر و تنها اگر  $\mathcal{P}(A) = 0$ ؛ یعنی  $A = \sigma\rho$ . مشابهاً التصاق تاب آزاد  $\nabla$  روی یک خمینه  $M$  را به طور تصویری تخت گوئیم هرگاه  $R_p$  به ازاء هر  $p \in M$  به طور تصویری تخت باشد. خمینه

هموار  $M$  مجهز به التصاق تاب آزاد به طور تصویری تخت  $\nabla$  را خمینه آفین به طور تصویری تخت می‌نامیم.

تعریف ۱۱. فرض کنید  $V$  یک فضای برداری حقیقی با بعد متناهی  $n$  باشد. در این صورت  $A \in \otimes^4(V^*)$  را یک تانسور خمیدگی جبری روی  $V$  گوئیم هرگاه  $A$  در تقارن‌های تانسور خمیدگی و اتحاد اول بیانچی

$$A(X, Y, Z, W) = -A(Y, X, Z, W) = A(Z, W, X, Y) \quad (2.1)$$

$$A(X, Y, Z, W) + A(Y, Z, X, W) + A(Z, X, Y, W) = 0$$

صدق می‌کند.  $\mathfrak{R}(V) \subset \otimes^4(V^*)$  فضای تمام چنین  $4 -$  تانسورهایی می‌باشد.

تعریف ۱۲. فرض کنید  $V$  یک فضای برداری با بعد متناهی باشد. فرض کنید  $A \in \mathfrak{R}(V)$  و  $\rho$  تانسور ریچی وابسته به  $A$  باشد.  $\sigma(\rho)(X, Y)Z \in \mathfrak{R}(V)$  را به صورت زیر در نظر می‌گیریم:

$$\begin{aligned} \sigma(\rho)(X, Y, Z, W) &:= \frac{1}{n-2} \{ \rho(X, W) \langle Y, Z \rangle + \langle X, W \rangle \rho(Y, Z) \} \\ &- \frac{1}{n-2} \{ \rho(X, Z) \langle Y, W \rangle + \langle X, Z \rangle \rho(Y, W) \} \\ &- \frac{\tau}{(n-1)(n-2)} \{ \langle X, W \rangle \langle Y, Z \rangle - \langle X, Z \rangle \langle Y, W \rangle \}. \end{aligned}$$

در این صورت تانسور خمیدگی همدیس وایل عبارتست از تصویر  $A$  در  $\ker \rho$  که آن را با  $W$  نشان می‌دهیم و به صورت  $W := A - \sigma\rho \in \ker \rho$  تعریف می‌شود. مدل خمیدگی  $m = (V, \langle \cdot, \cdot \rangle, A)$  یا خمینه شبریمانی  $\mathcal{M} := (M, g)$  را به طور همدیس تخت گوئیم اگر و تنها اگر  $W = 0$  باشد.



تعریف ۱۳. تانسور خمیدگی جبری آفین  $A \in \mathcal{U}(V)$  را تخت گوئیم اگر و تنها اگر  $A = 0$ ؛ یعنی هم به طور تصویری تخت باشد و هم ریچی تخت باشد. مشابهاً التصاق تاب آزاد  $\nabla$  روی خمینه  $M$  را تخت گوئیم هرگاه به ازاء هر  $p \in M$   $\mathcal{R}_p = 0$ . خمینه هموار  $M$  مجهز به التصاق تاب آزاد تخت  $\nabla$  را خمینه تخت می نامیم.

تعریف ۱۴. فرض کنید  $(V, \langle \cdot, \cdot \rangle)$  یک فضای ضرب داخلی مثبت معین با بعد متناهی  $2n$  باشد. فرض کنید  $J: V \rightarrow V$  به طوریکه  $J^2 = -id$  و  $\langle \cdot, \cdot \rangle = \langle J \cdot, J \cdot \rangle$ ، که آن را یک ساختار هرمیتی روی  $V$  گوئیم. اگر  $A \in \mathcal{R}(V) \subset \otimes^2 V^*$  یک تانسور خمیدگی جبری باشد، آنگاه  $\zeta := (V, \langle \cdot, \cdot \rangle, J, A)$  را یک مدل خمیدگی هرمیتی گوئیم.

تعریف ۱۵. فرض کنید  $(\tilde{V}, \widetilde{\langle \cdot, \cdot \rangle})$  یک فضای ضرب داخلی (نه لزوماً مثبت معین) با بعد متناهی  $2n$  باشد. فرض کنید  $\tilde{J}: \tilde{V} \rightarrow \tilde{V}$  به طوریکه  $\tilde{J}^2 = id$  و  $\widetilde{\langle \cdot, \cdot \rangle} = -\langle \tilde{J} \cdot, \tilde{J} \cdot \rangle$ ، که آن را یک ساختار پاراهرمیتی روی  $\tilde{V}$  گوئیم. اگر  $\tilde{A} \in \mathcal{R}(\tilde{V}) \subset \otimes^2 \tilde{V}^*$  یک تانسور خمیدگی جبری باشد، آنگاه  $\tilde{\zeta} := (\tilde{V}, \widetilde{\langle \cdot, \cdot \rangle}, \tilde{J}, \tilde{A})$  را یک مدل خمیدگی پاراهرمیتی گوئیم.

### ۱-۳ مدل هندسی تانسور خمیدگی

تعریف ۱۶. یک متریک ریمانی روی یک خمینه هموار  $M$  عبارتست از یک میدان  $(\cdot, \cdot)$  - تانسور  $g \in \mathcal{X}^2(M)$  که اولاً متقارن است  $(g(X, Y) = g(Y, X))$  دوماً مثبت معین می باشد  $(g(X, X) > 0 \text{ if } X \neq 0)$ . بنابراین یک متریک ریمانی یک ضرب داخلی روی هر فضای  $T_p M$  مشخص می کند. یک خمینه هموار همراه با متریک ریمانی را یک خمینه ریمانی گوئیم.

تعریف ۱۷. فرض کنید  $(M, g)$  یک خمینه ریمانی و  $p \in M$  باشد. فرض کنید  $\{e_i\}$  یک پایه متعامد یکه برای  $T_p(M)$  نسبت به متر  $g$  و  $\varepsilon_{ij} = \langle e_i, e_j \rangle$  و  $\varepsilon^{ij}$  ماتریس وارون آن باشد. در این صورت تانسور ریچی یا خمیدگی ریچی عبارتست از میدان  $(\circ, \tau)$  – تانسور کواریان  $\rho$  که به صورت زیر تعریف می‌شود:

$$\rho(X, Y) := Tr\{Z \rightarrow R(Z, X)Y\} \quad \forall X, Y, Z \in \mathcal{X}(M)$$

نمایش  $\rho$  در پایه  $\{e_i\}$  به صورت زیر بدست می‌آید

$$\rho(X, Y) := \varepsilon^{ij} R(e_i, X, Y, e_j)$$

تعریف ۱۸. فرض کنید  $(M, g)$  یک خمینه ریمانی و  $p \in M$  و  $\{e_i\}$  یک پایه متعامد یکه برای  $T_p(M)$  نسبت به متر  $g$  باشد. فرض کنید  $\varepsilon_{ij} = \langle e_i, e_j \rangle$  و  $\varepsilon^{ij}$  ماتریس وارون آن باشد. خمیدگی اسکالر  $\tau$  برای  $M$  در نقطه  $p$  به صورت

$$\tau(e_i, e_j) := \varepsilon^{ij} \rho(e_i, e_j)$$

تعریف می‌شود.

تعریف ۱۹. یک متریک شبه‌ریمانی روی یک خمینه هموار  $M$  عبارتست از یک میدان  $(\circ, \tau)$  – تانسور متقارن  $g \in \mathcal{X}^2(M)$  که ناتب‌هگون می‌باشد  $(g(X, Y) = \circ \quad \forall Y \in T_p M \Leftrightarrow X = \circ)$ . بنابراین یک خمینه هموار همراه با متریک شبه‌ریمانی را یک خمینه شبه‌ریمانی گوئیم. فرض کنید  $(E_1, \dots, E_n)$  یک کنج موضعی برای  $TM$  و  $(\phi^1, \dots, \phi^n)$  هم‌کنج دوگان آن باشد. فرض کنید  $g_{ij} = \langle E_i, E_j \rangle$  باشد.

متریک شبه‌ریمانی  $g = g_{ij}\phi^i\phi^j$  به طور موضعی به صورت زیر بیان می‌شود:

$$g = -(\phi^1)^2 - \dots - (\phi^r)^2 + (\phi^{r+1})^2 + \dots + (\phi^n)^2$$

به طوریکه عدد صحیح  $0 \leq r \leq n$  را اندیس  $g$  گوئیم.

**تعریف ۲۰.** فرض کنید  $(M, g, J)$  یک خمینه تقریباً هرمیتی باشد. میدان تانسوری نایزن هاوس وابسته به ساختار هرمیتی  $J$  به صورت زیر تعریف می‌شود:

$$N : \mathcal{X}(M) \times \mathcal{X}(M) \rightarrow \mathcal{X}(M)$$

$$N(X, Y) = [X, Y] + J[JX, Y] + J[X, JY] - [JX, JY].$$

فرض کنید  $(\tilde{M}, \tilde{g}, \tilde{J})$  یک خمینه تقریباً پاراهرمیتی باشد. میدان تانسوری نایزن هاوس برای حالت پاراهرمیتی  $\tilde{J}$  به صورت زیر تعریف می‌شود:

$$N_{\tilde{J}}(X, Y) := [X, Y] - \tilde{J}[\tilde{J}X, Y] - \tilde{J}[X, \tilde{J}Y] + [\tilde{J}X, \tilde{J}Y]$$

**قضیه ۱۸.۱** [۱۸] ساختار تقریباً هرمیتی  $J$  روی خمینه  $M$ ، انتگرال‌پذیر است اگر و تنها اگر  $N(X, Y) = 0 \quad \forall X, Y \in \mathcal{X}(M)$ .

**تعریف ۲۱.** فرض کنید  $(M, g)$  یک خمینه ریمانی با بعد  $2n$  و  $J$  یک تانسور از نوع  $(1, 1)$  روی  $M$  چنان باشد که  $J^*g = g$  و در هر نقطه  $p \in M$  داشته باشیم  $J_p^2 = -id$ . در این صورت خمینه  $\mathcal{M} := (M, g, J)$  یک خمینه تقریباً هرمیتی نامیده می‌شود. خمینه تقریباً هرمیتی  $\mathcal{M} := (M, g, J)$  را خمینه هرمیتی گفته می‌شود هرگاه  $J$  انتگرال‌پذیر باشد؛ یعنی اگر تانسور نایزن هاوس متحد با صفر باشد. معادلاً مختصات موضعی  $(x_1, \dots, x_n, y_1, \dots, y_n)$  حول هر نقطه از خمینه موجود باشد به طوریکه

$$J\partial x_i = \partial y_i, \quad J\partial y_i = -\partial x_i.$$

فرض کنید  $(\tilde{M}, \tilde{g})$  یک خمینه شبه‌ریمانی با بعد  $2n$  و  $\tilde{J}$  یک تانسور از نوع  $(1, 1)$  روی  $M$  چنان باشد که  $\tilde{J}^* \tilde{g} = -\tilde{g}$  و در هر نقطه  $p \in \tilde{M}$  داشته باشیم  $\tilde{J}_p^2 = id$ . در این حالت لزوماً  $\tilde{J}$  دارای اندیس طبیعی  $(n, n)$  می‌باشد. خمینه  $\tilde{\mathcal{M}} := (\tilde{M}, \tilde{g}, \tilde{J})$  یک خمینه تقریباً پاراهرمیتی نامیده می‌شود. خمینه تقریباً پاراهرمیتی  $\tilde{\mathcal{M}} := (\tilde{M}, \tilde{g}, \tilde{J})$  را خمینه پاراهرمیتی گفته می‌شود هرگاه  $\tilde{J}$  انتگرال‌پذیر باشد؛ یعنی اگر تانسور نایژن هاوس وابسته به ساختار پاراهرمیتی  $\tilde{J}, N_{\tilde{J}}$  متحد با صفر باشد. معادلاً مختصات موضعی  $(x_1, \dots, x_n, y_1, \dots, y_n)$  حول هر نقطه از  $\tilde{M}$  موجود باشد به طوریکه

$$\tilde{J} \partial x_i = \partial y_i, \quad \tilde{J} \partial y_i = \partial x_i$$

تعریف ۲۲. یک عنصر حجم روی یک فضای ضرب اسکالر  $n$  - بعدی عبارتست از یک تابع  $\omega$  که حجم متوازی السطوح مشخص شده با بردار  $(x_1, \dots, x_n)$  - به عنوان اضلاع متوازی السطوح - می‌باشد.

یک عنصر حجم روی یک خمینه ریمانی (شبه‌ریمانی)  $M$  عبارتست از  $n$  - فرم هموار  $\omega$  که به ازای هر  $p \in M$  داشته باشیم،  $\omega(e_1, \dots, e_n) = \pm 1$  که در آن  $\{e_1, \dots, e_n\}$  یک پایه متعامد یکه برای  $T_p M$  می‌باشد.

لم ۱. [۲۰]. روی دامنه  $U$  از یک دستگاه مختصاتی  $\xi$  (نقشه  $(U, \xi)$  روی  $M$ )، یک عنصر حجم  $\omega_\xi$  وجود دارد به طوریکه

$$\omega_\xi(\partial_1 \dots \partial_n) = \sqrt{\det(g_{ij})} dx^1 \wedge \dots \wedge dx^n$$

مثال ۱.

۱ - فرم  $adx + bdy + cdz$  در  $\mathbb{R}^3$  به یک بردار  $V = (v_1, v_2, v_3)$  اثر می‌کند و