

$$A'_i = \sum_{j=1}^3 a_{ij} A_j \quad \text{و} \quad (۶-۳) \text{ که حل رابطه}$$

چون طبق فرض مسئله سه مولفه اول صفرند پس فقط داریم  
 $A'_4 = a_{44} A_4$  در دستگاه پریم دار و بطبع  $A_4$  در دستگاه بدون پریم است از طرفی طبق فرض که دست کم یکی از ضرایب  $a_{i4} (i=1,2,3)$  مخالف صفر است داریم:

$$\text{IF } a_{i4} (i=1,2,3) \neq 0 \Rightarrow A_4 = 0 \Rightarrow A'_4 = 0$$

و این در حالتی است که چرخش حول محور  $A_4$  انجام شده است و نتیجه می‌گیریم که مولفه چهارم یعنی  $A'_4 = a_{44} A_4$  در تمام چارچوبهای مرجع صفر است.

۳-۱-۳ با بررسی رفتار یک تانسور مرتبه دوم کلی تحت چرخشهای  $90^\circ$  و  $180^\circ$  حول محورهای مختصات، نشان دهید که یک تانسور مرتبه دوم همسانگرد در فضای سه بعدی باید مضرربی از  $\delta_{ij}$  باشد.

که حل مسئله را برای چرخش  $90^\circ$  حل می‌کنیم حالت  $180^\circ$  بطور مشابه حل می‌گردد.

$$A = \begin{bmatrix} \cos 90^\circ & \sin 90^\circ & 0 \\ -\sin 90^\circ & \cos 90^\circ & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A'_{ij} = \sum_{k\ell} \frac{\partial x_k}{\partial x'_i} \frac{\partial x_\ell}{\partial x'_j} A_{k\ell} = \sum_{k\ell} a_{ik} a_{j\ell} A_{k\ell}$$

$$A'_{11} = A_{22}, \quad A'_{12} = -A_{21}, \quad A'_{13} = A_{23}$$

$$A'_{21} = -A_{12}, \quad A'_{22} = A_{11}, \quad A'_{23} = A_{13}$$

$$A'_{31} = A_{13}, \quad A'_{32} = A_{23}, \quad A'_{33} = A_{33}$$

چون تانسور همسانگرد است دیده می‌شود که مولفه‌های پریم‌دار آن با بدون پریم یکی است و از طرفی می‌دانیم که خاصیت دلتای کرونکر  $\delta_{ij}$  این است که در جمله دستگاههای چرخیده مختصاتی مولفه‌های یکسانی دارد و به همین دلیل همسانگرد است پس  $A$  مضرربی از  $\delta_{ij}$  می‌باشد.

۳-۱-۴ تانسور خمش مرتبه چهارم چهار بعدی ریمان - کریستوفل در نسبیت عامل  $R_{iklm}$  در رابطه‌های تقارنی زیر صدق می‌کند.

### بخش ۳-۱-۱ - مقدمه - تعریفها

### مسائل صفحه ۱۶۸

۳-۱-۱-۱ نشان دهید که اگر مؤلفه‌های تانسوری از هر مرتبه در یک دستگاه مختصات خاص صفر باشند این مولفه‌ها در هر دستگاه مختصات دیگری صفر خواهند بود.

[یادآوری: این نکته در فضای خمیده چهار بعدی نسبت عام اهمیت ویژه‌ای پیدا می‌کند اگر کمیتی که به شکل یک تانسور توصیف شده است در یک دستگاه مختصات وجود داشته باشد. در تمام دستگاههای مختصات وجود خواهد داشت و نمی‌تواند (مانند نیروهای مرکز گریز و کور یولیس در مکانیک نیوتونی) پیامد یک انتخاب خاص دستگاه مختصات باشد.]

$$T_{jkm}^{in} = 0 \Rightarrow T'_{jkm}{}^{in} = 0 \quad \text{که حل}$$

$$T'_{jkm}{}^{in} = \frac{\partial x'^i}{\partial x^\ell} \frac{\partial x'^n}{\partial x^m} \frac{\partial x^s}{\partial x'^j} \frac{\partial x^o}{\partial x'^k} \frac{\partial x^p}{\partial x'^m} T_{sop}^{\ell m}$$

$$T_{sop}^{\ell m} = aaaa \dots = 0 \quad T'_{jkm}{}^{in} = 0$$

۳-۱-۱-۲ در یک دستگاه مختصات خاص مؤلفه‌های تانسور A با مؤلفه‌های متناظر تانسور B

$$A_{ij}^o = B_{ij}^o \quad \text{برابرند یعنی}$$

نشان دهید که تانسورهای A و B در جمله دستگاههای مختصات با هم برابرند یعنی در تمام

$$A_{ij} = B_{ij} \quad \text{دستگاههای مختصات داریم:}$$

$$A_{ij} = B_{ij} \Rightarrow A'_{ij} = B'_{ij} \quad \text{که حل}$$

$$A'_{ij} = \frac{\partial x^\ell}{\partial x'^i} \frac{\partial x^m}{\partial x'^j} A_{\ell m} \quad , \quad B'_{ij} = \frac{\partial x^\ell}{\partial x'^i} \frac{\partial x^m}{\partial x'^j} B_{\ell m}$$

$$\Rightarrow B'_{ij} = \frac{\partial x^\ell}{\partial x'^i} \cdot \frac{\partial x^m}{\partial x'^j} A_{\ell m} = A'_{ij} \Rightarrow$$

$$B'_{ij} = A'_{ij}$$

۳-۱-۱-۳ سه مولفه اول یک بردار چهار بعدی در دو چارچوب مرجع صفرند. اگر چارچوب

مرجع دوم صرفاً یک چرخش چارچوب مرجع اول حول محور x نباشد، یعنی دست کم یکی از

ضرایب  $a_{i\ell}$  ( $i=1,2,3$ ) غیر صفر باشد. نشان دهید که مولفه چهارم در تمام چارچوبهای مرجع

صفر است. این نکته به زبان مکانیک نسبیتی به معنای آن است که اگر تکانه در دو چارچوب

لورنتسی پایسته باشد. انرژی در تمام چارچوبهای لورنتسی پایسته خواهد بود.

$$A'_i = \sum_{j=1}^4 a_{ij} A_j \quad \text{و} \quad \text{حل رابطه (۶-۳)}$$

چون طبق فرض مسئله سه مولفه اول صفرند پس فقط داریم  
 $A'_4 = a_{i4} A_4$  در دستگاه پریم دار و بطبع  $A_4$  در دستگاه بدون پریم است از طرفی طبق فرض که دست کم یکی از ضرایب  $a_{i4} (i=1,2,3)$  مخالف صفر است داریم:

$$\text{IF } a_{i4} (i=1,2,3) \neq 0 \Rightarrow A_4 = 0 \Rightarrow A'_4 = 0$$

و این در حالتی است که چرخش حول محور  $A_4$  انجام شده است و نتیجه می‌گیریم که مولفه چهارم یعنی  $A'_4 = a_{44} A_4$  در تمام چارچوبهای مرجع صفر است.

**۳-۱-۴** با بررسی رفتار یک تانسور مرتبه دوم کلی تحت چرخشهای  $90^\circ$  و  $180^\circ$  حول محورهای مختصات، نشان دهید که یک تانسور مرتبه دوم همسانگرد در فضای سه بعدی باید مضربی از  $\delta_{ij}$  باشد.

**حل مسئله** را برای چرخش  $90^\circ$  حل می‌کنیم حالت  $180^\circ$  بطور مشابه حل می‌گردد.

$$A = \begin{bmatrix} \cos 90^\circ & \sin 90^\circ & 0 \\ -\sin 90^\circ & \cos 90^\circ & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A'_{ij} = \sum_{k\ell} \frac{\partial x_k}{\partial x'_i} \frac{\partial x_\ell}{\partial x'_j} A_{k\ell} = \sum_{k\ell} a_{ik} a_{j\ell} A_{k\ell}$$

$$A'_{11} = A_{22}, \quad A'_{12} = -A_{21}, \quad A'_{13} = A_{23}$$

$$A'_{21} = -A_{12}, \quad A'_{22} = A_{11}, \quad A'_{23} = A_{13}$$

$$A'_{31} = A_{13}, \quad A'_{32} = A_{23}, \quad A'_{33} = A_{33}$$

چون تانسور همسانگرد است دیده می‌شود که مولفه‌های پریم‌دار آن با بدون پریم یکی است و از طرفی می‌دانیم که خاصیت دلتای کروکر  $\delta_{ij}$  این است که در جمله دستگاههای چرخیده مختصاتی مولفه‌های یکسانی دارد و به همین دلیل همسانگرد است پس  $A$  مضربی از  $\delta_{ij}$  می‌باشد.

**۳-۱-۵** تانسور خمش مرتبه چهارم چهار بعدی ریمان - کریستوفل در نسبت عام

در رابطه‌های تقارنی زیر صدق می‌کند.

$$R_{ik\ell m} = -R_{ikm\ell} = -R_{ki\ell m}$$

که در آن شاخصها اعداد از یک تا چهار را به خود می‌گیرند. نشان دهید که تعداد مؤلفه‌های مستقل از ۲۵۶ به ۳۶ کاهش می‌یابد و شرط

$$R_{ik\ell m} = R_{\ell mik}$$

تعداد مولفه‌های مستقل را به ۲۱ کاهش می‌دهد. سرانجام نشان دهید که اگر مؤلفه‌ها در اتحاد

$$R_{ik\ell m} + R_{i\ell mk} + R_{imk\ell} = 0$$

[بادآوری: اتحاد سه جمله‌ای آخر فقط اگر همه چهار شاخص با هم متفاوت باشند حاوی اطلاعات جدیدی است. این اتحاد یک سوم از تعداد مؤلفه‌های مستقلی را که دارای این شرط هستند کم می‌کند.]

که حل با توجه به تعداد شاخصها که ۴ تا هستند پس ۴۴ حالت یعنی ۲۵۶ حالت وجود دارد.

با توجه به شرط  $R_{ik\ell m} = -R_{ikm\ell} = -R_{ki\ell m}$  و اینکه تانسور به صورت ۱۶ مربع است

نتیجتاً دو اندیس اول در هر ربع ثابت می‌باشد و نیز از هر ۶ متغیر یک مربع ۳ تا مستقل وجود

دارد پس از شرط اول ۹۶ متغیر داریم و با اعمال شرط دو ۴۸ متغیر خواهیم داشت اما با توجه به

شرط  $R_{ik\ell m} = R_{ki\ell m}$ ، ۱۲ متغیر دیگر کاسته شود و ۳۶ متغیر مستقل داریم با اعمال شرط

$$\text{داریم } R_{ik\ell m} = R_{\ell mik}$$

$$۱۶ - ۴ = ۱۲ \quad \text{و} \quad ۱۲ \div ۲ = ۶$$

$$۳۶ - ۶ = ۳۰ \div ۲ = ۱۵ + ۶ = ۲۱$$

۲۱ متغیر مستقل بدست می‌آید.

و بالاخره شرط آخر یعنی  $R_{ik\ell m} + R_{i\ell mk} + R_{imk\ell} = 0$  یک متغیر دیگر می‌کاهد و در کل

با اعمال شروط ذکر شده ۲۰ متغیر مستقل بدست خواهد آمد.

۳۴. **تانسور**  $T_{ik\ell m}$  نسبت به هر زوج شاخص از چهار شاخص خود مقارن است این

تانسور (در فضای سه بعدی) چند مؤلفه مستقل دارد؟

$$T_{ik\ell m} = -T_{i\ell km} \quad \text{پاد مقارن}$$

که حل

$$T_{ik\ell m} = -T_{i\ell km}$$

ماتریس یک تانسور مرتبه ۲ است.

ولی فضای هر چه می تواند باشد مثلاً  $3 \times 3$  یا  $n \times n$  و ...

$$i = 1, 2, 3$$

$$k = 1, 2, 3 \quad \text{اگر فضا سه بعدی باشد}$$

$$l = 1, 2, 3$$

$$m = 1, 2, 3$$

$$T_{1221} = -T_{1221} = 0$$

$$T_{1233} = -T_{1233}$$

$$T_{1233} = -T_{1233} = 0$$

عنصر مستقل ندارد.

### مسائل صفحه ۱۷۱

### بخش ۳-۲-۱ ادغام - ضرب مستقیم

۳-۲-۱ اگر  $T_{...i}$  تانسوری از مرتبه  $n$  باشد نشان دهید که  $\partial T_{...i} / \partial x_j$  (در مختصات دکارتی) تانسوری از مرتبه  $n+1$  خواهد بود.

[یادآوری: ضرایب  $a_{ij}$  در دستگاه مختصات غیردکارتی بطور کلی توابعی از مختصات اند و مشتق ساده یک تانسور مرتبه  $n$  تانسور نیست مگر در حالت خاص  $n=0$  و فقط در این حالت است که مشتق بنا بر معادله ۳-۱۱ یک بردار (تانسور مرتبه ۱) همورد است].

$$\frac{\partial T'_{...i}}{\partial x'_j} = \frac{\partial}{\partial x'_j} \left( \frac{\partial x'_1}{\partial x_m} \frac{\partial x'_2}{\partial x_n} \dots \frac{\partial x'_i}{\partial x_z} \right) T_{...z} \quad \text{از قاعده زنجیری} \quad \text{حل}$$

$$\frac{\partial x_p}{\partial x'_j} \frac{\partial}{\partial x_p} \left[ \left( \frac{\partial x'_1}{\partial x_m} \frac{\partial x'_2}{\partial x_n} \dots \right) T_{...z} \right]$$

$$= \frac{\partial x_p}{\partial x'_j} \left[ \left( \frac{\partial x'_1}{\partial x_m} \frac{\partial x'_2}{\partial x_n} \dots \right) \frac{\partial T_{...z}}{\partial x_p} \right]$$

تانسور مرتبه  $n+1$  است.

۳-۲-۲ اگر  $T_{ijk...}$  تانسوری از مرتبه  $n$  باشد نشان دهید که:

$$\sum \frac{\partial T_{ijk...}}{\partial x_j} \quad \text{(در مختصات دکارتی) تانسوری از مرتبه } n-1 \text{ است.}$$

$$T_{ijk\dots} \xrightarrow{\text{مشتق‌گیری}} \frac{\partial T_{ijk\dots}}{\partial x_j} \xrightarrow{\text{ادغام}} \sum \frac{\partial T_{ijk\dots}}{\partial x_j}$$

مرتبه n                          مرتبه n+۱                          مرتبه n-۱

کحل

$$\nabla^2 - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2}$$

را می‌توان با استفاده از  $x_\mu = ict$  به صورت زیر نوشت

$$\sum_{i=1}^4 \frac{\partial^2}{\partial x_i^2}$$

این عملگر لاپلاسی چهار بعدی است که معمولاً دالامبری نامیده می‌شود و با  $\square^2$  نمایش داده

می‌شود. نشان دهید که این عملگر اسکالر است.

$$\sum_{i=1}^4 \frac{\partial^2}{\partial x_i^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} + \frac{\partial^2}{\partial x_4^2} = \square^2$$

کحل

$$\square'^2 = \square^2$$

$$z_i \frac{\partial^2}{\partial x_i'^2} = \sum_i \frac{\partial^2}{\partial x_i^2}$$

$$\frac{\partial}{\partial x_i'} = \frac{\partial x_k}{\partial x_i'} \cdot \frac{\partial}{\partial x_k}$$

$$\frac{\partial}{\partial x_i'} = \frac{\partial x_e}{\partial x_i'} \cdot \frac{\partial}{\partial x_e}$$

$$\sum_i \frac{\partial^2}{\partial x_i'^2} = \sum_i \sum_{k,e} \frac{\partial x_k}{\partial x_i'} \frac{\partial}{\partial x_k} \frac{\partial x_e}{\partial x_i'} \frac{\partial}{\partial x_e}$$

$$\sum \frac{\partial^2}{\partial x_i'^2} = \sum_{k,e} \left( \sum_{\ell} a_{i\ell} a_{i\ell} \right) \frac{\partial}{\partial x_k} \frac{\partial}{\partial x_e}$$

$$= \sum_{\ell,k} \delta_{k,\ell} \frac{\partial}{\partial x_k} \frac{\partial}{\partial x_\ell} = \sum_k \frac{\partial^2}{\partial x_k^2} = \sum_e \frac{\partial^2}{\partial x_e^2}$$

$$\Rightarrow \sum \frac{\partial^2}{\partial x_i'^2} = \sum_k \frac{\partial^2}{\partial x_k^2} = \sum_e \frac{\partial^2}{\partial x_e^2}$$

مسائل صفحه ۱۷۴

بخش ۳-۳- قاعده خارج قسمت

۱-۳-۳ جمع زنی دوگانه  $K_{ij} A_j B_j$  برای هر دو بردار  $A_j$  و  $B_j$  ناورد است. ثابت کنید  $K_{ij}$

تانسوری مرتبهٔ دوم است.

[یادآوری: این نتیجه در رابطه  $g_{ij} = g_{ji}$  (ناوردا) نشان می‌دهد که «متریک»  $g_{ij}$  یک تانسور است].

حله اگر رابطه  $K_{ij} A_i B_j$  را در دستگاه مختصات پریم‌دار در نظر بگیریم داریم:

$$K'_{k\ell} A'_k B'_\ell \quad (1) \quad A'_k = a_{ki} A_i \quad (2) \quad , \quad B'_\ell = a_{\ell j} B_j \quad (3)$$

راویط (۲) و (۳) را در رابطه (۱) قرار می‌دهیم:

$$(2), (3) \text{ in } (1) \Rightarrow K'_{k\ell} a_{ki} A_i a_{\ell j} B_j \quad (3)$$

اما در دستگاه بدون پریم  $K_{ij} A_i B_j$  را داریم

$$K_{ij} A_i B_j = K'_{k\ell} A'_k B'_\ell \Rightarrow$$

طرف راست را از رابطه (۴) جایگزین می‌کنیم:

$$K_{ij} A_i B_j = K'_{k\ell} a_{ki} A_i a_{\ell j} B_j$$

$$K_{ij} = K'_{k\ell} a_{ki} a_{\ell j} \Rightarrow$$

$$K'_{k\ell} = K_{ij} a_{ki} a_{\ell j}$$

۲-۳-۴ معادله  $K_{ij} A_i B_j = B_{ik}$  برای تمام سمتگیریه‌های دستگاه مختصات برقرار است. اگر  $A$  و

$B$  تانسورهای از مرتبهٔ دوم باشند. نشان دهید که  $K$  نیز یک تانسور مرتبهٔ دوم است.

$$K_{ij} A_j = B_{ik} \Rightarrow K'_{im} A'_m = B'_{ik} \quad (3)$$

حله

$$B'_{ik} = a_{ij} a_{kp} B_{jp} \quad , \quad B_{jp} = K_{j\ell} A_{\ell p} \quad (\text{از رابطه } 29.3 \text{ ج})$$

از رابطه 34.3

$$B'_{ik} = a_{ij} a_{kp} K_{j\ell} A_{\ell p} \quad (2) \quad , \quad A_{\ell p} = a_{\ell m} a_{ps} A'_{ms} \quad (1)$$

رابطه (۱) را در طرف راست رابطه (۲) قرار می‌دهیم از طرفی طرف چپ را از رابطه (۳) قرار

می‌دهیم.

$$K'_{im} A'_m = a_{ij} a_{kp} K_{j\ell} a_{\ell m} a_{ps} A'_{ms}$$

$$K'_{im} = a_{ij} a_{\ell m} \delta_{ks} K_{j\ell} \quad , \quad \delta_{ks} = 1$$

$$K'_{im} = a_{ij} a_{\ell m} K_{j\ell}$$

بخش ۳-۴ - شبه تانسورها، تانسورهای دوگان مسائل صفحه ۱۸۳

۳-۴-۱ آرایه مربعی پاد متقارن زیر را در نظر بگیرید.

$$\begin{pmatrix} 0 & C_2 & -C_2 \\ -C_2 & 0 & C_1 \\ C_2 & -C_1 & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & C_{12} & C_{13} \\ -C_{12} & 0 & C_{23} \\ -C_{13} & -C_{23} & 0 \end{pmatrix}$$

که در آن  $(C_1, C_2, C_3)$  یک شبه بردار است با فرض اینکه رابطه

$$C_i = \frac{1}{2!} \varepsilon_{ijk} C_{jk}$$

در تمام دستگاههای مختصات برقرار باشد ثابت کنید که  $C_{ijk}$  تانسور است. (این عبارت صورت دیگری از قضیه خارج قسمت است.)

که حل از قسمت دوم رابطه ۳-۳۷ داریم. (برای شبه بردار)

$$C'_i = |a| a_{ij} C_j$$

$$C_j = |a| a_{ij} C'_i \quad \begin{array}{l} \text{از رابطه صورت} \\ \text{مسئله جایگزین می شود} \end{array} \quad |a| a_{ij} \left( \frac{1}{2!} \varepsilon'_{imn} C'_{mn} \right)$$

از رابطه صورت مسئله  $\frac{1}{2!} \varepsilon_{jki} C_{ki} = |a| a_{ij} \left( \frac{1}{2!} \varepsilon'_{imn} C'_{mn} \right) \quad (1)$

از طرفی طبق روابط (۳-۴۱) و (۳-۴۳) داریم

$$\varepsilon_{ijk} = \delta'_{ijk} = |a| a_{ip} a_{jq} a_{kr} \varepsilon_{pqr}$$

پس برای  $\varepsilon_{jki}$  و  $\varepsilon'_{imn}$  می توان نوشت

$$\varepsilon_{jki} = |a| a_{jm} a_{kn} a_{ir} \varepsilon_{mnr}$$

$$\varepsilon'_{imn} = |a| a_{ij} a_{mk} a_{ni} \varepsilon_{jki}$$

اگر در رابطه (۱) جایگزین کنیم و بعد از ساده کردن داریم

$$C'_{mn} = a_{mk} a_{ni} C_{ki}$$

$$\delta'_{ij} \varepsilon_{ijk} = 0 \quad (\text{ب}) \quad \delta_{ii} = 3 \quad (\text{الف})$$

$$\varepsilon_{ijk} \varepsilon_{ijk} = 6 \quad (\text{د}) \quad \varepsilon_{ipq} \varepsilon_{jpq} = 2 \delta_{ij} \quad (\text{ج})$$

(الف)

$$\delta'_{ii} = \frac{\partial x'_i}{\partial x_k} \frac{\partial x_\ell}{\partial x'_i} \delta_{k\ell} = \frac{\partial x_\ell}{\partial x_k} \delta_{k\ell} = 3$$

که حل از مشابه سازی یا رابطه ۳-۱۹ داریم:



(ب)  $\delta_{ij}\epsilon_{ijk}$

دو حالت در نظر می‌گیریم (۱)  $i=j$  در این حالت می‌دانیم  $\delta_{ii}=1$  ولی  $\epsilon_{iik}=0$  (طبق رابطه ۳-۴) (۲)  $i \neq j$  در این حالت  $\delta_{ij}=0$  و با وجود مخالف صفر بودن  $\epsilon_{ijk}$  باز هم نتیجه صفر است پس نمی‌توان حالتی بدست آورد که  $\delta_{ij}\epsilon_{ijk} \neq 0$  باشد پس رابطه (ب) برقرار است.

(ج)  $\epsilon_{ipq} \epsilon_{jpq} = 2\delta_{ij}$

(د)  $\epsilon_{ijk} \epsilon_{ijk} = 2\delta_{ii}$

با کمک گرفتن از قسمت (ج)

و استفاده از قسمت (الف) که  $\delta_{ii}=3$  داریم

$\epsilon_{ijk} \epsilon_{ijk} = 2 \times 3 = 6$

۳-۴-۲ نشان دهید که

$\epsilon_{ijk} \epsilon_{pqk} = \delta_{ip} \delta_{jq} - \delta_{iq} \delta_{jp}$

$\sum_{k=1}^3 \epsilon_{ijk} \epsilon_{pqk} = \epsilon_{ij1} \epsilon_{pq1} + \epsilon_{ij2} \epsilon_{pq2} + \epsilon_{ij3} \epsilon_{pq3}$

که حل

$i(OR)j=k \Rightarrow \epsilon_{ij1} = 0$

$\left. \begin{matrix} i,j \neq k \Rightarrow \epsilon_{ij1} \neq 0 \\ p,q \neq k \Rightarrow \epsilon_{pq1} \neq 0 \end{matrix} \right\} \Rightarrow \epsilon_{ij1} \epsilon_{pq1} \rightarrow \delta_{ip} \delta_{jq} \quad (i=p, j=q)$

$p,q=k \Rightarrow \epsilon_{pq1} = 0$

برای حالت دیگر که  $P$  و  $j=0$  و  $i=q$  داریم:

$\epsilon_{ij1} \epsilon_{pq1} \rightarrow -\delta_{iq} \delta_{jp}$

در کل نتیجه می‌گیریم

$\epsilon_{ijk} \epsilon_{pqk} = \delta_{ip} \delta_{jq} - \delta_{iq} \delta_{jp}$

۳-۴-۵ (الف) مؤلفه‌های بردار ضرب برداری  $\vec{C} = \vec{A} \times \vec{B}$  را برحسب  $\epsilon_{ijk}$  و مؤلفه‌های

$A$  و  $B$  بیان کنید. (ب) با استفاده از یاد تقارن  $\epsilon_{ijk}$  نشان دهید که  $\vec{A} \cdot \vec{A} \times \vec{B} = 0$ .

(الف)

$\vec{A} \cdot \vec{B} = \begin{vmatrix} i & j & k \\ A_i & A_j & A_k \\ B_i & B_j & B_k \end{vmatrix} = i(A_j B_k - A_k B_j) + j(A_k B_i - A_i B_k) + k(A_i B_j - A_j B_i)$

که حل

$$\underbrace{+ \hat{K}(A_i B_j - A_j B_i)}_{C_k} \Rightarrow C_i = \varepsilon_{ijk} A_j B_k, \quad C_k = \varepsilon_{kij} A_i B_j$$

$$C_j = \varepsilon_{jki} A_k B_i$$

(ب)  $\vec{A} \cdot \vec{A} \times \vec{B} = A_i \cdot (\vec{A} \times \vec{B})_i = A_i \varepsilon_{ijk} A_j B_k = 0$

۳-۲-۴ الف) نشان دهید که تانسور (ماتریس) لختی بخش ۴-۶ را برای ذره‌ای به جرم  $m$  در  $(x_1, x_2, x_3)$  می‌توان بصورت زیر نوشت.

$$I_{ij} = m(x_n x_n \delta_{ij} - x_i x_j)$$

(ب) نشان دهید:

$$I_{ij} = -M_{i\ell} M_{\ell j} = -m \varepsilon_{i\ell k} x_k \varepsilon_{\ell j m} x_m$$

که در آن  $M_{i\ell} = m^{\frac{1}{2}} \varepsilon_{i\ell k} x_k$ . این ادغام دو بردار مرتبه دو و شبیه به ضرب ماتریسی بخش ۴-۲ است.

که حل حاصل ضرب لختی  $xy$  (رابطه ۴-۱۴۰)  $I_{xy} = I_{yx} = - \sum_i m_i x_i y_i$  (الف)

$$I_{xx} = \sum_i m_i (r_i^2 - x_i^2) \quad \text{رابطه ۴-۱۳۹}$$

$$r_i^2 = \sum_n x_n^2 = \sum x_n x_n$$

$$I_{12} = m(x_n x_n \delta_{12} - x_1 x_2)$$

$$(ب) I_{ij} = -M_{i\ell} M_{\ell j} \begin{cases} M_{i\ell} = m^{\frac{1}{2}} \varepsilon_{i\ell k} x_k \\ M_{\ell j} = m^{\frac{1}{2}} \varepsilon_{\ell j m} x_m \end{cases}$$

$$I_{ij} = -m^{\frac{1}{2}} \varepsilon_{i\ell k} x_k m^{\frac{1}{2}} \varepsilon_{\ell j m} x_m$$

$$= -m \varepsilon_{i\ell k} x_k \varepsilon_{\ell j m} x_m$$

۴-۲-۷  $\vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A}$  و  $\vec{\nabla} \times \vec{\nabla} \phi$  را برحسب نماد  $\varepsilon_{ijk}$  چنان بنویسید که مشخص شود هر

یک از این عبارتها صفر است.

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A} = \begin{vmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_x & A_y & A_z \end{vmatrix} = \text{که حل}$$

$$= \frac{\partial}{\partial x} \left[ \frac{\partial}{\partial y} A_z - \frac{\partial}{\partial z} A_y \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left[ \frac{\partial}{\partial z} A_x - \frac{\partial}{\partial x} A_z \right] + \frac{\partial}{\partial z} \left[ \frac{\partial}{\partial x} A_y - \frac{\partial}{\partial y} A_x \right]$$

$$= \frac{\partial}{\partial x} \left[ \varepsilon_{ijk} \frac{\partial}{\partial y} A_z \right] + \frac{\partial}{\partial y} \left[ \varepsilon_{jki} \frac{\partial}{\partial z} A_x \right] + \frac{\partial}{\partial z} \left[ \varepsilon_{kij} \frac{\partial}{\partial x} A_y \right]$$

$$\Rightarrow \begin{cases} (\nabla \cdot \nabla \times A)_i = \varepsilon_{ijk} \frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial}{\partial y} A_z \\ (\nabla \cdot \nabla \times A)_j = \varepsilon_{jki} \frac{\partial}{\partial y} \frac{\partial}{\partial z} A_x \\ (\nabla \cdot \nabla \times A)_k = \varepsilon_{kij} \frac{\partial}{\partial z} \frac{\partial}{\partial x} A_y \end{cases}$$

$$\nabla \times \nabla \phi = \begin{vmatrix} i & j & k \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial \phi}{\partial x} & \frac{\partial \phi}{\partial y} & \frac{\partial \phi}{\partial z} \end{vmatrix}$$

$$= i \left[ \frac{\partial}{\partial y} \frac{\partial \phi}{\partial z} - \frac{\partial}{\partial z} \frac{\partial \phi}{\partial y} \right] + j \left[ \frac{\partial}{\partial z} \frac{\partial \phi}{\partial x} - \frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial \phi}{\partial z} \right] + k \left[ \frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial \phi}{\partial y} - \frac{\partial}{\partial y} \frac{\partial \phi}{\partial x} \right]$$

$$= i \left[ \varepsilon_{ijk} \frac{\partial}{\partial y} \frac{\partial \phi}{\partial z} \right] + j \left[ \varepsilon_{jki} \frac{\partial}{\partial z} \frac{\partial \phi}{\partial x} \right] + k \left[ \varepsilon_{kij} \frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial \phi}{\partial y} \right]$$

$$\begin{cases} (\nabla \times \nabla \phi)_i = \varepsilon_{ijk} \frac{\partial}{\partial y} \frac{\partial \phi}{\partial z} \\ (\nabla \times \nabla \phi)_j = \varepsilon_{jki} \frac{\partial}{\partial z} \frac{\partial \phi}{\partial x} \\ (\nabla \times \nabla \phi)_k = \varepsilon_{kij} \frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial \phi}{\partial y} \end{cases} \Rightarrow (\nabla \times \nabla \phi)_k = \varepsilon_{kij} \frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial \phi}{\partial y}$$

۳-۴-۸ ضرب برداری را برحسب نماد لوی - چی ویتا ( $\varepsilon_{ijk}$ ) بیان و قاعدهٔ بک کب معادله

۱-۵۰ را استخراج کنید.

[راهنمایی: از رابطهٔ مسئله ۳-۴-۴ بهره گیرید.]

$$\vec{A} \times (\vec{B} \times \vec{C}) \quad , \quad \vec{B} \times \vec{C} = \vec{D}$$

حل

با کمک از مسئله ۳-۴-۵ می نویسیم.

$$\vec{A} \times \vec{D} = \hat{i} [\varepsilon_{ijk} A_j D_k] + \hat{j} [\varepsilon_{jki} A_k D_i] + \hat{k} [\varepsilon_{kij} A_i D_j]$$

از طرفی خود  $D$  یک حاصلضرب برداری بین  $B$  و  $C$  است می توان نوشت

$$D_i = \varepsilon_{ijk} B_j C_k, \quad D_j = \varepsilon_{jki} B_k C_i, \quad D_k = \varepsilon_{kij} B_i C_j$$

$$\vec{A} \times (\vec{B} \times \vec{C}) = \hat{i} [\varepsilon_{ijk} \varepsilon_{kij} A_j B_i C_j] + \hat{j} [\varepsilon_{jki} \varepsilon_{ijk} A_k B_j C_k] + \hat{k} [\varepsilon_{kij} \varepsilon_{jki} A_i B_k C_i]$$

با ادامه دادن به رابطه یک کب می رسمیم

$$\vec{A} \times (\vec{B} \times \vec{C}) = \vec{B} (\vec{A} \cdot \vec{C}) - \vec{C} (\vec{A} \cdot \vec{B})$$

۳-۴-۳ تحقیق کنید که هر یک از تانسورهای مرتبه چهار زیر همسانگرد است یعنی مؤلفه های

آن مستقل از هر چرخش دستگاه مختصات ثابت می ماند

$$B_{ijk\ell} = \delta_{ik} \delta_{j\ell} + \delta_{i\ell} \delta_{jk} \quad (\text{ب}) \quad A_{ijk\ell} = \delta_{ij} \delta_{k\ell} \quad (\text{الف})$$

$$C_{ijk\ell} = \delta_{ik} \delta_{j\ell} - \delta_{i\ell} \delta_{jk} \quad (\text{ج})$$

$$\left. \begin{aligned} (\text{الف}) A'_{ijk\ell} &= a_{im} a_{jn} a_{kp} a_{\ell q} A_{mnpq} \\ A_{mnpq} &= \delta_{mn} \delta_{pq} \end{aligned} \right\} = a_{im} a_{jn} a_{kp} a_{\ell q} \delta_{mn} \delta_{pq} \quad \text{کحل}$$

$$A'_{ijk\ell} = a_{im} \delta_{mn} a_{jn} a_{kp} \delta_{pq} a_{\ell q} = a_{im} a_{jn} a_{kp} a_{\ell q}$$

$$A'_{ijk\ell} = \delta_{ij} \delta_{k\ell}$$

$$\left. \begin{aligned} (\text{ب}) B'_{ijk\ell} &= a_{im} a_{jn} a_{kp} a_{\ell q} B_{mnpq} \\ B_{mnpq} &= \delta_{mp} \delta_{nq} + \delta_{mq} \delta_{np} \end{aligned} \right\} = a_{im} a_{jn} a_{kp} a_{\ell q} (\delta_{mp} \delta_{nq} + \delta_{mq} \delta_{np})$$

$$B_{mnpq} = \delta_{mp} \delta_{nq} + \delta_{mq} \delta_{np}$$

$$B'_{ijk\ell} = a_{im} \delta_{mp} a_{jn} \delta_{nq} a_{kp} a_{\ell q} + a_{im}$$

## مسائل صفحه ۱۸۸

## بخش ۳-۵- دو تاییها

۳-۵-۱ اگر  $A$  و  $B$  مطابق معادله های ۳-۶ و ۳-۸ مانند بردار تبدیل شوند نشان دهید که

دوتایی  $AB$  در قانون تبدیل تانسوری، معادله ۳-۱۳ صدق می کند.

$$a_{ij} = \frac{\partial x'_i}{\partial x_j} \quad (\text{معادله ۳-۸}) \quad \text{و} \quad \left. \begin{aligned} A'_i &= \sum_j a_{ij} A_j \\ B'_k &= \sum_\ell a_{k\ell} B_\ell \end{aligned} \right\} \quad \text{کحل (معادله ۳-۶)}$$

$$a_{k\ell} = \frac{\partial x'_k}{\partial x_\ell}$$

$$\begin{aligned} (AB)'_{ik} &= A'_i B'_k = \sum_j a_{ij} A_j \sum_\ell a_{k\ell} B_\ell = \sum_j \sum_\ell a_{ij} a_{k\ell} A_j B_\ell \\ &= \sum_j \sum_\ell a_{ij} a_{k\ell} (AB)_{j\ell} \end{aligned}$$

از روابط ۳-۸ به جای  $a_{ij}$  و  $a_{k\ell}$  قرار می‌دهیم و داریم

$$(AB)'_{ik} = \sum_j \sum_\ell \frac{\partial x'_i}{\partial x_j} \frac{\partial x'_k}{\partial x_\ell} (AB)_{j\ell} = \sum_{j\ell} \frac{\partial x_j}{\partial x'_i} \frac{\partial x_\ell}{\partial x'_k} (AB)_{j\ell}$$

که رابطه اخیر یکی از ۳ رابطه ۳-۱۳ یعنی تعریف تانسور مرتبه دوم است.

**۳-۲۵** نشان دهید که  $\mathbf{I} = \hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k}$  یک دوتایی یکه است. به این معنا که برای هر بردار  $\mathbf{V}$

$$\mathbf{I} \cdot \mathbf{V} = \mathbf{V}$$

داریم:

هر یک از دوتاییهای  $\hat{i}\hat{i}$  و غیره مثالهای خاصی از عملگر تصویری در مکانیک کوانتومی اند.

$$\begin{aligned} \mathbf{I} \cdot \vec{V} &= (\hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k}) \cdot (\hat{V}_x \hat{i} + \hat{V}_y \hat{j} + \hat{V}_z \hat{k}) \\ &= \hat{i}\hat{i} \cdot \hat{V}_x \hat{i} + \hat{j}\hat{j} \cdot \hat{V}_y \hat{j} + \hat{k}\hat{k} \cdot \hat{V}_z \hat{k} \\ &= \hat{i} \hat{V}_x (\hat{i} \cdot \hat{i}) + \hat{j} \hat{V}_y (\hat{j} \cdot \hat{j}) + \hat{k} \hat{V}_z (\hat{k} \cdot \hat{k}) \\ &= \hat{i} \hat{V}_x + \hat{j} \hat{V}_y + \hat{k} \hat{V}_z = \vec{V} \end{aligned}$$

که حل

**۳-۲۶** نشان دهید که  $\nabla \cdot \vec{r}$  برابر است با دوتایی یکه  $\mathbf{I}$ .

$$\nabla = \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z}, \quad \vec{r} = \hat{i}x + \hat{j}y + \hat{k}z$$

که حل

$$\begin{aligned} \nabla \cdot \vec{r} &= \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (\hat{i}x + \hat{j}y + \hat{k}z) \\ &= \hat{i}\hat{i} \frac{\partial x}{\partial x} + \hat{i}\hat{j} \frac{\partial y}{\partial x} + \hat{i}\hat{k} \frac{\partial z}{\partial x} + \hat{j}\hat{i} \frac{\partial x}{\partial y} + \hat{j}\hat{j} \frac{\partial y}{\partial y} + \hat{j}\hat{k} \frac{\partial z}{\partial y} + \hat{k}\hat{i} \frac{\partial x}{\partial z} + \hat{k}\hat{j} \frac{\partial y}{\partial z} + \hat{k}\hat{k} \frac{\partial z}{\partial z} \\ &= \hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k} = \mathbf{I} \end{aligned}$$

**۳-۲۷** اگر  $\mathbf{U}$  یک دوتایی پاد متقارن و  $\mathbf{V}$  یک بردار باشد نشان دهید.

$$\vec{V} \cdot \vec{U} \cdot \vec{V} = 0 \quad (\text{ب}) \qquad \vec{V} \cdot \vec{U} = -\vec{U} \cdot \vec{V} \quad (\text{الف})$$

که حل چون  $U$  یک دو تایی پاد متقارن است پس  $U_{xy} = -U_{yx}$  و  $U_{xx} = 0$  و بقیه موارد

$$\begin{aligned} \text{(الف)} \quad \vec{V} \cdot \vec{U} &= (V_x \hat{i} + V_y \hat{j} + V_z \hat{k}) \cdot (\hat{i} \hat{j} U_{xy} - \hat{j} \hat{i} U_{xy} + \hat{i} \hat{k} U_{xz} - \hat{k} \hat{i} U_{zx} + \hat{j} \hat{k} U_{yz} - \hat{k} \hat{j} U_{zy}) \\ &= V_x U_{xy} \hat{i} \cdot \hat{i} \hat{j} - V_x U_{xy} \hat{i} \cdot \hat{j} \hat{i} + V_x U_{xz} \hat{i} \cdot \hat{i} \hat{k} - V_x U_{xz} \hat{i} \cdot \hat{k} \hat{i} + \dots = -\vec{U} \cdot \vec{V} \end{aligned}$$

$$\text{(ب)} \quad \vec{V} \cdot \vec{U} \cdot \vec{V} = -\vec{U} \cdot \vec{V} \cdot \vec{V} = 0$$

۳-۳-۳ مابین بردارهای دو بعدی  $\vec{r} = \hat{i}x + \hat{j}y$  و  $\vec{t} = -\hat{y}i + \hat{j}x$  می توان توسط معادله

تانسوری  $\vec{r} \cdot \vec{U} = \vec{t}$  رابطه برقرار کرد. (الف) با استفاده از توصیف مؤلفه‌ای که قبلاً برای تانسور ارائه کردیم تانسور  $U$  را بدست آوردید. (ب)  $U$  را بعنوان یک دو تایی بدست آورید.

$$\vec{r} \cdot \vec{U} = \vec{t} \Rightarrow \begin{cases} r_x U_{xx} + r_y U_{yx} = t_x \\ r_x U_{xy} + r_y U_{yy} = t_y \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} x U_{xx} + y U_{yx} = -y \\ x U_{xy} + y U_{yy} = x \end{cases} \quad \text{که حل}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} x \times 0 + y(-1) = -y \\ x \times 1 + y \times 0 = x \end{cases} \Rightarrow U = \begin{bmatrix} 0 & +1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}$$

(ب) مشابه رابطه (۳-۶۸) در کتاب می توان نوشت.

$$\vec{r} \cdot \vec{U} = \vec{t} \Rightarrow (\hat{i}x + \hat{j}y) \cdot (\hat{i}\hat{i}U_{xx} + \hat{i}\hat{j}U_{xy} + \hat{j}\hat{i}U_{yx} + \hat{j}\hat{j}U_{yy}) = -y\hat{i} + \hat{j}x \Rightarrow$$

$$\hat{i}x U_{xx} + \hat{j}x U_{xy} + \hat{i}y U_{yx} + \hat{j}y U_{yy} = -y\hat{i} + \hat{j}x$$

$$\hat{i} [x U_{xx} + y U_{yx}] + \hat{j} [x U_{xy} + y U_{yy}] = -y\hat{i} + \hat{j}x$$

$$\Rightarrow \begin{cases} x U_{xx} + y U_{yx} = -y \\ x U_{xy} + y U_{yy} = x \end{cases} \Rightarrow U = \begin{bmatrix} 0 & +1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix}$$

۳-۳-۴ در بررسی بر هم کنش بین مولکولها، یک دو تایی از بردارهای یک فاصله نسبی  $e_{12}$

$$e_{12} = \frac{r_2 - r_1}{|r_2 - r_1|}$$

بدست می آید.

این دو تایی بصورت زیر است:

$$U = -3e_{12}e_{12}$$

$$\text{Tr } U \cdot U = 6$$

نشان دهید که

$$\mathbb{I} = \hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k} \quad \text{یعنی یکه است، یعنی}$$

$$\begin{aligned}
 \mathbf{U} &= \mathbf{I} - \mathbf{r} \mathbf{e}_{12} \mathbf{e}_{12} = \hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k} - \mathbf{r} \frac{(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1)(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1)}{|\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1|^2} \\
 &= \hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k} - \frac{\mathbf{r} [\mathbf{r}_2^2 - \mathbf{r}_1 \mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_2 \mathbf{r}_1 + \mathbf{r}_1^2]}{|\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1|^2} \\
 &= \hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k} - \frac{\mathbf{r} [\mathbf{r}_2^2 - 2\mathbf{r}_1 \mathbf{r}_2 + \mathbf{r}_1^2]}{|\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1|^2} \\
 &= \hat{i}\hat{i} + \hat{j}\hat{j} + \hat{k}\hat{k} - \frac{\mathbf{r} [x_2^2 + y_2^2 + z_2^2 - 2x_1 x_2 - 2y_1 y_2 - 2z_1 z_2 + x_1^2 + y_1^2 + z_1^2]}{|\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1|^2}
 \end{aligned}$$

با محاسبه می توان نشان داد که

$$\begin{aligned}
 \mathbf{U} \cdot \mathbf{U} &= \mathbf{I} + \mathbf{r} \hat{\mathbf{e}}_{12} \hat{\mathbf{e}}_{12} \\
 \text{Tr}(\mathbf{U} \cdot \mathbf{U}) &= \text{Tr}(\mathbf{I} + \mathbf{r} \hat{\mathbf{e}}_{12} \hat{\mathbf{e}}_{12}) = \\
 \text{Tr} \mathbf{I} + \mathbf{r} \text{Tr} \hat{\mathbf{e}}_{12} \hat{\mathbf{e}}_{12} \text{ و } \text{Tr} \mathbf{I} &= \mathbf{r}, \text{Tr} \hat{\mathbf{e}}_{12} \hat{\mathbf{e}}_{12} = 1 \\
 &= \mathbf{r} + \mathbf{r} \times 1 = \mathbf{r} + \mathbf{r} = 2\mathbf{r} \Rightarrow \\
 \text{Tr}(\mathbf{U} \cdot \mathbf{U}) &= 2\mathbf{r}
 \end{aligned}$$

۷-۵-۳ نشان دهید که قضیه گاوس برای دو تاییها صادق است یعنی

$$\begin{aligned}
 \int_s d\vec{\sigma} \cdot \vec{D} &= \int_v \vec{\nabla} \cdot \vec{D} d\tau \\
 \text{حل } D \text{ یک دو تایی است که آنرا مطابق رابطه ۳-۶۲ بصورت زیر معرفی می کنیم.} \\
 \vec{D} &= \vec{A}\vec{B} = (\hat{i}A_x + \hat{j}A_y + \hat{k}A_z)(\hat{i}B_x + \hat{j}B_y + \hat{k}B_z) \\
 &= \hat{i}\hat{i}A_xB_x + \hat{i}\hat{j}A_xB_y + \hat{i}\hat{k}A_xB_z \\
 &\quad + \hat{j}\hat{i}A_yB_x + \hat{j}\hat{j}A_yB_y + \hat{j}\hat{k}A_yB_z \\
 &\quad + \hat{k}\hat{i}A_zB_x + \hat{k}\hat{j}A_zB_y + \hat{k}\hat{k}A_zB_z \\
 \vec{\nabla} \cdot \vec{D} &= \left( \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot \vec{D} \Rightarrow \\
 &= \hat{i} \frac{\partial}{\partial x} A_x B_x + \hat{j} \frac{\partial}{\partial x} A_x B_y + \hat{k} \frac{\partial}{\partial x} A_x B_z
 \end{aligned}$$

$$+ \hat{i} \frac{\partial}{\partial y} A_y B_x + \hat{j} \frac{\partial}{\partial y} A_y B_y + \hat{k} \frac{\partial}{\partial y} A_y B_z$$

$$+ \hat{i} \frac{\partial}{\partial z} A_z B_x + \hat{j} \frac{\partial}{\partial z} A_z B_y + \hat{k} \frac{\partial}{\partial z} A_z B_z$$

$$\Rightarrow \begin{cases} (\vec{\nabla} \cdot \vec{D})_x = \frac{\partial}{\partial x} A_x B_x + \frac{\partial}{\partial y} A_y B_x + \frac{\partial}{\partial z} A_z B_x = \vec{\nabla} \cdot (AB_x) & (1) \\ (\vec{\nabla} \cdot \vec{D})_y = \frac{\partial}{\partial x} A_x B_y + \frac{\partial}{\partial y} A_y B_y + \frac{\partial}{\partial z} A_z B_y = \vec{\nabla} \cdot (AB_y) & (2) \\ (\vec{\nabla} \cdot \vec{D})_z = \frac{\partial}{\partial x} A_x B_z + \frac{\partial}{\partial y} A_y B_z + \frac{\partial}{\partial z} A_z B_z = \vec{\nabla} \cdot (AB_z) & (3) \end{cases}$$

از طرفین روابط (۱) و (۲) و (۳) روی حجم انتگرال می‌گیریم و با هم جمع می‌کنیم

$$\begin{aligned} & \int_V (\nabla \cdot D)_x d\tau + \int_V (\nabla \cdot D)_y d\tau + \int_V (\nabla \cdot D)_z d\tau \\ &= \int_V \nabla \cdot (AB_x) d\tau + \int_V \nabla \cdot (AB_y) d\tau + \int_V \nabla \cdot (AB_z) d\tau \end{aligned}$$

با استفاده از قضیه گوس برای هر یک از سه رابطه طرف چپ می‌توان نوشت

$$\int_V \nabla \cdot (AB_x) d\tau = \int_S B_x A d\sigma$$

$$\int_V \nabla \cdot (AB_y) d\tau = \int_S B_y A d\sigma$$

$$\int_V \nabla \cdot (AB_z) d\tau = \int_S B_z A d\sigma$$

$$\int_V (\vec{\nabla} \cdot \vec{D}) d\tau = \int_S \vec{AB} \cdot d\sigma = \int_S \vec{D} \cdot d\sigma$$

و در جمع کردن بطور کل داریم

$$\int_S d\vec{\sigma} \cdot \vec{\nabla} \vec{E} + \int_S d\vec{\sigma} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) - \int_S d\vec{\sigma} \cdot \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0$$

۳-۸-۸-۸ نشان دهید که

تابع  $\vec{E}$  یک تابع برداری از مکان است. انتگرال‌گیری روی یک سطح بسته ساده صورت می‌گیرد.



این ترکیب نسبتاً بعید از انتگرالهای سطحی در واقع در نظریه برداری پراش کیرشهف ظاهر

می شود.

$$\int_S d\vec{\sigma} \cdot \vec{\nabla} \vec{E} + \int_S d\vec{\sigma} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) - \int_S d\vec{\sigma} \vec{\nabla} \cdot \vec{E} =$$

که حل

$$\int_V \vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} \vec{E} d\tau + \int_V \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{E}) d\tau - \int_V \nabla(\nabla \cdot \vec{E}) d\tau = 0$$

$$\int_V \vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \vec{E}) d\tau - \int_V \nabla^2 \vec{E} d\tau$$

انتگرال دوم بصورت دو انتگرال

**توضیح پایانی:** برای اطلاعات بیشتر در رابطه با تانسورها و کاربرد آنها در فیزیک به دو کتاب

زیر مراجعه گردد.

## 1. TENSORS, DIFFERENTIAL FORMS, AND VARIATIONAL PRINCIPLES

by: David Lovelock and Honno Rund

## 2. TENSOR ANALYSIS FOR PHYSICISTS

by: J.A. Schouten