

اثر و شکسانی و هدایت حرارتی پلاسما در میرائی امواج MHD

محمود صالحی و صمد خاکشورنیا

دانشگاه مهندسی مکانیک
بخش مهندسی هسته‌ای
دانشگاه صنعتی شریف
تهران، جمهوری اسلامی ایران

چکیده

با استفاده از معادلات MHD، نقش ضرائب و شکسانی (ویسکوزیته) و هدایت حرارتی پلاسما در میرائی امواج MHD بطور کلی ارائه می‌گردد و با استفاده از روش اختلال، معادلات MHD برای پلاسمای استوانه‌ای شکل و طویل حل می‌گردد. سپس با اعمال شرایط مرزی موجود یک رابطه پاشندگی برای امواج MHD که در امتداد ستون پلاسما منتشر می‌گردد بدست می‌آید. در انتها ضریب میرائی امواج MHD بطور تقریبی تعیین شده است.

میرائی امواج در امتدادهای مختلف، متفاوت است
.(۲)

مقدمه

وجود و شکسانی و هدایت حرارتی پلاسما موجب (magnetohydrodynamic) میرائی امواج در حین انتشار آنها در پلاسما می‌گردد. در این مقاله کوشش شده است با استفاده از معادلات MHD نقش ضرائب و شکسانی و هدایت حرارتی پلاسما در میرائی امواج MHD بطور کمی ارائه گردد (۱). برای این منظور با بکار بردن روش اختلال معادلات MHD را برای پلاسمای استوانه‌ای شکل و طویل حل نموده و سپس با اعمال شرایط مرزی موجود یک رابطه پاشندگی برای امواج MHD که در امتداد ستون پلاسما منتشر می‌گردد بدست آورده و با استفاده از آن بطور تقریبی ضریب میرائی امواج MHD تعیین گردیده است. نتایج حاصله نشان می‌دهد که ضریب میرائی امواج با مجدور فرکانس افزایش می‌یابد. همچنین تاثیر ضرائب و شکسانی و هدایت حرارتی پلاسما بر

تئوری

هرگاه فرکانس نوسانات ایجاد شده در پلاسما نسبت به فرکانس متوسط برخورد بین ذرات باردار کوچک باشد، الکترونها و یونها همواره خنشائی الکتریکی را بطور موضعی حفظ نموده و بعلت کوچکی پویش متوسط آزاد ذرات، از جدایش بار جلوگیری می‌نمایند. به منظور مطالعه چنین نوساناتیکه امواج MHD نامیده می‌شوند. مجموعاً "معادلات MHD" که تحت آن پلاسما به عنوان یک سیال منفرد با دانسیته جرمی (ρ) و (\vec{v}) ، سرعت (t) و (\vec{r}) و درجه حرارت (T) رفتار می‌شود بکار می‌رود (۴ و ۳).

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \vec{\nabla} \cdot (\rho \vec{v}) = 0 \quad (1)$$

ذرات پلاسما ، معادله حالت بصورت زیر است :

$$P = \rho RT \quad (5)$$

که در T_n ثابت گازهاست .

برای بررسی میرائی امواج MHD در حضور

وشکسانی و هدایت حرارتی پلاسما ، ستونی طولی از

پلاسما را که تحت میدان مغناطیسی محوری و

یکنواخت B_0 در تعادل استاتیک قرار دارد ، مطابق

شکل زیر در نظر گرفته شده است . در این حالت

دانسیته پلاسما n_0 و در درجه حرارت آن T_0 است .

در این شکل ، a شاعع تعادلی پلاسما ، b فاصله

دیواره هادی تا محور B_{0z} و B_{0y} به ترتیب

میدان های مغناطیسی تعادلی در محفظه خلا و

پلاسما می باشند . با تغییر میدان مغناطیسی سیستم

از حالت تعادلی خارج شده و مرز تعادل بین

پلاسما و خلا تغییر می کند . در صورتی که دامنه

کمیت های اختلال یافته کوچک باشد با صرف نظر کردن

از توانهای دوم به بالای دامنه می توان معادلات

MHD را با روش خطی کردن نسبت به دامنه

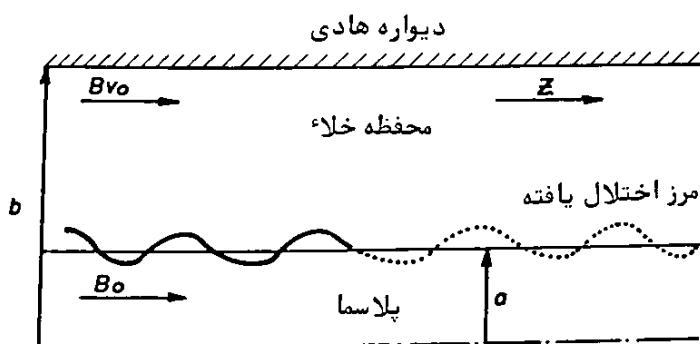
اختلالات حل نمود . برای این منظور کمیت های

$$\begin{aligned} \rho \left(\frac{\partial \vec{v}}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) \vec{v} \right) &= -\nabla P \\ &- \frac{1}{4\pi} \vec{B} \times (\vec{v} \times \vec{B}) + \eta \nabla^2 \vec{v} \\ &+ \frac{1}{3} \eta \vec{v} \cdot (\vec{v} \cdot \nabla) \end{aligned} \quad (2)$$

$$\begin{aligned} \rho c_v \left(\frac{\partial T}{\partial t} + (\vec{v} \cdot \nabla) T \right) &= -P \nabla \cdot \vec{v} \\ &+ \sum_{i,j} \Pi_{ij} \frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \vec{v} \cdot (K \nabla T) \end{aligned} \quad (3)$$

$$\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \vec{v} \times (\vec{v} \times \vec{B}) \quad (4)$$

بطوریکه P فشار پلاسما ، \vec{E} میدان الکتریکی ، \vec{B} میدان مغناطیسی ، C_v گرمای ویژه حجم ثابت پلاسما ، ζ تانسور تنش و شکسانی و η و K به ترتیب ضرائب ویسکوزیته و هدایت حرارتی پلاسما هستند . به معادلات فوق یک رابطه دقیق موسوم به معادله حالت اضافه می گردد . برای توزیع ماکسول بولتزمن



شکل ۱- پلاسمای محصور شده توسط میدان مغناطیسی محوری .

مومنتوم و انرژی بر حسب کمیت‌های بدون بعد به ترتیب زیر خواهد شد.

$$\left(\frac{\rho_1}{\rho_0} \right) = -\left(\frac{r_1}{r} \right) - \left(\frac{\partial r_1}{\partial r} \right) + \left(\frac{k'}{\omega} \right) v_{1z} \quad (8)$$

$$\left(\frac{\omega^2}{k'^2 R T_0} + \frac{i \eta_1^1 \omega}{R \rho_0 T_0} \right) \left(\frac{k'}{\omega} \right) v_{1z} = \left(\frac{T_1}{T_0} \right) + \left(1 - \frac{i \eta_1^1 \omega}{3 R \rho_0 T_0} \right) \left(\frac{\rho_1}{\rho_0} \right) \quad (9)$$

$$\left(\frac{C_v}{R} + \frac{1}{R \omega \rho_0} \right) \left(\frac{T_1}{T_0} \right) = \left(\frac{\rho_1}{\rho_0} \right) + \left(\frac{i K_1^1}{R \rho_0 T_0 \omega} \right) \left(\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T_1}{\partial r} \right) \right) \quad (10)$$

بطوریکه K_{II}^e و η_{II}^1 به ترتیب وشکسانی یون و هدایت حرارتی الکترون در امتداد میدان مغناطیسی و K_I^A ضریب هدایت حرارتی یون در امتداد عمود بر میدان است.

روابط فوق، کمیت‌های اختلال یافته ρ_1 و T_1 را بر حسب شاعع اختلال یافته r_1 و مشتقات آن نسبت به r نشان می‌دهد. برای تعیین چگونگی تغییرات r_1 بر حسب r ، مولفه ۲ معادله مومنتوم را در مختصات استوانهای نوشته و با استفاده از روش اختلال و خطی کردن نسبت به کمیت‌های اختلال، آنرا بصورت زیر در می‌آوریم:

$$\begin{aligned} -\rho_0 \omega^2 r_1 &= -R \rho_0 \frac{\partial T_1}{\partial r} - R T_0 \frac{\partial \rho_1}{\partial r} \\ &- i \omega \eta_1^1 \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial r_1}{\partial r} \right) + i \omega \eta_1^1 k'^2 r_1 \\ &+ i \omega \eta_1^1 \frac{r_1}{r^2} + \frac{i \omega \eta_1^1}{3 \rho_0} \frac{\partial \rho_1}{\partial r} \\ &+ \frac{1}{4\pi} B_0 \left(\frac{\partial B_1 r}{\partial z} - \frac{\partial B_{1z}}{\partial r} \right) \end{aligned}$$

متغیر پس از اختلال را بصورت زیر می‌نویسیم:

$$\begin{aligned} \vec{B}_v &= \vec{B}_{v0} + \vec{B}_{1v}(r, z, t) \\ \vec{B} &= \vec{B}_0 + \vec{B}_1(r, z, t) \\ \rho &= \rho_0 + \rho_1(r, z, t) \quad (6) \\ T &= T_0 + T_1(r, z, t) \\ v_z &= v_{z0} + v_{1z}(z, t) \quad v_{z0} = 0 \\ r &= r_0 + r_1(r, z, t) \quad 0 < r_0 < a \end{aligned}$$

بطوریکه جملات اول، کمیت تعادلی و جملات دوم کمیت اختلال یافته را با تقارن محوری مشخص می‌کند. همچنین \vec{B}_Z مولفه سرعت پلاسمای درجهت محوری Z و r_0 فاصله شعاعی المان پلاسمای درحال تعادل و r_1 جابجایی آن از حالت تعادل در لحظه t می‌باشد. حال با توجه به وضع هندسی سیستم مورد نظر، فرض می‌کنیم کمیت‌های اختلال بصورت زیر نوسان کند:

(ω فرکانس و K عدد موج نوسانات است)

$$\begin{aligned} \vec{B}_1 &= \vec{B}_{1v}(r) e^{i K' z - i \omega t} \\ \vec{B}_{1v} &= \vec{B}_{1v}(r) e^{i K' z - i \omega t} \\ \rho_1 &= \rho_1(r) e^{i K' z - i \omega t} \quad (7) \\ T_1 &= T_1(r) e^{i K' z - i \omega t} \\ v_{1z} &= v_{1z} e^{i K' z - i \omega t} \\ r_1 &= r_1(r) e^{i K' z - i \omega t} \end{aligned}$$

سپس اگر با روش فوق معادلات MHD در مختصات استوانهای را با در نظر گرفتن تقارن محوری ($\frac{\partial}{\partial \theta} = 0$) تحلیل کنیم، نتیجه برای معادلات پیوستگی، مولفه

با در نظر گرفتن تغییراتی مشابه با روابط ۷ برای \vec{A} و استفاده از روش اختلال برای ۱۶ ، تغییرات مولفه θ پتانسیل اختلال یافته در ناحیه خلا^۸ یعنی $A_{1\theta}$ بر حسب ۲ ، به صورت معادله زیر بیان می گردد:

$$\frac{d^2 A_{1\theta}}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{dA_{1\theta}}{dr} - (k'^2 + \frac{1}{r^2}) A_{1\theta} = 0 \quad (17)$$

معادله ۱۷ نیز معادله تعمیم یافته بسل است و جوابهای آن عبارتند از:

$$A_{1\theta} = C_3 I_1(k'r) + C_4 K_1(k'r) \quad (18)$$

برای تعیین ثابت‌های C_1, C_2, C_3, C_4 در جوابهای روابط ۱۲ و ۱۸ ، شرایط مرزی ذیل را در نظر می‌گیریم (۶ و ۵).

الف - بازی $r=0$ دامنه شاعع اختلال یافته یعنی r_1 باقیستی محدود باشد . بنابر این ثابت C_2 در معادله ۱۲ صفر است و خواهیم داشت :

$$r_1 = C_1 I_1(\lambda r) \quad (19)$$

ب - اگر دیواره احاطه کننده ناحیه خلا^۹ از نوع هادی کامل انتخاب شود ، آنگاه مولفه موازی با سطح دیواره میدان الکتریکی خلا^۹ صفر است .

$$\hat{n} \times \vec{E}_D \Big|_{r=b} = 0 \quad (20)$$

از شرط مرزی ۲۰ ، رابطه زیر بین ثابت‌های C_3 و C_4 نتیجه می شود :

$$C_3 = - \frac{K_1(k'b)}{I_1(k'b)} C_4$$

بنابر این $A_{1\theta}$ خواهد شد :

$$A_{1\theta} = C_4 \left(- \frac{K_1(k'b)}{I_1(k'b)} \cdot I_1(k'r) + K_1(k'r) \right)$$

(۱۰) و شکسانی یون در امتداد عمود بر میدان مغناطیسی است) .

با مستقیمی از طرفین روابط ۸ و ۹ بر حسب r ، عبارات $\frac{\partial P_1}{\partial r}$ و $\frac{\partial T_1}{\partial r}$ را می‌توان بر حسب r_1 و مشتقات آن نوشت . همچنین با توجه به معادله ۴ و $\frac{\partial B_{1Z}}{\partial r}$ بکار بردن روش اختلال برای آن عبارات $\frac{\partial B_{1r}}{\partial Z}$ بر حسب r_1 و مشتقات آن قابل حصول هستند . به این ترتیب معادله بالا (مولفه ۳ مومنتوم) بصورت یک معادله برای r_1 بر حسب r خواهد شد :

$$\frac{d^2 r_1}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{dr_1}{dr} - (\lambda^2 + \frac{1}{r^2}) r_1 = 0 \quad (11)$$

بطوریکه پارامتر λ این چنین تعریف می شود :

$$\lambda^2 = \frac{-\rho_0 \omega^2 + k'^2 (B_0^2 / 4\pi - i\omega \eta_1^1)}{B_0^2 / 4\pi + 1/3 i \omega (\eta_1^1 - 4\eta_1^2)}$$

معادله ۱۱ ، معادله تعمیم یافته بسل و جوابهای آن توابع تعمیم یافته بسل از نوع اول و دوم هستند :

$$r_1 = C_1 I_1(\lambda r) + C_2 K_1(\lambda r) \quad (12)$$

از طرف دیگر در ناحیه خلا^{۱۰} ($J=0$) قانون آمیر در MHD بصورت زیر ساده می شود :

$$\vec{\nabla} \times \vec{B}_D = 0 \quad (13)$$

میدان \vec{B}_D میباشد (cur) یک پتانسیل برداری نظیر \vec{A} باشد :

$$\vec{B}_D = \vec{\nabla} \times \vec{A} \quad (14)$$

با ادغام روابط ۱۳ و ۱۴ معادله زیر حاصل می گردد :

$$\vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}) = 0 \quad (15)$$

با بسط طرف سمت راست ۱۵ واستفاده از پیمانه کولمب برای تعیین \vec{A} خواهیم داشت :

$$\nabla^2 \vec{A} = 0 \quad (16)$$

در خارج پلاسما (خلاء) می‌باشد. بطور مشابه با بکار بردن روش اختلال و خطی کردن برای معادله ۲۵ واستفاده از روابط ۸، ۹ و ۱۰ و نیز رابطه ۱۹ در نهایت شرط پیوستگی فشار منجر به رابطه دوم زیر برای نسبت $\frac{C_4}{C_1}$ می‌گردد:

$$\frac{C_4}{C_1} = \frac{B_{v0}(B'\lambda^3 - A'\lambda) I_0(\lambda a)}{2k' \frac{I_1(k'a)}{I_1(k'b)} \cdot K_1(k'b) - K_0(k'a)} \quad (26)$$

بطوریکه پارامترهای A و B بصورت زیر تعریف شده‌اند:

$$\begin{cases} A = -\beta \left(\frac{X(1+Y)}{XY-WY-1} \right) - 2(1-\beta) \\ B = \beta \left(\frac{W-X-1}{XY-WY-1} \right) \left(\frac{1K_1^2 W}{R \rho_0 \omega} \right) \end{cases} \quad (27)$$

در تعاریف ۲۷، پارامتر β برابر نسبت فشار پلاسما به فشار مغناطیسی خارجی در حال تعادل بوده و همچنین پارامترهای X، Y و W عبارتند از:

$$\begin{cases} X = \frac{\omega^2}{k' 2RT_0} + \frac{in^2 \omega}{R \rho_0 T_0} \\ Y = \frac{C_0}{R} + \frac{1k'^2 K_0^2}{R \omega \rho_0} \\ W = 1 - \frac{in^2 \omega}{3R \rho_0 T_0} \end{cases} \quad (28)$$

با مقایسه نتایج معادلات ۲۴ و ۲۶ خواهیم داشت:

$$\frac{I_1(\lambda a)}{I_0(\lambda a)} = \left[\frac{B\lambda^3 - A\lambda}{2k'} \right] \frac{\frac{I_1(k'a)}{I_1(k'b)} \cdot K_1(k'b) - K_1(k'a)}{\frac{I_0(k'a)}{I_1(k'b)} \cdot K_1(k'b) + K_0(k'a)} \quad (29)$$

معادله ۲۹ که رابطه‌ای بین K عدد موج و ω فرکانس را نشان می‌دهد. ارتباط پاشندگی موسوم است. به منظور درک چگونگی تغییرات K نسبت به ω ، در معادله ۲۹ شکل‌های حدی توابع بسل را بازی شناسه کوچک یعنی $K(a) \ll 1$ (طول موج زیاد) نوشته و همچنین جملات شامل و شکسانی و هدایت

با در دست داشتن A_{10} ، مؤلفه Z دامنه میدان مغناطیسی اختلال یافته در ناحیه خلاء قابل حصول است:

$$\begin{aligned} B_{1vz}(r) &= \nabla \times A_1 \Big|_Z = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \\ (rA_{10}) &= C_4(-k') \left(\frac{K_1(k'b)}{I_1(k'b)} \right) \\ I_0(k'r) + K_0(k'r) \end{aligned} \quad (21)$$

ج - مؤلفه مماسی میدان الکتریکی در دستگاه سکون پلاسما (دستگاهی که با سرعت \vec{v} نسبت به آزمایشگاه حرکت می‌کند) از میان مرز پلاسما و خلاء پیوسته است:

$$\hat{n} \times (\vec{E}_v + \frac{\vec{v}}{c} \times \vec{B}_v) \Big|_{r=a} = \hat{n} \times (\vec{E} + \frac{\vec{v}}{c} \times \vec{B}) \Big|_{r=a} \quad (22)$$

اما بنابر قانون اهم در MHD، طرف سمت راست معادله ۲۲ میدان الکتریکی دستگاه سکون پلاسما در داخل پلاسما بوده و صفر است، بنابر این خواهیم داشت:

$$\hat{n} \times (\vec{E}_v + \frac{\vec{v}}{c} \times \vec{B}_v) \Big|_{r=a} = 0 \quad (23)$$

با بکار بردن روش اختلال و خطی کردن برای معادله ۲۳، نتیجه زیر پس از انجام جایگزینی‌های لازم، بسط و خلاصه کردن، بدست می‌آید:

$$\frac{C_4}{C_1} = \frac{B_{v0} \frac{I_1(\lambda a)}{I_1(k'a)}}{\frac{I_1(k'a)}{I_1(k'b)} \cdot K_1(k'b) - K_1(k'a)} \quad (24)$$

د - فشار کل از میان مرز پلاسما و خلاء پیوسته است:

$$(P + P_{int}) \Big|_{r=a} = P_{ext} \Big|_{r=a} \quad (25)$$

که در آن $P = \rho R T$ فشار پلاسما و $P_{int} = \frac{B^2}{8\pi}$ فشار مغناطیسی مغناطیسی داخل پلاسما و $P_{ext} = \frac{B_v^2}{8\pi}$ فشار

$$A = \left(\frac{\gamma B + M}{M} \right)^{1/2} \frac{C_{SO}^{-1}}{RP_0} \left(\frac{(\gamma-1)^2}{2\gamma^2} + \frac{\beta(\gamma-1)}{2M\gamma} K''^e \right)$$

$$B = \left(\frac{\gamma B + M}{M} \right)^{1/2} \frac{C_{SO}^{-1}}{RP_0} \left(\frac{\beta R}{2M} + \frac{2R}{3\gamma} \eta''^1 \right) \quad (32)$$

$$C = \left(\frac{\gamma B + M}{M} \right)^{1/2} \frac{C_{SO}^{-1}}{RP_0} \left(\frac{\beta(\gamma-1)^2}{2\gamma(\beta\gamma+M)} \right)$$

$$\frac{C_{SO}^2}{V_A^2} - \frac{\beta(\gamma-1)}{2M\gamma} K_1^1$$

نتیجه

در واقع معادله ۳۵ بیانگر این حقیقت است که در حضور و شکسانی و هدایت حرارتی پلاسما، K' متخلک از دو قسمت است یک قسمت حقیقی که "عدد موج" امواج MHD را نشان می‌دهد و متناسب با فرکانس است و قسمت دوم K' موهومی است و ضریب میرائی امواج MHD را مشخص می‌کند . مطابق با معادله ۳۵ ضریب میرائی امواج متناسب با توان دوم فرکانس است ، همچنین نقش هر یک از ضرائب و شکسانی و هدایت حرارتی در ضریب میرائی امواج ملاحظه می‌گردد . تنها و شکسانی بون در امتداد عمود بر میدان مغناطیسی یعنی \hat{I}_1 در عمل خطی کردن نسبت به جملات شامل و شکسانی و هدایت حرارتی پلاسما حذف گردیده است و بنابراین نقشی در میرائی امواج ایفا نمی‌کند . محاسبات عددی نشان می‌دهد که بازای درجه حرارت و β های معین K_{II}^e بیشترین سهم را در میرائی امواج داراست . بدینال آن وجود \hat{I}_{II} در میرائی امواج MHD حائز اهمیت است و بالاخره تاثیر \hat{K}_I در میرائی امواج ناچیز و

حرارتی پلاسما را کوچک فرض نموده و از توان دوم به بالای آنها صرفنظر می‌کنیم . در اینصورت پس از انجام عملیات لازم و ساده کردن ، K' بطور تقریبی خواهد شد :

$$K' = \pm \left(\frac{\gamma B + M}{M} \right)^{1/2} C_{SO}^{-1} \left\{ \omega + i \frac{\omega^2}{RP_0} \right.$$

$$\left(\frac{\beta R}{2M} + \frac{2R}{3\gamma} \eta''^1 + \frac{(\gamma-1)^2}{2\gamma^2} \right.$$

$$\left. + \frac{\beta(\gamma-1)}{2M\gamma} K''^e + \frac{\beta(\gamma-1)}{2\gamma(\beta\gamma+M)} \right)$$

$$\left. \frac{C_{SO}^2}{V_A^2} - \frac{\beta(\gamma-1)}{2M\gamma} \right) K_1^1 \} \quad (30)$$

بطوریکه γ نسبت گرمای ویژه در فشار ثابت به گرمای ویژه در حجم ثابت است . پارامترهای دیگر عبارتند از :

$$M = \frac{2a^2}{b^2-a^2} + 2(1-\beta)$$

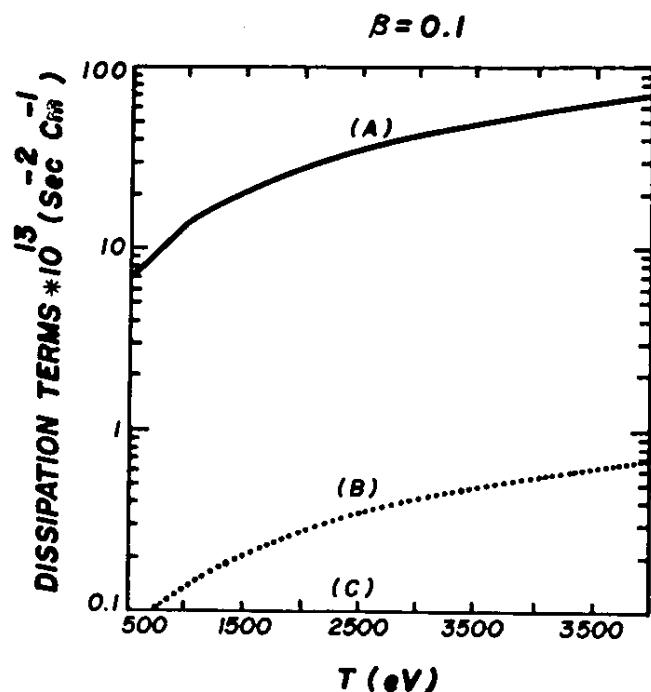
$$C_{SO} = (\gamma RT_0)^{1/2}$$

$$V_A = \frac{B_0}{\sqrt{4\pi\rho_0}}$$

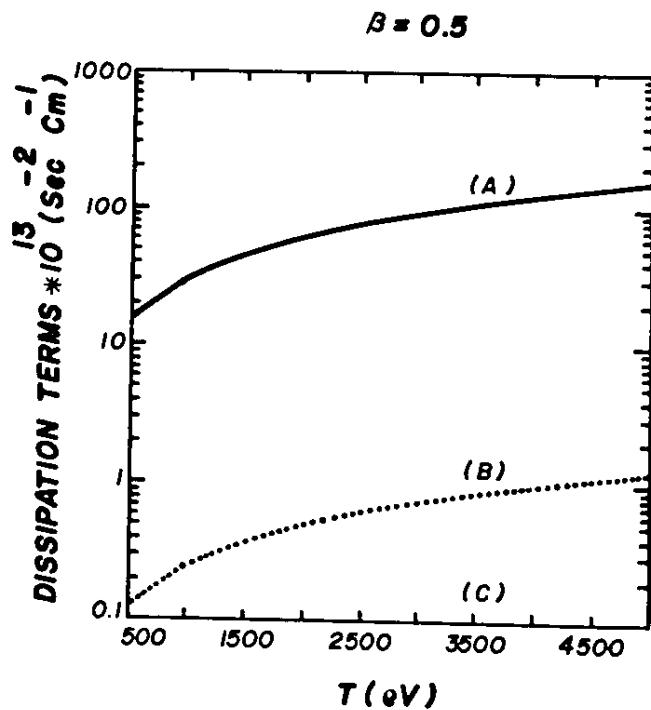
V_A و C_S به ترتیب سرعت صورت و سرعت آلفن است . برای انجام محاسبات عددی معادله فوق را می‌توان به شکل زیر درآورد :

$$K' = \pm \left(\frac{\gamma B + M}{M} \right)^{1/2} C_{SO}^{-1} \omega + i \omega^2 (B + A + C) \quad (31)$$

که پارامترهای A و B و C به صورت زیر تعریف می‌گردند .



شکل ۲ - ضرایب میراثی بر حسب درجه حرارت (eV) برای $\beta = 0.1$



شکل ۳ - ضرایب میراثی بر حسب درجه حرارت (eV) برای $\beta = 0.5$

قابل صرفنظر کردن است . در تائید نتایج فوق الذکر،
شکل های ۲ و ۳، مقادیر ضرائب ω^2 در معادله ۳۱
که به ترتیب با A، B، و C نمایش داده شده، در
درجہ حرارتی مختلف (بر حسب الکترون ولت)
و برای دو مقدار $1/0$ و $5/0$ نشان می دهد . این
جداول برای پلاسمای دوتیریم با دانسیته یون و
الکترون $5 \times 10^{-16} \text{ cm}^{-3}$ و شعاع تعادلی

$a = 15 \text{ cm}$ و نسبت $\frac{a}{b}$ برابر با $1/3$ تنظیم گردیده
است ضمناً " روابط مورد استفاده برای محاسبه
 K_{II}^I و K_{II}^e از مرجع (۲) بدست می آید .
در خاتمه متذکر می گردد که علامت بعلاوه در
معادله ۳۰ میرائی امواج MHD را در جهت مثبت Z
و علامت منفی میرائی آن را در جهت منفی Z نشان
می دهد (۲) .

References

1. M. A. Salehi, Theory of Collisional Heating in Linear Fusion System, M. S. Thesis, Univ. of Arizona, Tucson, Arizona (1978).
2. S. Khakshornia, Theory of Heating the Plasma in a Long-Linear O-Pinch Reactor by the Axial Wave Damping, M. S. Thesis, Sharif Univ. of Technology, Tehran, Iran (1989).
3. J. D. Jackson, Classical Electrodynamics, John Wiley & Sons (1975).
4. A. I. Akhiezer, Polovin Sitenko, Stepanov, Plasma Electrodynamics, V.1; Linear Theory, Pergamon Press, (1975).
5. W. Stacey, Fusion Plasma Analysis, J. Wiley (1981).
6. D. J. Rose, Plasmas in Controlled Fusion, MIT Press (1961).
7. L. Spitzer, Jr. Physics of Fully Ionized Gases, New York: Interscience Publishers, Inc. (1956).

EFFECT OF THE PLASMA VISCOSITY AND THERMAL CONDUCTIVITY
ON DAMPING OF THE MHD WAVES

M. A. Salehi and S. Khakshornia

Nuclear Engineering Section
Dept. of Mechanical Engineering
Sharif Univ. of Technology
Tehran, Islamic Republic of Iran

Abstract

Using the MHD equations, the effect of the plasma viscosity and thermal conductivity coefficients on damping of MHD waves are studied. Also the MHD equation for the long cylindrical plasma column is constructed and solved by using the perturbation theory. Then by applying the boundary conditions, the dispersion relationship of the MHD waves of plasma is obtained. At final, the damping wave coefficients are calculated and compared with each other.