测地声模的扰动磁场与扰动磁矢分析

任海骏

(中国科学技术大学物理学院 合肥 230026)

摘 要测地声模是经典的静电振荡,通常的处理方法忽略了其磁场扰动,但严格的磁流体力学分析 表明,磁场扰动在 β 量级。该文从理想磁流体力学方程组出发,通过严格的线性分析,得到了测地声 模激发期间,扰动磁场及对应的扰动磁矢的表达式,并与回旋动理学下的结果进行比对。

关键词 测地声模;托卡马克;磁约束;磁流体力学 中图分类号 TL 61+2.4 文献标志码 A

The Magnetic Field and Vector of Geodesic Acoustic Mode

REN Haijun

(School of Physical Sciences, University of Science and Technology of China, Hefei 230026, China)

Abstract Using ideal magnetohydrodynamic equations, the magnetic component of geodesic acoustic mode was investigated analytically. It is found that the parallel component of the magnetic vector is on the same order of the poloidal component, which means the perpendicular projection of magnetic vector cannot be disregarded without any further consideration. It is shown that the radial magnetic vector is much less than the poloidal one and can be ignored directly.

Keywords geodesic acoustic mode; tokamak; magnetic confinement; magnetohydrodynamic

1 引 言

测地声模是环形约束等离子体装置中特有的 一种波动模式,具有环向对称(环向波数为零)和 极向上近似对称的结构^[1]。具体来说,极向扰动 速度、径向电场和对应的扰动静电势具有极向波 数为零的空间特征,而压强扰动和密度扰动在极 向上则具有波数为1的正弦结构。测地声模的频 率在离子声速的量级。

测地声模通常被认为是带状流的高频分支, 对托卡马克等离子体中的边界湍流和等离子体输 运有重要影响^[2-4],无论是理论分析^[5-7]和数值模 拟^[8-10],还是实验观测^[11-13]均引起了等离子体物 理学界广泛的关注与研究。实际上,测地声模通 常不直接与湍流发生相互作用,而是通过影响径 向电场,使径向电场作用于低频带状流,从而与

收稿日期: 2018-04-06 修回日期: 2018-05-11

基金项目:国家自然科学基金项目(11675175);国家磁约束聚变能源研究专项人才项目(2015GB120005)

作者简介: 任海骏,博士,副教授,研究方向为基础等离子体物理、等离子体中的波与不稳定性以及磁约束聚变等离子体物理, E-mail: hjren@ ustc.edu.cn。

湍流发生作用。

一般来说,对于低 β 量级等离子体(这里 β 定义为等离子体热压与磁压之比),在磁流体力 学框架下研究测地声模,通常利用如下两个假 设: (1)动量方程中扰动磁场为零,同时扰动电 流不为零: (2) 扰动热压与磁压的合为零, 以消 除快磁声波的贡献。然后利用磁面积分极向动量 方程,即可推导出测地声模的色散关系。2007 年,中国科学院等离子体物理研究所的周登研 究员利用漂移动理学方程研究了测地声模的磁 场问题^[14],发现平行磁场方向极向波数为2的 扰动回流产生了垂直方向波数为2的扰动磁场。 2008 年, Wahlberg^[15]利用理想磁流体力学方程 组研究测地声模本征模式的全局结构时,也在理 论上预测了这种结构的磁分量存在。2009年, Wahlberg^[16]进行了更为细致、深入的解析,获 得了测地声模的径向和极向扰动磁场的表达式。 西南物理研究所的 Wang 等^[17]利用回旋动理学方 程,解析推导了测地声模的扰动磁矢,并数值计 算了有限β效应对测地声模频率和朗道阻尼的作 用。Berk 等^[18]的数值模拟结果表明,极向波数 为2的扰动磁场分量占据主导地位,波数为1和 3 的谐波分量在同一个量级, 但远远小于波数为 2 的分量。在理论研究和数值模拟之外,实验上 也直接观测到了这样的磁场信号,如 JT-60U 托卡 马克装置(日本)上的实验^[19]和 TCV 托卡马克装置 (瑞士)上的实验^[20],分别观测到了上述信号。

2014 年,我们利用不同于文献^[14,17]的方法, 从理想磁流体力学方程组出发,分析测地声模的 磁场扰动发现,平行方向的扰动磁场具有极向波 数为1的结构,极向扰动磁场具有环向波数为2 的结构,并且两者具有相同的量级。径向扰动磁 场则比极向扰动磁场还要小一个量级,并且具有 波数为2的余弦结构^[21]。但是,上述研究只考察 了扰动磁场,并没有分析扰动磁矢,考虑到回旋 动理学方程中处理的对象是扰动磁矢而不是扰动 磁场,因此有必要分析清楚测地声模激发期间的 扰动磁矢。本文研究正是基于此目的。

2 基本方程和线性化

效仿 Ren^[21]的做法,我们定义扰动位移*ξ*,并 且按照如下方式展开: $\xi = \xi_r \nabla r + \xi_{\theta} \hat{\boldsymbol{b}} \times \nabla r + \xi_{\Pi} \hat{\boldsymbol{b}}$ 。 其中, ∇r 是径向方向; $\hat{\boldsymbol{b}}$ 是磁场方向单位矢 量;下标 r, θ , || 分别表示径向、极向和平行 方向的分量;同时定义 $\phi = \nabla \cdot \boldsymbol{\xi}$ 。同样,我们 考虑大纵横比圆截面近似下的托卡马克位形, $R = R_0 + r \cos\theta$ 以及 $\epsilon = r/R_0 \ll 1$ 。其中, R 是 托卡马克大半径;r 是小半径。为了方便读者 理解,我们稍微重复一下 Ren^[21]的部分推导 过程。由线性化理想磁流体力学方程组得到:

$$-\omega^{2}\rho_{0}\xi_{r} + \frac{1}{g^{11}}\nabla r \cdot \nabla \delta P =$$

$$B\nabla_{\parallel}\delta B_{r} - \left(J_{\parallel} + \frac{F}{Bg^{11}}\right)\delta B_{\theta} + 2B\delta B_{\parallel}\mathcal{K}_{r}$$

$$-\frac{\omega^{2}R^{2}}{c_{s}^{2}}\frac{\xi_{\theta}}{R} + \frac{I}{\psi'}\frac{R}{\beta B^{2}}\nabla_{\parallel}\delta P - \frac{R}{\beta B^{2}}\delta B_{r}J_{\parallel} -$$
(1)

$$\frac{R}{\beta g^{11}} \nabla_{\parallel} \left(B^{-1} g^{11} \delta B_{\theta} \right) - 2R \mathcal{K}_{\theta} \left(\frac{\delta P}{B^2 \beta} + \phi \right) = 0$$
⁽²⁾

$$\xi_{\parallel} = -\frac{c_s^2}{\omega^2} \nabla_{\parallel} \phi \tag{3}$$

$$\delta B_{\theta} = \nabla_{\parallel} \left(B \xi_{\theta} \right) + \frac{F}{B g^{11}} \xi_r \tag{4}$$

$$\delta B_{\parallel} = -B^{-1} \nabla \cdot \left(\boldsymbol{\xi}_{\perp} B^2 \right) \tag{5}$$

$$\delta B_r = B \nabla_{\parallel} r \tag{6}$$

其中, ω 是测地声模频率; ρ_0 是等离子体未扰 动质量密度; B 是磁场强度; J 是电流强度; 定 义度规分量 $g^{11} = \nabla r \cdot \nabla r$; $F = \frac{\psi' g^{11}}{R^2} \nabla \psi \cdot \nabla \left(\frac{I}{\psi'}\right) + Ig^{11} \nabla \cdot \left(R^{-2} \nabla \psi\right) - \frac{I}{R^2} \nabla r \cdot \nabla \left(\psi' g^{11}\right)$, 这里, $\psi' =$ $d\psi/dr$; \mathcal{K} 是磁场曲率; \mathcal{K}_r 是曲率的径向分量; \mathcal{K}_{θ} 是曲率的测地(即极向)分量; $\delta P = \delta p + B \delta B_{\parallel}$ 是总压强,这里用 δ 前缀表示扰动量; β 定义为 c_s^2/v_A^2 ,表示等离子体热压与磁压的比。其中, $c_s^2 = \gamma p_0/\rho_0$ 是等离子体声速; $v_A = B/\sqrt{\rho_0\mu_0}$ 是阿 尔芬速度; γ 是绝热指数。在低 β 近似下,等离 子体扰动热压 δp 可以忽略, $\delta P \simeq 0$ 近似可以写 成 $\delta B_{\parallel} = 0$ 。环向对称平衡磁场的表达式是 B = $I(\psi) \nabla \zeta + \nabla \zeta \times \nabla \psi$,其中, ζ 是环向角, ψ 是极 向磁通。在推导上述方程的过程中,忽略了径向 扰动位移和对应的径向扰动磁场,经过进一步分 析和化简,可以得到如下两个方程:

$$\left(1+\beta+\frac{c_s^2\nabla_{\parallel}^2}{\omega^2}\right)\phi+2\frac{\sin\theta}{R}\xi_{\theta}=0$$
(7)

$$\omega^{2} \left\{ \xi_{\theta} + \frac{c_{s}^{2}}{\beta \omega^{2}} \nabla_{\parallel} \left[R \nabla_{\parallel} \left(R^{-1} \xi_{\theta} \right) \right] \right\} + 2 \frac{\sin \theta}{R} c_{s}^{2} \phi = 0 \quad (8)$$

现在我们假设 ϕ 和 ξ_{θ} 对极向角的依赖具有

如下形式: $\xi_{\theta} = \frac{R}{R_0} \sum_{m} \xi_m e^{im\theta}$, $\phi = \sum_{m} \phi_m e^{im\theta}$ 。只考虑 m = 0 和 $m = \pm 2$ 的谐波耦合,利用 $\xi_{\pm 4} \simeq 0$ 来截 断方程链,得到:

$$\begin{bmatrix} \mathcal{G}_{m} - \frac{1}{\Omega^{2}(1+\beta \mathcal{G}_{m-1})} - \frac{1}{\Omega^{2}(1+\beta \mathcal{G}_{m+1})} \end{bmatrix} \xi_{m} + \\ \frac{1}{\Omega^{2}(1+\beta \mathcal{G}_{m-1})} \xi_{m-2} + \frac{1}{\Omega^{2}(1+\beta \mathcal{G}_{m+1})} \xi_{m+2} = 0$$
(9)

其中, $\mathcal{G}_m = 1 - \frac{m^2}{q^2 \Omega^2 \beta}$; $\Omega = \omega c_s / R_0$ 是归一化的测 地声模频率; q 是托卡马克安全因子。

3 色散关系与扰动磁矢

基于公式(9), 在低 β 条件下,不考虑高次 谐波的耦合效应,得到的测地声模主导量级的频 率满足:

$$\Omega^2 = 2 + \frac{1}{q^2} \tag{10}$$

$$\xi_{\pm 2} = \left(1 + \frac{1}{q^2 \Omega^2 - 1}\right) \frac{q^2 \beta}{4} \xi_0 \tag{11}$$

将上式代回到公式(4)和(5)中,可以得到如 下的扰动磁场表达式:

$$\delta B_{\theta} = -Bq\beta \left(1 + \frac{1}{q^2 \Omega^2 - 1}\right) \frac{\xi_0}{R} \sin 2\theta \qquad (12)$$

$$\delta B_{\parallel} = -2B\beta \left(1 + \frac{1}{q^2 \Omega^2 - 1}\right) \frac{\xi_0}{R} \sin\theta \qquad (13)$$

本文没有写出径向扰动磁场的表达式。这是 因为,根据文献^[21]可知,之前的分析中暂时丢掉 了 *ξ*,的影响,但如果要分析 *δB*, 则必须要把 *ξ*, 找回来。下面,我们引入扰动磁矢 *δA*,在求解 扰动磁矢的过程中会发现,径向扰动磁场可以很 方便地求解出来,而不用寻找另外的假设。

假设扰动电场具有如下形式: $\delta E = -\nabla \delta \phi - \partial_t \delta A$ 。其中,扰动磁矢决定扰动磁场, $\delta B = \nabla \times \delta A$, $\delta \phi$ 是扰动静电势。可以得到:

$$\hat{\boldsymbol{b}} \cdot \delta \boldsymbol{B} = -\hat{\boldsymbol{b}} \times \nabla r \cdot \nabla \delta A_r - \nabla r \cdot \nabla \delta A_\theta + \delta A_\theta \hat{\boldsymbol{b}} \cdot \nabla \times (\hat{\boldsymbol{b}} \times \nabla r) + \delta A_{\theta} \hat{\boldsymbol{b}} \cdot \nabla \times \hat{\boldsymbol{b}}$$
(14)

从量级上看,若假设 δA_{\parallel} 和 δA_{θ} 在同一个量级,那么公式(14)中一 $\nabla r \cdot \nabla \delta A_{\theta}$ 项占据主导,这里利用了测地声模满足 $k_r \gg 1$ 的特性,其中 k_r 是径向波数。为了方便分析,我们只保留主导量级的项。同样,极向磁场满足:

$$\hat{\boldsymbol{b}} \times \nabla \boldsymbol{r} \cdot \delta \boldsymbol{B} = \hat{\boldsymbol{b}} \cdot \nabla \delta \boldsymbol{A}_{\boldsymbol{r}} + \delta \boldsymbol{A}_{\boldsymbol{\theta}} \hat{\boldsymbol{b}} \times \nabla \cdot \nabla \times \left(\hat{\boldsymbol{b}} \times \nabla \boldsymbol{r} \right)$$

$$- \nabla \boldsymbol{r} \cdot \nabla \delta \boldsymbol{A}_{\boldsymbol{\mu}} + \delta \boldsymbol{A}_{\boldsymbol{\mu}} \hat{\boldsymbol{b}} \times \nabla \boldsymbol{r} \cdot \nabla \times \hat{\boldsymbol{b}}$$

$$(15)$$

联立公式(12)~(15),可以得到扰动磁矢极 向和平行分量的表达式:

$$\delta A_{\theta} = \frac{2B\beta}{ik_r} \left(1 + \frac{1}{q^2 \Omega^2 - 1} \right) \frac{\xi_0}{R} \sin \theta \qquad (16)$$

$$\delta A_{\parallel} = \frac{Bq\beta}{ik_r} \left(1 + \frac{1}{q^2 \Omega^2 - 1} \right) \frac{\xi_0}{R} \sin 2\theta \qquad (17)$$

公式(16)、(17)反过来印证了之前的假设, 即 δA_{μ} 和 δA_{θ} 两者具有相同的量级。这就表明, 通常认为 *δA*_⊥ ≪ *δA*_□ 的假设是不能成立的。当 然,在回旋动理学或者漂移动理学方程中,由于 *ν*_□占据主导地位,垂直扰动磁矢的影响会被减弱。

最后来看径向扰动磁矢。利用径向扰动磁场 与扰动磁矢关系,有:

$$\nabla r \cdot \delta \boldsymbol{B} = \nabla \cdot (\delta \boldsymbol{A} \times \nabla r) = \boldsymbol{B} \cdot \nabla \left(\frac{\delta A_{\parallel} R}{\psi'} - \frac{\delta A_{\theta}}{B} \right) (18)$$

同样考虑到 δA_{\parallel} 与 δA_{θ} 具有相同量级,则公式 (18)可以化简成:

$$\delta B_r \simeq \frac{B}{q\psi'} \partial_\theta \delta A_{\parallel} \tag{19}$$

利用公式(17)中 δA_{\parallel} 的表达式,就能得到径向扰动磁场的表达式:

$$\delta B_r = 2 \frac{1}{ik_r r} q \beta \left(1 + \frac{1}{q^2 \Omega^2 - 1} \right) \frac{\xi_0}{R} \cos 2\theta \qquad (20)$$

可以看到,公式(20)与文献^[21]中的公式(19) 完全一致,表明上述分析的准确性。

此外,因为库仑规范的存在,*δA*,不能精确 等于零,但因为 k,r ≫1 的条件限制,*δA*,远远小 于另外两个分量。所以,无论是在磁流体方程还 是在回旋动理学方程中,都是可以直接忽略的。

4 与国内外相似研究的对比分析

目前,测地声模的扰动磁场问题受到了较多 关注,除了实验上对测地声模扰动磁场的观测 外,很多理论研究者也从不同模型出发考虑过该 问题。Zhou^[14]从漂移动理学方程出发推导了扰 动磁场信息,但没有明确分析扰动磁矢。Bashir 等^[22]从回旋动理学方程出发,研究了扰动磁矢 对测地声模色散关系的作用,但计算中只考虑 了扰动磁矢 *m*=1 的谐波分量。Sgalla^[23]从双流 体方程组出发,严格分析了扰动磁矢的影响,由 于表达式过于复杂,不便与实验结果比对。2016 年,Wahlberg 和 Graves^[24]在理想磁流体力学框 架下,深入、全面地分析了测地声模的全局模 式、径向结构及扰动磁场问题,但没有考虑扰动 磁矢。基于此,本文在磁流体力学框架下,对测 地声模扰动磁场和扰动磁矢展开了理论研究。与 上述国内外研究相比,可以发现:

(1)本文给出了扰动磁场和扰动磁矢简单明 了的表达式,量级清晰,便于实验人员或数值模 拟工作者直接利用本文的结果与相应的实验结果 和数值模拟结果进行比对。

(2)相关推导过程立足理想磁流体力学方程 组,图像清晰,数学复杂度不高,对等离子体物 理相关的初级研究人员,特别是研究生来说,易 于学习和理解,可以快速、准确地把握测地声模 的物理图像和数学特征。

(3)同时注意到,理想磁流体力学方程组下 的色散关系与动理学下的结果并不一致。已有研 究表明,利用双流体方程或各向异性模型可以解 决这一问题^[25],而本文暂时未考虑各向异性的问 题。此外,Wahlberg和Graves^[24]已经考虑到了非圆 截面效应,本文只是局限于圆截面近似。这些是 本文的不足之处,将在未来的工作中考虑进来。

5 总 结

本文利用理想的磁流体力学方程组,分析了 大纵横比圆截面近似下托卡马克等离子体中的测 地声模。推导过程中考虑了详细的磁场扰动信 息,基于已有研究成果^[21],引入扰动磁矢,从而 获得了平行方向与极向的扰动磁矢表达式。研究 发现,平行方向的扰动磁矢与极向的扰动磁矢在 一个量级上,径向扰动磁矢则远小于平行方向扰 动磁矢。因为库仑规范的存在,扰动磁矢 δ*A*,并 不精确等于零,但可以直接忽略掉。

平行方向扰动磁矢(也即近似环向)具有极 向波数等于 2 的正弦结构。换言之,在磁流 体力学框架下, δA_{\parallel} 并不具有 $m=\pm 1$ 的谐波 分量,或者说, $m=\pm 1$ 的谐波分量并没有体 现出来,对扰动磁场直接起作用的是 $m=\pm 2$ 的谐波分量。这与回旋动理学框架下的结果 不一致^[17,22,23],这种不一致也体现在扰动静 电势上,反映了流体模型和动理学模型的差 异。具体来说,在动理学中,无论是扰动电势 还是扰动磁矢,各级谐波的量级都是按照 $k_r\rho_i$ (ρ_i 是离子回旋半径)即有限拉莫半径逐渐递减 的,如 $\delta\phi \sim k_r\rho_i\delta\phi_0$, $\delta\phi_2 \sim (k_r\rho_i)^2\delta\phi_0$ 。而在流 体框架下,根据公式(11),则有 $\delta\phi_2 \sim \beta\delta\phi_0$, 同时 $\delta\phi=0$ 。不难理解的是,理想磁流体力 学框架下不存在有限拉莫半径效应,考虑到 $\beta \sim (k_r\rho_i)^2$ 的量级近似, $\delta\phi_2$ 在流体图像和动理学 图像下的结果是一致的。

与平行扰动磁矢不同的是,极向(垂直)扰动 磁矢具有 *m*=1 的正弦结构。这一点也是回旋动 理学方程无法给出来的,因为在动理学框架下,只 保留了 δ*A*_u 信息,这也是本文工作的意义所在。

参考文献

- Winsor N, Johnson JL, Dawson JM. Geodesic acoustic waves in hydromagnetic systems [J]. Physics of Fluids, 1968, 11(11): 2448-2450.
- [2] Diamond PH, Itoh SI, Itoh K, et al. Zonal flows in plasma-a review [J]. Plasma Physics and Controlled Fusion, 2005, 47: R35-R161.
- [3] Hasegawa A, Wakatani M. Self-organization of electrostatic turbulence in a cylindrical plasma
 [J]. Physical Review Letters, 1987, 59(14): 1581-1584.
- [4] Lin Z, Hahm TS, Lee WW, et al. Turbulent transport reduction by zonal flows: massively parallel simulations [J]. Science, 1998, 281(5384): 1835-1837.
- [5] Chakrabarti N, Singh R, Kaw PK, et al. Nonlinear excitation of geodesic acoustic modes by drift waves [J]. Physics of Plasmas, 2007, 14(5):

052308.

- [6] Gao Z. Collisional damping of the geodesic acoustic mode [J]. Physics of Plasmas, 2013, 20(3): 032501.
- [7] Ren HJ, Wang H. Geodesic acoustic mode driven by energetic particles with bump-on-tail distribution[J]. Nuclear Fusion, 2018, 58(4): 046005.
- [8] Xu XQ, Xiong Z, Gao Z, et al. TEMPEST simulations of collisionless damping of the geodesic-acoustic mode in edge-plasma pedestals
 [J]. Physical Review Letters, 2008, 100(21): 215001.
- [9] Dorf MA, Cohen RH, Dorr M, et al. Numerical modelling of geodesic acoustic mode relaxation in a tokamak edge [J]. Nuclear Fusion, 2013, 53(6): 709-731.
- [10] Wang H, Todo Y, Ido T, et al. Simulation study of high-frequency energetic particle driven geodesic acoustic mode [J]. Physics of Plasmas, 2015, 22(9): 092507.
- [11] Nishizawa A, Hamada Y, Ido T, et al. Zonal flows in the geodesic acoustic mode frequency range in the JIPP T-IIU tokamak plasmas [J]. Nuclear Fusion, 2005, 45(2): 81-88.
- [12] Zhao KJ, Lan T, Dong JQ, et al. Toroidal symmetry of the geodesic acoustic mode zonal flow in a tokamak plasma [J]. Physical Review Letters, 2006, 96(25): 255004.
- [13] Yu CX. Spectral features of the geodesic acoustic mode and its interaction with turbulence in a tokamak plasma [C] // The 49th Annual Meeting of the Division of Plasmas Physics, 2007.
- [14] Zhou D. Electromagnetic geodesic acoustic modes in tokamak plasmas [J]. Physics of Plasmas, 2007, 14(10): R35.
- [15] Wahlberg C. Geodesic acoustic mode induced by toroidal rotation in tokamaks [J]. Physical Review

4期

Letters, 2008, 101(11): 115003.

- [16] Wahlberg C. Low-frequency magnetohydrodynamics and geodesic acoustic modes in toroidally rotating tokamak plasmas [J]. Plasma Physics and Controlled Fusion, 2009, 51(8): 085006.
- [17] Wang LF, Dong JQ, Shen Y, et al. Electromagnetic effects of kinetic geodesic acoustic mode in tokamak plasmas [J]. Physics of Plasmas, 2011, 18(5): 2239-2348.
- [18] Berk HL, Boswell CJ, Borba D, et al. Explanation of the JET n=0 chirping mode [J]. Psychoanalytic Inquiry, 2006, 3(4): 577-598.
- [19] Matsunaga G, Kamiya K, Shinohara K, et al. Observation of energetic particle driven axisymmetric mode in the JT-60U tokamak [C] // The 39th EPS Conference on Plasma Physics, 2012.
- [20] Huang Z, Meijere CAD, Coda S, et al. Multidiagnostic characterization of geodesic acoustic

modes in the TCV tokamak [C] // The 40th EPS Conference on Plasma Physics, 2013.

- [21] Ren HJ. Perturbation analysis of electromagnetic geodesic acoustic modes [J]. Physics of Plasmas, 2014, 21(6): 064502.
- [22] Bashir MF, Smolyakov AI, Elfimov AG, et al. Electromagnetic effects on geodesic acoustic modes[J]. Physics of Plasmas, 2014, 21(8): 082507.
- [23] Sgalla RJF. Drift effects on electromagnetic geodesic acoustic modes [J]. Physics of Plasmas, 2015, 22(2): R35.
- [24] Wahlberg C, Graves JP. Magnetohydrodynamic theory of the global structure and magnetic components of the geodesic acoustic continuum modes in tokamaks [J]. Plasma Physics and Controlled Fusion, 2016, 58 (7): 075014.
- [25] Ren HJ. Geodesic acoustic mode in a reduced twofluid model [J]. Plasma Science and Technology, 2017, 19(12): 122001.