

Let us write the external force \vec{F}_0 in the complex form

$$\vec{F}_0 = \bar{i} \frac{f_0}{2} e^{i\varphi_2} + \bar{j} \frac{f_0}{2} e^{i\varphi_1} + c.c. \quad (85)$$

Then all operators in formulae (81)-(84) act from the left on their eigenfunction:

$$\begin{aligned} \widehat{D}_{W,T,\varphi} e^{i\varphi_1} &= e^{i\varphi_1} \widehat{D}_{W,T,\varphi}(\vec{k}_0, -\omega_0) = e^{i\varphi_1} \widehat{D}_{W_1, T_1, \varphi_1}^*, \quad \widehat{D}_{W,T,\varphi} e^{i\varphi_2} = e^{i\varphi_2} \widehat{D}_{W,T,\varphi}(\vec{k}_0, -\omega_0) = e^{i\varphi_2} \widehat{D}_{W_2, T_2, \varphi_2}^*, \\ \Delta e^{i\varphi_1} &= e^{i\varphi_1} \Delta(\vec{k}_0, -\omega_0) = e^{i\varphi_1} \Delta_1^*, \quad \Delta e^{i\varphi_2} = e^{i\varphi_2} \Delta(\vec{k}_0, -\omega_0) = e^{i\varphi_2} \Delta_2^*, \end{aligned} \quad (86)$$

where the new notation is introduced

$$\widehat{D}_{W_1}^* = k_0^2 - i \text{Pr}^{-1}(\omega_0 - k_0 W_1), \quad \widehat{D}_{W_2}^* = k_0^2 - i \text{Pr}^{-1}(\omega_0 - k_0 W_2), \quad W_1 = W_{-1}^x, \quad W_2 = W_{-1}^y,$$

$$\widehat{D}_{T_1}^* = k_0^2 - i(\omega_0 - k_0 W_1), \quad \widehat{D}_{T_2}^* = k_0^2 - i(\omega_0 - k_0 W_2),$$

$$\widehat{D}_{\varphi_1}^* = L_e^{-1} k_0^2 - i(\omega_0 - k_0 W_1), \quad \widehat{D}_{\varphi_2}^* = L_e^{-1} k_0^2 - i(\omega_0 - k_0 W_2).$$

$$\Delta_1^* = \widehat{D}_{W_1}^* \left(\widehat{D}_{W_1}^* \widehat{A}_1^* + D_1^2 \right), \quad \Delta_2^* = \widehat{D}_{W_2}^* \left(\widehat{D}_{W_2}^* \widehat{A}_2^* + D_2^2 \right),$$

$$\widehat{A}_{1,2}^* = \widehat{D}_{W_{1,2}}^* - \widetilde{R}_n \cdot \frac{\widehat{D}_{T_{1,2}}^* + \frac{N_A}{L_e} k_0^2}{\widehat{L}_{1,2}} - \frac{\widetilde{Ra}}{\widehat{D}_{T_{1,2}}^*}$$

Here and below, we denote the complex-conjugate quantities by an asterisk. When performing the subsequent calculations, some of the components in the tensors \widehat{d}_{ij} become zero. Taking this fact into account, velocity fields of the zero approximation has the following form:

$$u_0 = \frac{f_0}{2} \frac{\widehat{A}_2^*}{\widehat{A}_2^* \widehat{D}_{W_2}^* + D_2^2} e^{i\varphi_2} + c.c. = u_{03} + u_{04} \quad (87)$$

$$v_0 = \frac{f_0}{2} \frac{\widehat{D}_1^*}{\widehat{A}_1^* \widehat{D}_{W_1}^* + D_1^2} e^{i\varphi_1} + c.c. = v_{01} + v_{02} \quad (88)$$

$$w_0 = -\frac{f_0}{2} \frac{D_1}{\widehat{A}_1^* \widehat{D}_{W_1}^* + D_1^2} e^{i\varphi_1} + \frac{f_0}{2} \frac{D_2}{\widehat{A}_2^* \widehat{D}_{W_2}^* + D_2^2} e^{i\varphi_2} + c.c. = w_{01} + w_{02} + w_{03} + w_{04} \quad (89)$$

It is easy to see that the component of the rotation parameter D_3 also drops out.

C. CALCULATION OF THE REYNOLDS STRESSES

To close the system of equations (31)-(32) that describe the evolution of the large-scale velocity fields \vec{W}_{-1} , it is necessary to calculate the following correlators:

$$T^{31} = \overline{w_0 u_0} = \overline{w_{01} (u_{01})^*} + \overline{(w_{01})^* u_{01}} + \overline{w_{03} (u_{03})^*} + \overline{(w_{03})^* u_{03}} \quad (90)$$

$$T^{32} = \overline{w_0 v_0} = \overline{w_{01} (v_{01})^*} + \overline{(w_{01})^* v_{01}} + \overline{w_{03} (v_{03})^*} + \overline{(w_{03})^* v_{03}} \quad (91)$$

Substituting the solutions for the small-scale velocity fields (87)-(89) obtained in **Appendix B**, into the equations (90)-(91), we can find the following expression for the correlators:

$$T^{31} = \frac{f_0^2}{4} \frac{D_2(\widehat{A}_2 + \widehat{A}_2^*)}{\left| \widehat{A}_2 \widehat{D}_{w_2} + D_2^2 \right|^2} \tag{92}$$

$$T^{32} = -\frac{f_0^2}{4} \frac{D_1(\widehat{A}_1 + \widehat{A}_1^*)}{\left| \widehat{A}_1 \widehat{D}_{w_1} + D_1^2 \right|^2} \tag{93}$$

Then with the definition of the operators $\widehat{D}_{w_{1,2}}$ and $\widehat{A}_{1,2}$, we can write down the series of useful relations for the calculation of T^{31} and T^{32} :

$$\begin{aligned} \left| \widehat{D}_{w_{1,2}} \right|^2 &= \widehat{D}_{w_{1,2}} \widehat{D}_{w_{1,2}}^* = k_0^4 + \text{Pr}^{-2} \widetilde{\omega}_{1,2}^2, \quad \left| \widehat{D}_{r_{1,2}} \right|^2 = \widehat{D}_{r_{1,2}} \widehat{D}_{r_{1,2}}^* = k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2, \\ \left| \widehat{D}_{\varphi_{1,2}} \right|^2 &= \widehat{D}_{\varphi_{1,2}} \widehat{D}_{\varphi_{1,2}}^* = L_e^{-2} k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2, \quad \widetilde{\omega}_{1,2} = \omega_0 - k_0 W_{1,2} \\ \left| \widehat{A}_{1,2} \right|^2 &= \widehat{A}_{1,2} \widehat{A}_{1,2}^* = k_0^4 + \text{Pr}^{-2} \widetilde{\omega}_{1,2}^2 - 2\widetilde{Ra} \cdot \frac{k_0^4 - \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2}{k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} + \frac{\widetilde{Ra}^2}{k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} + r_{n_{1,2}}, \\ r_{n_{1,2}} &= -2\widetilde{R}_n \cdot \frac{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-1} k_0^4 - \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2) + \frac{N_A}{L_e} k_0^2 (L_e^{-1} k_0^2 - \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2 k_0^2 - \widetilde{\omega}_{1,2}^2 k_0^2 (1 + \text{Pr}^{-1} L_e^{-1}))}{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-2} k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)} + \\ &+ \widetilde{R}_n \cdot \frac{k_0^4 \left(1 + \frac{2N_A}{L_e} + \frac{N_A^2}{L_e^2} \right) + \widetilde{\omega}_{1,2}^2}{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-2} k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)} + 2\widetilde{R}_n \widetilde{Ra} \cdot \frac{\widetilde{\omega}_{1,2}^2 + k_0^2 L_e^{-1} \left(1 + \frac{N_A}{L_e} \right)}{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-2} k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)}, \\ \widehat{D}_{w_{1,2}} \widehat{A}_{1,2} + \widehat{D}_{w_{1,2}}^* \widehat{A}_{1,2}^* &= 2(k_0^4 - \text{Pr}^{-2} \widetilde{\omega}_{1,2}^2) - 2\widetilde{Ra} \cdot \frac{k_0^4 + \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2}{k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} - \\ -2\widetilde{R}_n \cdot &\frac{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-1} k_0^4 + \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2) + \frac{N_A}{L_e} k_0^4 (L_e^{-1} k_0^4 + \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2 (\text{Pr}^{-1} L_e^{-1} - 1))}{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-2} k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)}. \end{aligned}$$

Using these relations, we can obtain the following expressions:

$$\begin{aligned} \widehat{A}_{1,2} + \widehat{A}_{1,2}^* &= 2 \left(k_0^2 - \frac{\widetilde{Ra} k_0^2}{k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} - \widetilde{R}_n \cdot \frac{L_e^{-1} k_0^2 + \frac{N_A}{L_e} (L_e^{-1} k_0^4 - \widetilde{\omega}_{1,2}^2)}{L_e^{-2} k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} \right), \\ \left| \widehat{D}_{w_{1,2}} \widehat{A}_{1,2} + D_{1,2}^2 \right|^2 &= \\ &= \left(k_0^4 + \text{Pr}^{-2} \widetilde{\omega}_{1,2}^2 \right) \left(k_0^4 + \text{Pr}^{-2} \widetilde{\omega}_{1,2}^2 + \frac{\widetilde{Ra}^2}{k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} - 2\widetilde{Ra} \cdot \frac{k_0^4 - \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2}{k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} + r_{n_{1,2}} \right) + \\ &+ 2D_{1,2}^2 \left(k_0^4 - \text{Pr}^{-2} \widetilde{\omega}_{1,2}^2 - \widetilde{Ra} \cdot \frac{k_0^4 + \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2}{k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2} + p_{n_{1,2}} \right) + D_{1,2}^4, \\ p_{n_{1,2}} &= -\widetilde{R}_n \cdot \frac{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-1} k_0^4 + \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2) + \frac{N_A}{L_e} k_0^4 (L_e^{-1} k_0^4 + \text{Pr}^{-1} \widetilde{\omega}_{1,2}^2 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2 (\text{Pr}^{-1} L_e^{-1} - 1))}{(k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)(L_e^{-2} k_0^4 + \widetilde{\omega}_{1,2}^2)}. \end{aligned} \tag{94}$$

Substituting (94) in (92)-(93) we can find expressions for the Reynolds stresses in the general form:

$$T^{31} = \frac{f_0^2 D_2 k_0^2 (k_0^4 + \tilde{\omega}_2^2 - \tilde{Ra} - l_{n_2})}{2 (k_0^4 + \tilde{\omega}_2^2) \Lambda_2}, \quad (95)$$

$$T^{32} = -\frac{f_0^2 D_1 k_0^2 (k_0^4 + \tilde{\omega}_1^2 - \tilde{Ra} - l_{n_1})}{2 (k_0^4 + \tilde{\omega}_1^2) \Lambda_1},$$

where $\Lambda_{1,2} = \left| \widehat{D}_{n_{1,2}} \widehat{A}_{1,2} + D_{1,2}^2 \right|^2$. Expressions for $l_{n_{1,2}}$ are:

$$l_{n_{1,2}} = \tilde{R}_n \cdot \frac{L_e^{-1} + \frac{N_A}{L_e} \left(k_0^2 L_e^{-1} - \frac{\tilde{\omega}_{1,2}^2}{k_0^2} \right)}{L_e^{-2} k_0^4 + \tilde{\omega}_{1,2}^2} \cdot (k_0^4 + \tilde{\omega}_{1,2}^2).$$

If the Prandtl number of the nanofluid is approximately equal to one $Pr = 1$, then the expressions for the components of the Reynolds stresses are simplified:

$$T^{31} = \frac{f_0^2 D_2 k_0^2 (k_0^4 + \tilde{\omega}_2^2 - \tilde{Ra} - l_{n_2})}{2(k_0^4 + \tilde{\omega}_2^2)((k_0^4 + \tilde{\omega}_2^2)^2 + 2(D_2^2 - \tilde{Ra})(k_0^4 - \tilde{\omega}_2^2) + (D_2^2 - \tilde{Ra})^2 + r_{n_2}(k_0^4 + \tilde{\omega}_2^2) + 2p_{n_2} D_2^2)}, \quad (96)$$

$$T^{32} = -\frac{f_0^2 D_1 k_0^2 (k_0^4 + \tilde{\omega}_1^2 - \tilde{Ra} - l_{n_1})}{2(k_0^4 + \tilde{\omega}_1^2)((k_0^4 + \tilde{\omega}_1^2)^2 + 2(D_1^2 - \tilde{Ra})(k_0^4 - \tilde{\omega}_1^2) + (D_1^2 - \tilde{Ra})^2 + r_{n_1}(k_0^4 + \tilde{\omega}_1^2) + 2p_{n_1} D_1^2)}. \quad (97)$$

Here the values of the coefficients $r_{n_{1,2}}$ and $p_{n_{1,2}}$ are taken with $Pr = 1$.

ORCID IDs

 Michael I. Kopp, <https://orcid.org/0000-0001-7457-3272>;  Anatoly V. Tur, <https://orcid.org/0000-0002-3889-8130>,
 Volodymyr V. Yanovsky, <https://orcid.org/0000-0003-0461-749X>

REFERENCES

- [1] S.K. Das, S. U.S Choi, W.Yu, and T. Pradeep, *Nanofluids: science and technology*, (Hoboken, New Jersey, Wiley-Interscience, 2008), pp. 397.
- [2] Dhananjay Yadav, G.S. Agrawal, and R. Bhargava, *International Journal of Engineering Science*, 49, 1171-1184 (2011), <https://doi.org/10.1016/j.ijengsci.2011.07.002>
- [3] Shilpi Agarwal, and B.S. Bhadauria, *Continuum Mech. Thermodyn.*, 26, 437-445 (2014), <https://doi.org/10.1007/s00161-013-0309-6>
- [4] R. Chand, G.C. Rana, and S. K. Kango, *FME Transactions*, 43, 62-69 (2015), <https://scindeks.ceon.rs/article.aspx?artid=1451-20921501062C>
- [5] B.L. Smorodin, S.M. Ishutov, and B.I. Myznikova, *Microgravity Science and Technology*, 30, 95-102 (2018), <https://doi.org/10.1007/s12217-017-9582-5>
- [6] M.I. Kopp, A.V. Tur, and V.V. Yanovsky, <https://arxiv.org/abs/1706.00223v1>
- [7] U. Frisch, Z.S. She, and P.L. Sulem, *Physica D*, 28, 382-392 (1987), [https://doi.org/10.1016/0167-2789\(87\)90026-1](https://doi.org/10.1016/0167-2789(87)90026-1)
- [8] M.I. Kopp, A.V. Tur, and V.V. Yanovsky, *Open Journal of Fluid Dynamics*, 05(04), 311-321 (2015), <https://doi.org/10.4236/ojfd.2015.54032>
- [9] G. Rüdiger, *Astron. Nachr.* 299(4), 217-222 (1978), <https://doi.org/10.1002/asna.19782990408>.

ВИХРОВЕ ДИНАМО В СТРАТИФІКОВАНІЙ НАНОРІДИНІ, ЩО ПОХИЛО ОБЕРТАЄТЬСЯ З ДРІБНОМАСШТАБНОЮ НЕСПІРАЛЬНОЮ СИЛЮЮ

Михайло Й. Копп^a, Анатолій В. Тур^c, Володимир В. Яновський^{a,b}

^aІнститут монокристалів, Національна Академія Наук України
пр. Науки 60, 61001 Харків, Україна

^bХарківський національний університет імені В.Н. Каразіна
майдан Свободи, 4, 61022, Харків, Україна

^cUniversite Toulouse [UPS], CNRS, Institute of Research for Astrophysics and Planetology
9 avenue du Colonel Roche, BP 44346, 31028 Toulouse Cedex 4, France

В роботі отримана великомасштабна нестійкість гідродинамічного α -ефекту в стратифікованій нанорідині, що похило обертається, з урахуванням ефектів броунівської дифузії і потоку частинок під дією градієнта температури (термофорезу). Нестійкість викликається дією зовнішньої дрібномасштабної неспіральної сили, яка збуджує дрібномасштабні коливання

швидкості з нульовою спіральністю і малим числом Рейнольдса. Нелінійні рівняння для великомасштабних рухів отримані з використанням методу багатомасштабних асимптотичних розкладів за малим параметром (числом Рейнольдса). Досліджена лінійна великомасштабна нестійкість типу гідродинамічного α -ефекту в залежності від параметрів обертання D , температурної стратифікації \tilde{Ra} і концентрації наночастинок \tilde{R}_n . Отриманий новий ефект генерації великомасштабних вихрових структур в нанорідині при $\tilde{Ra}=0$, пов'язаний зі збільшенням концентрації наночастинок. Максимальний інкремент нестійкості досягається при кутах нахилу $\theta \approx \pi/5$ для чисел Прандтля $P_r = 5$, а для чисел Прандтля $P_r = 1$ при кутах нахилу $\theta \approx \pi/2$. Встановлено, що зміна частоти параметричного впливу дозволить контролювати і відслідковувати процес генерації великомасштабних вихрових структур. Показано, що циркулярно поляризовані вихори Бельтрамі виникають в нанорідині в результаті розвитку нової великомасштабної нестійкості. В роботі досліджується режим насичення великомасштабної нестійкості в стратифікованій нанорідині, що похило обертається з зовнішньою дрібномасштабною неспіральною силою. У стаціонарному режимі була отримана динамічна система рівнянь для великомасштабних збурень поля швидкості. Отримані чисельні рішення цієї системи рівнянь, які показують існування локалізованих вихрових структур у вигляді нелінійних хвиль Бельтрамі і кінків. Профіль швидкості кінка має тенденцію бути постійним при великих значеннях Z .

КЛЮЧОВІ СЛОВА: стратифікована нанорідина, великомасштабна нестійкість, сила Коріоліса, багатомасштабні асимптотичні розкладання, α -ефект, локалізовані вихрові структури