Open Access Full Text Article

Ứng dụng CFD tối ưu thiết kế phương tiện tự hành dưới nước hai khoang

Vũ Hoàng Phương^{1,2}, Lê Thanh Long^{1,3,2,*}, Ngô Nhật Anh^{1,2}, Trần Vũ Gia Huy^{1,2}, Nguyễn Thanh Trương^{4,2}



Use your smartphone to scan this QR code and download this article

¹Khoa Cơ khí, Trường Đại học Bách khoa Tp.HCM, Việt Nam

²Đại học Quốc gia Thành phố Hồ Chí Minh, Việt Nam

³PTN Trọng điểm Quốc gia ĐKS và KTHT (DCSELab), Trường Đại học Bách khoa Tp.HCM, Việt Nam

⁴Trung tâm Đào tạo Bảo dưỡng Công nghiệp, Trường Đại học Bách khoa Tp.HCM, Việt Nam

Liên hệ

Lê Thanh Long, Khoa Cơ khí, Trường Đại học Bách khoa Tp.HCM, Việt Nam

PTN Trọng điểm Quốc gia ĐKS và KTHT (DCSELab), Trường Đại học Bách khoa Tp.HCM, Việt Nam

Đại học Quốc gia Thành phố Hồ Chí Minh, Việt Nam

Email: ltlong@hcmut.edu.vn

Lịch sử

- Ngày nhận: 01-08-2024
- Ngày sửa đổi: 24-08-2024
- Ngày chấp nhận: 11-12-2024
- Ngày đăng: 25-06-2025

DOI:

https://doi.org/10.32508/stdjet.v8i2.1416

Check for updates

TÓM TẮT

Nghiên cứu này tập trung vào phân tích các đặc tính thủy đông lực học của một phương tiên dưới nước không người lái đặc biệt, được gọi là phương tiện tự hành dưới nước hai khoang (TPAUV). TPAUV bao gồm hai thân nối hình ngư lôi được kết nối bởi một cánh cố định, cùng hệ thống đấy bao gồm hai động cơ nổi và hai động cơ đẩy. Cấu hình này cho phép phương tiện di chuyển linh hoạt theo cả chiều dọc và chiều ngang, rất phù hợp cho các nhiệm vụ khảo sát đáy biển ở vân tốc thấp. Sử dụng mô phỏng động lực học chất lỏng tính toán ba chiều (CFD), nghiên cứu đã phân tích sâu các đặc tính thủy động lực học của từng thành phần TPAUV, với trọng tâm là dòng chảy rối được tạo ra chủ yếu bởi cánh quạt. Qua đó, ảnh hưởng của dòng chảy lên cấu trúc từng bộ phận đã được đánh giá nhằm tối ưu hóa hiệu quả hoạt động thủy động lực. Điểm nổi bật của thiết kế TPAUV là khả năng đạt được sự tách biệt lớn giữa trọng tâm (CG) và trọng tâm nổi (CB), mang lại sự ổn định cao cho phương tiện khi hoạt động dưới nước. Ngoài ra, nghiên cứu cũng phân tích các tương tác thủy động giữa hai thân tàu, xác định cả tác động tích cực lẫn tiêu cực đến hiệu suất. Các yếu tố như kích thước thân tàu, hiệu ứng hình dạng, và độ sâu từ mặt nước được chọn làm biến số mô phỏng. Bên cạnh đó, mối quan hệ giữa lực cản, lực nâng với vận tốc và sự thay đổi của lực cản thủy động theo thời gian cũng được để cập trong nghiên cứu. Những khu vực mà tương tác thủy động có tác động lớn nhất và ít nhất cũng được thảo luận, cung cấp cơ sở khoa học cho việc thiết kế cấu hình AUV và các chiến lược điều khiển phù hợp. Kết quả nghiên cứu không chỉ xác nhận tính khả thi của thiết kế TPAUV mà còn đưa ra các gợi ý thiết thực để cải thiện hiệu suất và độ tin cậy của các phương tiện tự hành dưới nước trong tương lai.

Từ khoá: Tàu tự hành hai khoảng, Thủy động lực học, Tính toán động lực học chất lỏng, Mô phỏng số

TỔNG QUAN

Tàu tự hành dưới nước (AUV) đang thu hút sự chú ý toàn cầu bởi tiềm năng to lớn trong lĩnh vực khai thác và nghiên cứu. Mặc dù tại Việt Nam, AUV vẫn đang trong giai đoạn phát triển ban đầu, nhưng đây là bước đệm quan trọng cho tương lai. Với khả năng hoạt động độc lập, hiệu quả và an toàn, AUV hứa hẹn mang đến nhiều lợi ích cho các hoạt động dưới nước, mở rộng phạm vi nghiên cứu và thúc đẩy sự phát triển của ngành khai thác và nghiên cứu biển tại Việt Nam. Phương tiện tự hành dưới nước (AUV) là nền tảng robot không người lái có thể được điều khiển để thực hiện nhiều nhiệm vụ khác nhau dưới đáy biển. AUV có nhiều ứng dụng trong nhiều ngành công nghiệp, bao gồm dầu khí, ngoài khơi và vận chuyển, khoa học và nghiên cứu, kỹ thuật dưới nước, kiểm tra cơ sở hạ tầng, cứu hộ hàng hải, giám sát môi trường và quân sự 1,2

Tàu lượn dưới nước (UG) thường có thân hình trụ, cánh dạng lưỡi, mũi và đuôi tàu hình elip. Những thiết kế này đã được nghiên cứu rộng rãi về mặt tối ưu hóa biên dạng và thiết kế bộ điều khiển PID, như đã được chứng minh trong nghiên cứu về các mô hình như tàu lượn dưới nước Sea-Wing, Petrel-L và tàu lượn dưới nước lai³. Cấu hình Thân cánh hỗn hợp (BWB) của UG⁴, mang lại những lợi thế khác biệt, đặc biệt trong bối cảnh phục vụ như các phương tiện tự động dưới nước (AUV) được hỗ trợ bởi sức nổi và hoạt động ở tốc độ thấp. Sử dụng mô hình động học bắt nguồn từ phương trình Newton-Euler để cải thiện độ chính xác của việc điều hướng, giới thiệu một mô hình động mô tả chuyển động quay của AUV ở định dạng 3DOF⁵.

Động lực học chất lỏng tính toán (CFD) đóng vai trò then chốt trong việc khám phá các đặc tính thủy động lực học vốn có trong chuyển động của chất lỏng. Bằng cách sử dụng các phương pháp và thuật toán số, CFD cho phép phân tích dòng chất lỏng trong nhiều ứng dụng khác nhau, từ vi kênh đến buồng khử trùng và tàu lượn dưới nước hình ngư lỏi đến máy thổi ly tâm. Tính linh hoạt của CFD thể hiện rõ ở phạm vi tiện ích rộng rãi của nó trong các ngành kỹ thuật cơ khí và khoa học ứng dụng ^{6,7}

Trích dẫn bài báo này: Hoàng Phương V, Thanh Long L, Nhật Anh N, Gia Huy T V, Thanh Trương N. Ứng dụng CFD tối ưu thiết kế phương tiện tự hành dưới nước hai khoang. Sci. Tech. Dev. J. - Eng. Tech. 2025; 8(2):2527-2532.

Tạp chí Phát triển Khoa học và Công nghệ – Kỹ thuật và Công nghệ 2025, 8(2):2527-2532

Bản quyền

© ĐHQG Tp.HCM. Đây là bài báo công bố mở được phát hành theo các điều khoản của the Creative Commons Attribution 4.0 International license.



Nghiên cứu này nhằm mục đích xây dựng một mô hình tham số của Phương tiện tự hành dưới nước hai khoang để nâng cao hiệu suất thủy động lực của nó thông qua một phương pháp khả thi. Bài báo tiến hành xây dựng một mô hình đơn giản của TPAUV, kết hợp với các đặc tính của môi trường đáy biển, sau đó được tối ưu hóa để đánh giá hiệu suất thủy động lực học của tàu. Hiệu suất của biên dạng tại các điểm cụ thể trong không gian thiết kế được đánh giá thông qua phân tích CFD.

MÔ HÌNH TOÁN VÀ PHƯƠNG PHÁP Số

Mô hình tính toán

Một tấm nhôm, cũng có chức năng như cánh cố định của TPAUV, nối hai thân nổi. Thân chính của TPAUV là thân xoay hình ngư lôi, giúp giảm lực cản chuyển động dưới nước. Thân quay được mô hình hóa bằng các phương trình biên dạng thân tàu Myring và Hình 1 cho thấy cấu trúc tổng thể của TPAUV. Các thông số về kích thước được miêu tả trong Bảng 1.



Hình 1: Mô hình đơn giản của tàu lặn dạng đôi

Bảng 1: KÍCH THƯỚC CỦA TPAUV

Bộ phận	Kích thước
Chiều dài thân tàu	2005 mm
Khoảng cách hai thân tàu	630 mm
Đường kính thân tàu	170 mm
Chiều dài cánh	530 mm
Chiều rộng cánh	460 mm

Các phương trình ba chiều (3-D) chi phối sự bảo toàn khối lượng, phương trình Navier-Stokes, động năng hỗn loạn và tốc độ tiêu tán của dòng chảy được sử dụng để nghiên cứu dòng nước biển một pha xung quanh TPAUV được thể hiện như sau⁸: $\frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho(\nabla U) = 0$ (1)

$$\begin{split} \rho\left(\frac{\partial U}{\partial t} + U \cdot \nabla \cdot U\right) &= -\nabla p + \mu \nabla^2 U + \rho g \quad (2) \\ \rho \frac{\partial k}{\partial t} + \rho \frac{\partial (kU_i)}{\partial x_i} &= \frac{\partial}{\partial x_i} \left[\left(\mu + \frac{\mu_t}{\sigma_k}\right) \quad \frac{\partial k}{\partial x_i} \right] + P_k + P_b - \rho \in -\gamma_M \quad (3) \\ \rho \frac{\partial \epsilon}{\partial t} &+ \rho \frac{\partial (\epsilon U_i)}{\partial x_i} &= \frac{\partial}{\partial x_j} \left[\left(\mu + \frac{\mu_t}{\sigma_\epsilon}\right) \quad \frac{\partial \epsilon}{\partial x_j} \right] \\ C_1 &\in \frac{\epsilon}{k} \left(P_k + C_3 \cdot P_b\right) - C_2 \in \rho \frac{\epsilon^2}{k} \quad (4) \end{split}$$

Trong đó, ρ là mật độ của nước biển, U là vector vận tốc, p là áp suất, g là gia tốc trọng trường, ε là sự tiêu hao của năng lượng động lực học hỗn loạn, μ là độ nhớt động lực học của chất lỏng, k là năng lượng động lực học hỗn loạn, μ_t là độ nhớt hỗn loạn, P_k là sự sản xuất hỗn loạn, P_b là ảnh hưởng của nổi lực nổi, và γ_M là sự đóng góp của sự mở rộng nhịp điệu không nén. Các giá trị của các hằng số tương quan là $C_{1\varepsilon} = 1.44$, $C_{2\varepsilon} = 1.92$, $C_{3\varepsilon} = 0.09$, $\sigma_k = 1$, $\sigma_{\varepsilon} = 1.3$.

Người ta quan sát thấy rằng không có sự khác biệt đáng kể giữa các mô hình nhiễu loạn khác nhau trong việc dự đoán sự khởi đầu của xâm thực để mô phỏng số lượng các dòng chảy rối, và mô hình nhiễu loạn komega (k- ω) được cho là phù hợp cho cả mô hình giới hạn tường và mô hình nhiễu loạn dòng chảy cắt tự do. Do đó, mô hình nhiễu loan k- ω được sử dụng trong nghiên cứu này. Mô hình k - ω là một trong những mô hình nhiễu loạn được sử dụng rộng rãi nhất cho khí động học và thủy động lực học bên ngoài và đã cho thấy tiềm năng tốt hơn để dự đoán các đặc điểm chính của dòng chảy thẳng đứng/tách biệt so với các mô hình khác. Các tác giả sử dung mô hình ứng suất cắt (SST) k - ω thường được sử dụng vì nó hoạt động tốt trong các gradient áp suất bất lợi và dòng chảy tách biệt. Mô hình SST k - ω tạo ra mức nhiễu loạn hơi lớn ở những vùng có biến dạng chuẩn lớn, như vùng trì trệ và vùng có gia tốc mạnh.

Kích thước của miền chất lỏng được mô tả trong Hình 2 và các điều kiên biên được minh hoa trong Bảng 2. Miền chất lỏng được tạo với ranh giới phía trên phải bằng 1-2 lần chiều dài của tàu lượn, Lvehicle và ranh giới phía dưới phải gấp 3-5 lần L_{vehicle}, để tránh bất kỳ sự tắc nghẽn nào bởi các bức tường. Bên cạnh đó, vị trí đầu vào phải cách vật thể 1.5 lần Lvehicle và vị trí đầu ra phải cách vật thể 3.5 lần L_{vehicle}. Thành trên, thành dưới và các thành bên phải được giữ bằng 9 lần đường kính của tàu lượn, D_{vehicle} để tránh làm gián đoạn dòng chất lỏng. Ngoài ra, các thông số đầu vào của môi trường cũng được thể hiện ở Bảng 3. Số lượng lưới được thiết lập ở mức khoảng 4x10⁶ phần tử (Hình 3) để đảm bảo đô chính xác của mô phỏng, cho phép nắm bắt các chi tiết phức tạp của dòng chảy; với số lượng phần tử lưới cao hơn, phân bố này được mô phỏng chính xác hơn mà vẫn tối ưu được thời gian mô phỏng.



Hình 2: Miềnchất lỏng dùng cho quá trình mô phỏng

Bảng 2: Các ràng buộc của điều kiện biên ⁹

Lớp biên	Điều kiện
Đầu vào	1.0 m/s
Đầu ra	Áp suất dưới 100 m đáy biển
Mặt phẳng của vật thể	Không trượt
Tường bao	Áp suất dưới 100 m đáy biển
Vận tốc động cơ đẩy	0.5 m/s

Bảng	3:	Tính	chất	vật	lý	của	nước
và nh	ôn	n ⁸					

Tính chất	Giá trị	Đơn vị
Т	15	oC
Ptuyệt đối	105	Pa
S nước biển	35	g/kg
ho nước biển	1027	kg/m3
μ nước biển	1.25	mPa.s
ho nhôm	2700	kg/m3
€nhôm	68.9	GPa

Phương pháp số

Chiến lược chia lưới bao gồm một lưới gồm các phần tử dạng tứ diện với chi tiết nâng cao gần bề mặt của tàu để nắm bắt các mô hình dòng nước xung quanh nó một cách hiệu quả. Vùng xung quanh TPAUV được thiết lập bằng lưới tứ diện, với kích thước phần tử từ 1.5 mm đến 4 mm. Hàm lạm phát được sử dụng để nắm bắt các đặc tính dòng chảy trong các lớp ranh giới xung quanh mô hình phương tiện dưới nước. Về vấn đề này, các mắt lưới lớp lăng kính được tạo ra trên bề mặt của mô hình phương tiện dưới nước bằng cách sử dụng hàm lạm phát, như minh họa trong Hình 3, đảm bảo rằng khoảng cách tường không thứ nguyên y^+ được duy trì dưới 1.



Hình 3: Cấu trúc lưới tổng quan

KẾT QUẢ VÀ THẢO LUẬN

Hình 4 minh họa các biến đổi trong phân bố áp suất và mô tả trực quan trường áp suất xung quanh thân thân tàu và cánh cố định. Các kết quả nêu bật tác động đáng kể của dòng chất lỏng lên các bộ phận chính như đầu mũi, cảm biến Độ dẫn điện, Nhiệt độ và Độ sâu (CTD) cũng như ăng-ten. Cụ thể, hình vẽ mô tả những dao động đáng chú ý về giá trị áp suất ở mũi tàu lượn, nơi áp suất dao động quanh mức 100.498x103 Pa. Sự dao động này được cho là do vai trò của mũi tàu là điểm tiếp xúc chính với dòng nước, dẫn đến lực cản tăng lên. Những hiện tượng như vậy bị chi phối bởi các nguyên lý cơ bản của động lực học chất lỏng, trong đó sự tương tác giữa các bề mặt rắn (chẳng hạn như cánh cung) và chất lỏng tạo ra lực cản đối với chuyển động. Hiểu được những động lực học này là rất quan trọng đối với việc thiết kế và vận hành tàu, đặc biệt là để tối ưu hóa hiệu suất và tiết kiệm nhiên liệu. Hơn nữa, các khu vực có áp suất tối thiểu (99.276 $\times 10^3$ Pa) trên thân tàu được quan sát giữa mũi và thân, cũng như phía sau CTD và ăng-ten. Những vùng này có hình dạng mượt mà hơn, cho thấy ít cản trở dòng chất lỏng hơn. Quan sát này nhấn mạnh tầm quan trọng của việc lựa chọn vật liệu và thiết kế trong tương lai. Hình 5 hiển thị sự phân bố vận tốc của dòng chảy xung quanh xe. Nó làm nổi bật các khu vực dòng chảy riêng biệt, bao gồm vùng vận tốc cao nhất tại điểm nối giữa mũi và thân, và trường vận tốc thấp nhất được quan sát phía sau thân và ở đầu thân thân tàu. Phân bố này thể hiện độ lớn và hướng của vận tốc dòng tự do tương ứng với tốc độ chuyển động của TPAUV. Hình 6 minh họa thêm sự phân bố vận tốc chất lỏng và sự sắp xếp hợp lý xung quanh TPAUV. Đáng chú



Hình 4: Trường áp suất xung quanh thân tàu (đơn vị: Pa)

ý, sự giảm vận tốc chất lỏng được quan sát thấy ở gần mũi, phía sau bộ đẩy và tại các cảm biến CTD và vị trí ăng-ten. Ngược lại, vận tốc chất lỏng cao nhất ở điểm nối giữa mũi và cơ thể, cũng như ở mép trước của cánh nơi nó nối với cơ thể. Vận tốc chất lỏng tối đa ghi được là 1.27 m/s khi tốc độ của tàu lượn là 0.5 m/s và vận tốc chất lỏng là 1.0 m/s. Ngoài ra, một vùng có tốc độ giảm, được gọi là luồng sóng, hình thành phía sau vật thể, trong khi dòng chảy ở phần trung tâm của cánh bám chặt vào bề mặt. Phân tích này cho thấy vận tốc thấp ở vùng đuôi sóng và vận tốc không tại các điểm đình trệ.



Hình 6: Đường dòng tại mặt cắt ở hai thân (a, b) và cánh cố định (c)

thay đổi vận tốc dẫn đến việc thân tàu phải chịu lực cản rất lớn trong khi lực nâng lại được kiểm soát tốt. Điều này chứng tỏ việc điều khiển TPAUV nổi lên sẽ dễ dàng khi gặp dòng chảy có vận tốc lớn tuy nhiên, việc di chuyển sẽ gặp nhiều khó khăn. Kết quả nghiên cứu cho thấy sự phù hợp với số liệu thực nghiệm của He và cộng sự⁹ về sự thay đổi của vận tốc dòng chảy đối với ảnh hưởng của thân tàu.



Các kết quả bằng số về mối quan hệ giữa lực kéo, lực cản và vận tốc dòng tự do được thể hiện trong Hình 7. Về mặt lý thuyết, xu hướng phải là tuyến tính, sự chênh lệch phát sinh do các phép tính số sử dụng mô hình lý tưởng hóa không tính đến các yếu tố như bề mặt, độ nhám, biến dạng cánh, phần nhô ra nhỏ và các khía cạnh tương tự. Hơn nữa, những thay đổi về tốc độ bay hoặc dòng xoáy trong quá trình thủ nghiệm cũng có thể góp phần tạo ra sự khác biệt. Ngoài ra, việc tăng vận tốc dòng chảy tự do còn dẫn đến lực cản và lực nâng tăng lên. Có thể nhận biết rõ ràng rằng sự



Hình 7: Mốiliên hệ giữa vận tốc dòng chảy và lực cản, lực nâng tác dụng lên thân tàu

Hình 8 minh họa sự biến đổi theo thời gian của lực cản ở các vận tốc khác nhau. Ban đầu, lực cản tăng lên đáng kể, sau đó là sự ổn định dần dần theo thời gian. Mối quan hệ giữa lực cản và vận tốc là hiển nhiên, khi lực kéo tăng dần khi vận tốc tăng dần và ngược lại. Sự mất ổn định quan sát được ở các giá trị điện trở vượt quá giây đầu tiên có thể là do một số yếu tố. Mô phỏng nhất thời, không giống như mô phỏng trạng thái ổn định, có khả năng nắm bắt các chi tiết và tương tác dòng bổ sung do biến dạng lưới và biến đổi độ phân giải. Chúng cũng bao gồm các trạng thái dòng chảy động như sự tách dòng xoáy và sự phân tách dòng chảy, có tác động đáng kể đến lực cản. Những hiệu ứng động này gây ra sự phức tạp mà các giả định ở trạng thái ổn định có thể bỏ qua, nhấn mạnh tắm quan trọng của mô phỏng nhất thời trong mô hình động lực học dòng chảy một cách chính xác.



Hình 8: Lựccản ở các vận tốc đầu vào khác nhau

KẾT LUẬN

Các đặc tính thủy động lực của Phương tiện tự hành dưới nước hai khoang (TPAUV) đã được nghiên cứu bằng phương pháp số và mô hình hóa trong nghiên cứu này. Thiết kế của hai thân nổi dựa trên phương trình Myring để giảm lực cản dưới nước tác động lên con tàu. Kết quả tính toán cho thấy mũi của vật nổi chịu áp lực rất lớn khi nước chảy qua tàu. Ngoài những phát hiện nêu trên, việc thực hiện mô phỏng lưới động chất lượng cao đã mang lại kết quả khả quan. Những mô phỏng này đã được chứng minh là công cụ giúp hiểu được đặc tính thủy động lực học của TPAUV. Những hiểu biết sâu sắc thu được từ những mô phỏng này có thể được tận dụng để phát triển các cơ chế vận động thay thế cho phương tiện trong các nỗ lực nghiên cứu trong tương lai.

DANH MỤC TỪ VIẾT TẮT

TPAUV Twin-Pod Autonomous Underwater Vehicle CFD Computational Fluid Dynamics AUV Autonomous Underwater Vehicle UG Underwater Glider BWB Blened-Wing-Body PID Proportional – Integral – Derivative DOF Degree of Freedom SST Shear Stress Transport CTD Conductivity Temperature Depth sensor

LỜI CẢM ƠN

Nghiên cứu được tài trợ bởi Đại học Quốc gia Thành phố Hồ Chí Minh (ĐHQG-HCM) trong khuôn khổ Đề tài mã số B2024-20-06. Chúng tôi xin cảm ơn Phòng thí nghiệm Trọng điểm Điều khiển số và Kỹ thuật Hệ thống, Trường Đại học Bách khoa, ĐHQG-HCM đã hỗ trợ thời gian, phương tiện và cơ sở vật chất cho nghiên cứu này.

XUNG ĐỘT LỢI ÍCH

Nhóm tác giả xác nhận không có xung đột lợi ích liên quan đến công trình nghiên cứu.

ĐÓNG GÓP CỦA TÁC GIẢ

Nhóm tác giả mô phỏng bằng phần mềm ANSYS Fluent để thực hiện mô phỏng số và sử dụng phần mềm SolidWorks để thực hiện thiết kế. Các thành viên đều có đóng góp như nhau trong nghiên cứu này.

TÀI LIỆU THAM KHẢO

- Sun K, Cui W, Chen C. Review of underwater sensing Technologies and applications. Sensors. 2021;21(23):7849.
- Paull L, Saeedi S, Seto M, Li H. AUV Navigation and Localization: A Review. IEEE Journal of Oceanic Engineering. 2014;39(1):131– 149.
- Yu J, Jin W, Tan Z, Huang Y, Luo Y, Wang X. Development and experiments of the Sea-Wing underwater glider. China Ocean Engineering. 2011;25(4):721–736.
- Du X, Ali N, Zhang L. Numerical simulations for predicting wave force effects on dynamic and motion characteristics of blended winged-body underwater glider. Ocean Engineering. 2021;235:109312.
- Karmozdi MH, Salarieh H, Alasty A. INS-DVL navigation improvement using rotational motion dynamic model of AUV. IEEE Sensors Journal. 2020;20(23):14329–14336.
- Le TL, Chen JC, Shen BC, Hwu FS, Nguyen HB. Numerical investigation of the thermocapillary actuation behavior of a droplet in a microchannel. Int J Heat Mass Transfer. 2015;83:721–730.
- Le TL, Chen JC, Hwu FS, Nguyen HB. Numerical study of the migration of a silicone plug inside a capillary tube subjected to an unsteady wall temperature gradient. Int J Heat Mass Transfer. 2016;97:439–449.
- Le TL, Hong TD. Computational Fluid Dynamics Study of the Hydrodynamic Characteristics of a Torpedo-Shaped Underwater Glider. Fluids. 2021;6:252.
- He M, Williams C, Crocker PRE, Shea D, Riggs N, Bachmayer R. A simulator developed for a twin-pod AUV, the Marport SQX-500. Journal of Hydrodynamics/Journal of Hydrodynamics Ser B. 2010;22:184–189.

Open Access Full Text Article

Application of CFD to optimize the design of twin-pod autonomous underwater vehicle

Vu Hoang Phuong^{1,2}, Le Thanh Long^{1,3,2,*}, Ngo Nhat Anh^{1,2}, Tran Vu Gia Huy^{1,2}, Nguyen Thanh Truong^{4,2}



Use your smartphone to scan this QR code and download this article

¹Faculty of Mechanical Engineering, Ho Chi Minh City of Technology (HCMUT), Vietnam

²Vietnam National University Ho Chi Minh City, Ho Chi Minh City, Vietnam

³National Key Laboratory of Digital Control and System Engineering (DCSELab), HCMUT, Ho Chi Minh City, Vietnam

⁴Industrial Maintenance Training Center, Ho Chi Minh City of Technology (HCMUT), Ho Chi Minh City, Vietnam

Correspondence

Le Thanh Long, Faculty of Mechanical Engineering, Ho Chi Minh City of Technology (HCMUT), Vietnam

National Key Laboratory of Digital Control and System Engineering (DCSELab), HCMUT, Ho Chi Minh City, Vietnam

Vietnam National University Ho Chi Minh City, Ho Chi Minh City, Vietnam

Email: tlong@hcmut.edu.vn

History

• Received: 01-08-2024

- Revised: 24-08-2024
- Accepted: 11-12-2024

• Published Online: 25-06-2025

DOI :

https://doi.org/10.32508/stdjet.v8i2.1416



Copyright

© VNUHCM Press. This is an openaccess article distributed under the terms of the Creative Commons Attribution 4.0 International license.



ABSTRACT

This study explores the hydrodynamic characteristics of a distinctive unmanned underwater vehicle, the Twin-Pod Autonomous Underwater Vehicle (TPAUV). The TPAUV is composed of two torpedo-shaped buoyant bodies connected by a fixed wing and equipped with a propulsion system that includes two buoyancy engines and two thrusters. This innovative configuration allows the vehicle to move with exceptional versatility, maneuvering effectively in both vertical and horizontal directions. As such, the TPAUV is particularly suited for low-speed seabed survey missions, which require stability, precision, and efficient energy use in challenging underwater environments. To evaluate the TPAUV's performance, the study employed advanced three-dimensional Computational Fluid Dynamics (CFD) simulations to perform a detailed analysis of its hydrodynamic properties. The analysis focused particularly on the turbulent flow generated by the propellers, which significantly influences vehicle behavior and energy efficiency. By assessing how fluid flow interacts with the vehicle's structural components, the study aimed to optimize the TPAUV's hydrodynamic performance while minimizing potential drag and turbulence-related inefficiencies. A standout feature of the TPAUV design is its ability to achieve a substantial separation between the center of gravity (CG) and the center of buoyancy (CB), ensuring exceptional stability during submerged operations. This feature is crucial for maintaining precise control and orientation, especially during complex seabed exploration tasks. Additionally, the study examined the hydrodynamic interactions between the two hulls, identifying both beneficial and adverse effects on the vehicle's overall performance. Variables such as hull dimensions, shape effects, and the vehicle's operating depth were investigated to better understand their influence on hydrodynamic interactions. Additionally, the relationship between drag force, lift force, and velocity, as well as the variation of hydrodynamic drag force over time, is also discussed in the study. The study highlighted specific areas where these interactions had the greatest and least impact, offering valuable insights into improving the TPAUV's design. These findings not only validate the feasibility of the TPAUV's unique configuration but also provide practical recommendations for enhancing the stability, efficiency, and reliability of underwater survey vehicles. This research serves as a foundational step toward advancing the design and control strategies of next-generation autonomous underwater vehicles.

Key words: Twin-pod autonomous underwater vehicle, Hydrodynamics, Computational fluid dynamics, Numerical simulation.

Cite this article : Hoang Phuong V, Thanh Long L, Nhat Anh N, Gia Huy T V, Thanh Truong N. **Application of CFD to optimize the design of twin-pod autonomous underwater vehicle**. *Sci. Tech. Dev. J. – Engineering and Technology* 2025; 8(2):2527-2532.