船舶航向保持运动的间接自回归历遍模型建模

卢秋铸^{1,2},吴 军^{1†},杨 鑫¹,陈佰健¹

(1. 长沙理工大学 电气与信息工程学院, 湖南 长沙 410114; 2. 中国测试技术研究院, 四川 成都 610021)

摘要:本文针对船舶航向保持过程提出了一种间接的建模方法来描述船舶舵角与艏摇角之间的关系.建模数据 来源于东京海洋大学实验船舶"夕路丸"的真实航行数据.首先,以船舶舵角为输入船舶艏摇角速度为输出,建立 一个过渡自回归历遍(ARX)模型;然后根据艏摇角速度和艏摇角间的差分关系,得到最终的ARX模型.再多组测试 数据下,与机动建模组(MMG)模型和直接ARX模型的长期预测性能做了比较.仿真结果显示,本文提出的间接建模 方法对船舶的航向保持过程有更好的长期预测效果.

关键词:船舶;建模;自回归;预测;长期预测

引用格式: 卢秋铸, 吴军, 杨鑫, 等. 船舶航向保持运动的间接自回归历遍模型建模. 控制理论与应用, 2020, 37(x): xxx – xxx

DOI: 10.7641/CTA.2020.90660

Indirect auto-regressive eXogenous modeling of ship course-keeping motion

LU Qiu-zhu^{1,2}, WU Jun^{1†}, YANG Xin¹, CHEN Bai-jian¹

School of Electrical and Information Engineering, Changsha University of Science and Technology, Changsha Hunan 410114, China;
 National Institute of Measurement and Testing Technology, Chengdu Sichuan 610021, China)

Abstract: This paper proposes an indirect modeling method for the ship's course-keeping control process which could describe the relationship between the rudder angle and the heading angle deviation. The modeling data is from the actual sampling data of the ship "Shioji-Maru" which is an experimental ship of Tokyo university of marine science and technology. Firstly, using ship's rudder angle as input and ship's yaw rate as output, a transitional ARX model could be built; then according to the relationship between the yaw rate and the heading angle deviation, the final ARX model could be obtained. The long-term prediction comparisons with the MMG model and the direct ARX model are conducted under a group of testing data. The simulation results show that the indirect modelling method proposed in this paper could give a preferable modeling performance for the ship's course-keeping control process.

Key words: ship; modeling; autoregressive; prediction

Citation: LU Qiuzhu, WU Jun, YANG Xin, et al. Indirect auto-regressive eXogenous modeling of ship course-keeping motion. *Control Theory & Applications*, 2020, 37(x): xxx – xxx

1 引言

对于船舶运动学模型的研究,国内外已经有长久的研究历史,并取得了丰富的研究成果.现在广泛使用的船舶模型大致可分为以Abkowitz方程为代表的

"整体型"^[1]和以机动建模组(maneuvering modeling group, MMG)方程为代表的"分离型"两大类.建模 需要精确的船舶自身物理参数以及作用于船舶的力 学参数,其中船体、螺旋桨和船舵等的受力相互耦合,因此MMG模型的建立难度比较大.

国内对船舶MMG模型也有较多的研究^[2], 文献

本文责任编委: 刘丁.

Supported by the National Natural Science Foundation of China (61403045, 61773402, 61540037, 61971071).

[3]介绍了用MMG标准方法建立的船舶操纵模型,但 是对于船舶这种复杂的被控对象,船舶推进系统的时 变不确定度,几何尺寸的不确定性以及力学参数的不 确定度,使得物理模型的建立相当困难^[4].辨识建模 是使用辨识算法拟合试验数据,并兼顾模型泛化能力 的建模方法^[5].将船舶视为一个"黑箱"系统,进行合 理的船舶操舵实验,得到输入输出数据,并以数据驱 动辨识得到船舶操纵模型.

近年来国内在船舶的连续模型辨识建模方面也有 很多研究成果, 文献[6]提供了一种使用模糊神经网络

收稿日期: 2018-10-11; 录用日期: 2020-08-10.

[†]通信作者. E-mail: junwu@csust.edu.cn; Tel.: +86 13548670703.

国家自然科学基金项目(61403045, 61773402, 61540037, 61971071)资助.

辨识建模的方法,实现在复杂水动力导数和强烈不确 定性下的动力学建模,但是训练中的仿真数据可能与 船舶实际物理特性不符.文献[7]应用最小二乘支持向 量回归机辨识船舶操纵运动模型参数,以Z形实验数 据进行参数识别与检验.但是核函数的选取依靠人为 经验,且带有一定的随意性.

在船舶的离散模型建模研究方面,Ohtsu^[8–9]等人 将统计建模法应用于"汐路丸"船舶建模,尝试用线 性自回归历遍(auto-regresive eXogenous, ARX)模型 来描述船舶的艏摇角和舵角间的动态特性,并基于极 大似然估计辨识模型参数,采用赤池信息准则(Akaike information criterion, AIC)确定模型阶次.在后续的研 究中,Peng^[10]和Wu^[11]等人在原有的ARX模型结构中 入了偏移项,并采用径向基(radial basis function, RBF) 神经网络辨识仿射结构ARX模型的函数型系数,得到 了全局时变非线性、局部线性的RBF-ARX模型,来描述"汐路丸"艏摇角和舵角之间的动态关系.

但是RBF-ARX模型本身结构复杂,参数较多,辨 识过程比较难懂^[12].近年来对ARX模型有了更深入 的研究,在文献[13]中表示高阶ARX模型可以近似表 达一般普遍的线性系统,并且在此基础上说明了在系 统具有不稳定极点时,高阶ARX模型仍然适合对该系 统进行一贯地建模.

Ohtsu和Peng的研究目的是设计基于模型的最优 控制策略, 仅用一步预测误差和控制的有效性来检验 模型性能, 没有考虑模型的长期预测性能, 也没有 与MMG模型进行对比. 另外, 直接以船舶舵角和艏摇 角偏差为输入输出构建的ARX结构的模型, 只考虑到 输入输出简单的时间序列关系, 而忽略了输出的变化 率因素造成的影响, 这使得长期预测误差不断累积, 所建立模型有一定局限性.

因此,本文提出先以舵角和艏摇角偏差变化率为 输入输出数据建立一个过渡模型,再利用艏摇角偏差 与其变化率之间的差分关系,将模型参数还原为舵角 和艏摇角偏差之间的映射关系.通过MATLAB仿真分 析可以看出,本文间接建立的船舶ARX模型的预测效 果优于直接建立的ARX模型,能够更好的体现船舶的 运动特性,长期预测效果与广泛使用的MMG模型相 当.

2 船舶直接ARX辨识模型

2.1 ARX模型

ARX是时序分析法中具有代表性的方法,其中 ARX模型可以用于"黑箱"模型的建模,可适用于线 性系统和非线性系统模型辨识.该模型在自回归 (auto-regressive, AR)模型基础上,将控制因素引入系 统作为外生变量(eXogenous),用于描述系统输入输出 之间的映射关系,广泛应用于系统的建模与控制器设 计和仿真. 单变量仿射ARX模型一般可表示为

$$y_n = a_0 + \sum_{k=1}^{n_a} a_k y_{n-k} + \sum_{k=1}^{n_b} b_k u_{n-k} + \xi_n, \quad (1)$$

式中: u_n 为输入量; y_n 为输出量; ξ_n 为建模误差; a_k ($k = 1, 2, \dots, n_a$), $b_k(k = 1, 2, \dots, n_b$)为自回归系 数; n_a, n_b 为模型阶次; a_0 是偏移项.

直接建模的方法是将船舶艏摇角偏差作为输出, 舵角为输入,建立单输入单输出的辨识模型:

$$\psi(k) = a_0 + \sum_{i=1}^{n_a} a_i \psi(k-i) + \sum_{j=1}^{n_b + n_k - 1} b_j \delta(k-j) + \xi(k), \qquad (2)$$

式中: $\psi(k)$ 是艏摇角偏差; $\delta(k)$ 是舵角; ξ_k 是白噪声信号; n_a , $n_b + n_k - 1$ 为模型阶次; n_k 是系统延迟; a_0 是偏移量常数; $a_i \pi b_j$ 是ARX模型线性参数.

选择合适的真实航行数据对于建模也至关重要, 建模数据直接影响数据驱动模型的预测精确度,研究 所采用的舵角和航向角偏差数据由日本东京海洋大 学的大津皓平教授提供,实验对象是东京海洋大学的 训练船舶"汐路丸",其主要参数如表1所示.

表1 汐路丸主要参数

Table 1 Main parameters of the ship "Shioji-Maru"

项目	参数	说明
长度	46.0 m	_
宽度	10.0 m	
型深	3.80 m	
吃水	2.80 m	
排水量	630 t	
方向舵面积	$4.25~\mathrm{m}^2$	—
$X_{ m R}$	23.0 m	船舵到船中距离
$D_{ m p}$	2.20 m	螺旋桨直径
C_{b}	0.501	船型系数
$\frac{L}{B}$	4.6	船长/船宽

建模数据共有4组,采样周期均为1 s,如图1所示 为其中之一,这4组建模数据从特定的开环激励实验 数据中挑选而得,具有一定的代表性,以满足建模的 需要,其舵角都在大范围内剧烈变化,尽可能地包含 了"汐路丸"的各种动态性能.





图 1 "汐路丸"号真实航行数据



2.2 模型参数的辨识

根据式(2),可以将建模模型表示为

$$\begin{cases} \Psi = X\Theta + \xi, \\ \Psi = [\psi(k) \ \psi(k) \ \cdots \ \psi(k+n-1)]^{\mathrm{T}}, \\ k = \max(n_{a}, n_{b} + n_{k} - 1), \\ X = \\ \begin{cases} 1 \ \psi(k-1) \ \cdots \ \delta(k - (n_{b} + n_{k} - 1)) \\ 1 \ \psi(k) \ \cdots \ \delta(k - (n_{b} + n_{k} - 2)) \\ \vdots \ \vdots \ \vdots \ \vdots \ \vdots \\ 1 \ \psi(k+n-2) \ \cdots \ \delta(k - (n_{b} + n_{k} - n)) \\ \end{cases} , \\ \Theta = [a_{0} \ a_{1} \ \cdots \ a_{n_{a}} \ b_{1} \ \cdots \ b_{n_{b} + n_{k} - 1}]^{\mathrm{T}}, \\ \xi = [\xi(k) \ \xi(k+1) \ \cdots \ \xi(k+n-1)]^{\mathrm{T}}, \end{cases}$$
(3)

式中: Ψ 为 $n \times 1$ 维向量,表示n个采样时刻下的艏摇 角偏差; X为 $n \times (n_a + n_b + n_k)$ 维矩阵; Θ 为待求的 模型参数; ξ 为白噪声建模误差.

参数辩识的方法很多,如最小二乘法、极大似然 法、贝叶斯法等.其中最小二乘参数辨识法是目前辨 识方法中最普遍的一种,且很多辨识方法是基于最小 二乘法的.最小二乘法的思想是找到使得辨识模型输 出和真实输出之间误差平方和最小的一组模型参数. 现定义损失函数为

$$J(\Theta) = \frac{1}{2} (X\Theta - \Psi)^{\mathrm{T}} (X\Theta - \Psi).$$
 (4)

根据最小二乘法的思想,得到使得J(Θ)最小时的O即为所求模型参数,因此就该损失函数对O求导取0得

$$\frac{\partial}{\partial \Theta} J(\Theta) = X^{\mathrm{T}} (X\Theta - \Psi) = 0.$$
 (5)

整理后即可得到 $X^{T}\Psi = X^{T}X\Theta$,那么在 $X^{T}X$ 为非 奇异矩阵时,存在 $(X^{T}X)^{-1}$,可得模型参数

$$\Theta = (X^{\mathrm{T}}X)^{-1}X^{\mathrm{T}}\Psi.$$
 (6)

该方法简洁高效,但是依赖于 $X^{T}X$ 的可逆性,若 $X^{T}X$ 不可逆则需要对建模数据进行整理,去除掉冗 余特征,使得 $|X^{T}X| \neq 0$ 再继续使用最小二乘法.

2.3 模型阶次的选择

建模过程中增加模型阶次可以提高模型精度,但 是模型复杂度会增大,并易于导致过拟合问题.为此, 采用信息准则作为确定模型阶数的依据.信息准则通 过加入模型复杂度的惩罚项来避免模型过拟合问题, 最常用信息准则为AIC准则,AIC准则即赤池信息量 准则,赤池建议即当欲从一组可供选择的模型中选 择1个最佳模型时,AIC值为最小的模型是最佳的^[14]. AIC计算公式为

$$\begin{cases} V = |\frac{1}{N} (\sum_{k=1}^{N} (\epsilon_k)^2)|, \\ \text{AIC} = N \log V + 2n_p + N(n_y (\log(2\pi) + 1)), \end{cases}$$
(7)

式中: V是损失函数; N是估计数据集中的数据个数, 即用于建模的数据个数; $\epsilon_k = \psi_k - \hat{\psi}_k$ 为模型预测误 差,该处表示艏摇角偏差的预测误差; θ_n 是模型参数; n_p 是模型参数个数; n_y 是模型输出个数.

在船舶的建模中一般所选择的阶次不会太高,故 将n_a, n_b的上限定为20, n_k为5,从1–20和1–5进行遍 历建模,在不同的阶次下,分别求出辨识模型的AIC 值,最终选择其值最小下的一组n_a, n_b和n_k作为船舶 最优的模型阶次.现以建模数据1为例,在n_k选择1的 情况下,得到模型阶次n_a, n_b在1–20遍历下的AIC三 维图,如图2所示.



图 2 直接模型AIC三维图 Fig. 2 AIC value of the direct model

得到的模型阶次为 $n_a = 15$, $n_b = 4$, 并将此模型 编号为模型1. 对模型1进行残差分析可得图3, 由图可 知模型残差很小并且服从正态分布.





图 3 直接模型1残差分布

Fig. 3 Direct Model 1 residual distribution

用同样的方法将另外3组数据建模可以得到模型2、模型3以及模型4,模型残差均服从正态分布.

3 船舶间接ARX辨识模型

间接ARX辨识建模的方法是在原方法上的一种改进,采用的输出数据为船舶艏摇角偏差变化率 $\Delta \psi$,输入数据仍然是舵角,建立单输入单输出的ARX模型:

$$\Delta \psi(k) = a'_0 + \sum_{i=1}^{n_a} a'_i \Delta \psi(k-i) + \sum_{j=1}^{n'_b + n_k - 1} b'_j \delta(k-j) + \xi(k), \quad (8)$$

式中: $\Delta \psi(k)$ 是艏摇角偏差变化率; $\delta(k)$ 是舵角; $\xi(k)$ 是白噪声信号; n'_a , $n'_b + n_k - 1$ 为模型阶次, n_k 是系统 延迟; a'_0 是偏移量常数; a'_i 和 b'_i 是ARX模型线性参数.

建模所用的4组输入输出数据与直接建模的相同, 可以得到艏摇角偏差变化率

$$\Delta \psi(k) = \psi(k) - \psi(k-1). \tag{9}$$

模型参数辨识的方法仍沿用最小二乘法,模型的 定阶使用AIC准则,保证建模过程的统一性,同时确保 了结果的可对比性.

在相同的建模数据1下,得到改进模型的AIC三维 图,如图4所示.根据AIC准则得最优模型阶次为 $n'_a =$ 14, $n'_b = 3$,从而得到以 $\Delta \psi$ 为输出、 δ 为输入的ARX 模型.接下来把式(9)代入式(8),将当前过渡ARX模型 还原为以航向角偏差 ψ 为输出,舵角 δ 为输入的动态关 系,间接建立的船舶运动ARX模型为

$$\psi(k) = a'_0 + \sum_{i=1}^{n'_a+1} a''_i \psi(k-i) + \sum_{j=1}^{n'_b+n_k-1} b'_j \delta(k-j) + \xi(k), \quad (10)$$

式中: $n'_a + 1$, $n'_b + n_k - 1$ 为模型阶次; a'_0 是偏移量常数; a'_i 和 b'_j 是模型参数.对比式(8)有新的模型阶次和模型参数产生

$$a_i'' = \begin{cases} 1 + a_1, & i = 1, \\ a_i' - a_{i-1}', & i \in \{2, 3, \cdots, n_a'\}, \\ -a_{n_a'}', & i = a_a' + 1, \end{cases}$$
(11)

首项的偏移量常数 a'_0 不变; n'_a 个数加1, n'_b , n'_k 个数不 变, 则新模型阶次为 $n'_a + 1 = 15$, $n'_b + n_k - 1 = 3$; 第2项航向角偏差前的参数如式(11); 第3项舵角前的 参数保持不变.





同样将该模型记为模型1,由图5得该模型建模残 差服从正态分布.对其它3组航行数据用相同的方式 进行建模,分别得模型2、模型3以及模型4,模型残差 同样为正态分布.序号顺序和其对应的建模数据与直 接建模下的保持一致.





4 模型的检验

4.1 模型AIC值

单纯观察两种建模方式的AIC值,直接建模和间 接建模相差仅在0.01左右,几乎无差,见表2.况且衡 量模型好坏的标准不能仅仅比较AIC值大小,还需要 综合更多其它的因素,那么作为预测模型的ARX模 型,一步预测和长期预测精度就非常重要.

	A 2 AIC	LEL
Та	ble 2 AIC	value
	直接建模	间接建模
模型1	-1.5885	-1.5753
模型2	-1.6296	-1.6174
模型3	-1.6330	-1.6221
模型4	-1.6980	-1.6867
均值	-1.6370	-1.6253

表? AIC值

4.2 ARX模型的检验

船舶航行实验中还记录了5组数据用于模型的检测,测试模型的预测性能,如图6-10所示.





这5组测试数据基本涵盖了输出量的所有变化方式,包括航向大范围内随机连续变化(测试数据1,2),航向突变(测试数据3,4),航向保持(测试数据5).

用该5组测试数据依次测试各直接建模和间接建 模方法下的4种模型,检测模型在各种复杂情况下的 预测效果.表3-4展示了两种建模方法下一步预测输 出均方根值和误差最大值.表3-4反映出通过间接建 模得到的模型一步预测效果与直接建模基本相同,仅 略好于直接建模.两者均方根值和最大误差相差基本 在±0.1范围内,预测精度较高,但是偏差依旧存在. 仅凭一步预测情况还不足以说明两者的区别,还需要 分析长期预测结果.



Fig. 10 Test data 5



 Table 3 RMS of the one-step prediction error for the direct modeling/indirect modeling models

	模型1	模型2	模型3	模型4
检测粉据1	0.200	0.269	0.212	0.287
小亚1次13天1/百1	0.223	0.258	0.165	$\overline{0.240}$
检测粉挥?	0.171	0.168	0.149	0.171
1997月3月3月1日2	0.154	0.156	0.132	0.175
检测粉挥2	0.119	0.123	0.115	0.118
1型10月3月3月3	0.099	0.108	0.080	0.090
检测粉挥/	0.403	0.409	0.294	0.317
1亚7月女幻石4	0.404	0.412	0.280	0.302
检测粉挥5	0.101	0.111	0.150	0.160
1型10月3月3日5	0.102	0.113	0.151	0.164
均估	0.199	0.216	0.184	0.211
均阻	0.196	0.210	0.162	0.194

表 4 一步预测直接建模/间接建模模型误差最大值

Table 4 The maximum of the one-step prediction error for the direct modeling/indirect modeling models

	模型1	模型2	模型3	模型4
检测粉捉1	0.727	0.851	0.647	0.763
1亚初534161	0.681	0.794	0.524	0.728
检测粉挥?	0.553	0.550	0.427	0.487
11917月3月1日2	0.482	0.501	0.389	0.464
检测粉挥3	0.378	0.454	0.346	0.435
101(1)3人1)百日	0.442	0.452	0.319	0.397
检测粉挥/	1.805	1.653	1.300	1.308
101(1)3人1)百年	1.785	1.555	1.293	1.241
检测粉挥5	0.358	0.359	0.577	0.606
101(1)3人1)百日	0.370	0.411	0.587	0.618
わ店	0.764	0.773	0.659	0.720
均阻	0.751	0.744	0.623	0.691

图11-14展示了两种建模方法的4个模型分别在 第2组检测数据下的长期预测结果以及预测误差. 从 后3个模型比较来看,在前150步,两种建模方法预测 精度差距不大,但是两者与实际输出的误差依旧存在, 并且随着时间的推移,这个误差越来越大. 从150步后, 两者的预测精度逐渐拉开差距,显然间接建模模型的 预测效果要好得多. 从发展趋势来看,间接模型的误 差变化也平缓得多,到300步时,最大误差都在±40到 ±50之间.





Fig. 11 Long-term prediction of Model 1 under test data 2





但是第1个模型的直接建模要优于间接建模,通过 表5-6的所有数据对比可以发现,直接建模对建模数 据的依赖性比较大,而间接建模可以考虑到航向角偏 差变化率,丰富了建模数据内容,因此4个模型在5组 检测数据下的长期预测误差波动较小,在30~60区间 内,对数据的依赖性较弱.相反,直接建模的长期预测 误差在20~550区间内,波动幅度大,建模数据的好坏 对基于数据驱动的船舶ARX模型有着重要的影响.



图 13 模型3在检测数据2下的长期预测

Fig. 13 Long-term prediction of Model 3 under test data 2





综上所述,用于描述船舶航向控制的ARX模型需要大量的实际航行数据支持,但在实验场所有限和环境干扰的影响下,建模数据的测量可能是不完美的,并且数据的好坏还没有一个标准可以衡量,此时,间接建模便为该情况下提供了一个很好的方法.

~ & J K 场顶侧且按建伏/門按建伏伏室闪刀松围	表 5	长期预测直接建模/间接建模模型均方根值
----------------------------	-----	---------------------

 Table 5 RMS of the long-term prediction error for the direct modeling/indirect modeling models

	模型1	模型2	模型3	模型4
检测数据1	$\frac{20.91}{73.42}$	$\frac{241.37}{69.27}$	$\frac{586.72}{61.96}$	$\frac{644.61}{90.42}$
检测数据2	$\frac{12.80}{21.05}$	$\frac{22.99}{18.48}$	$\frac{39.85}{18.29}$	$\frac{49.16}{26.90}$
检测数据3	$\frac{20.61}{2.13}$	$\frac{61.52}{4.30}$	$\frac{88.89}{3.52}$	$\frac{77.81}{8.16}$
检测数据4	$\frac{17.41}{3.40}$	$\frac{48.48}{5.15}$	$\frac{54.24}{2.86}$	$\frac{38.30}{8.34}$
检测数据5	$\frac{5.29}{7.80}$	$\frac{10.72}{2.99}$	$\frac{69.53}{7.50}$	$\frac{89.80}{17.73}$
均值	$\frac{15.40}{21.56}$	$\frac{77.02}{20.04}$	$\frac{167.85}{18.83}$	$\frac{179.94}{30.31}$

表 6 长期预测直接建模/间接建模模型误差最大值

 Table 6 The maximum of the long-term prediction error for the direct modeling/indirect modeling models

	模型1	模型2	模型3	模型4
检测数据1	35.50	3608.41	31736.70	31856
	110.33	101.49	94.28	133.33
检测数据?	319.30	350.52	394.29	3115.19
121/13/1/12	40.48	34.57	33.00	49.29
检测数据3	331.09	3149.32	3247.52	3209.44
1四1次13久1/百3	4.53	7.02	5.37	17.34
检测粉挥4	332.73	3109.53	3143.20	393.29
1991次199237月十	9.70	9.06	8.09	22.99
检测粉挥5	38.69	323.08	3207.69	3262.73
19917月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3月3	$\overline{18.10}$	8.25	16.49	35.89
协店	325.46	3188.17	3485.88	3507.33
均阻	36.63	32.08	31.45	51.77

4.3 最优模型选取

建模方法的改进是为了找到可以描述船舶动态性 能更加准确的模型.对于间接建模模型,由一步预测 数据可得,模型3、模型4的均方根值相对较小,其中均 值最小的为模型3;在5组检测数据下模型3和模型4的 最大误差在1.2~1.3之间,而模型1和模型2的均大于 1.5. 由长期预测数据来看,模型1、模型2和模型3优于 模型4,并且模型3均方根值最小;长期预测最大误差 只有模型4较大,均值在50以上,最优为模型3.

综上所述,间接模型3最优,同时说明一步预测效 果好的不一定长期预测也好,选择模型的过程中要综 合考虑一步预测和长期预测结果,没有绝对性的标准.

由图15可以看出,间接模型3有9个极点,并且有 一个极点在单位圆上,说明模型处于临界稳定状态, 符合船舶模型的稳定性特性.



图 15 间接模型3极点分布

Fig. 15 Pole distribution of the indirect model No. 3

5 船舶对象的MMG模型

由于模型的选择很难有一个硬性的标准,探索更 好的模型要不断比对更多不同的方法.通过物理建模 得到的MMG模型同样可以描述船舶运动状态,并且 已经沿用很多年.接下来将间接ARX辨识模型与之对 比,找到一种可以在实验设备无法满足物理建模情况 下的建模方法.

船舶运动的MMG模型建立要首先分析船舶流体 动力及力矩的构成,分为作用于船体上的流体动力和 力矩、螺旋桨上的流体动力和力矩以及作用于舵上的 流体动力和力矩^[15],其次要考虑船舶基本物理参数, 例如船体质量、转动惯量和船速等,最后要设计实验, 测试建模所需物理参数.

将船舶按照横向、纵向沿x轴, y轴进行解析, 船舶 数学模型写成^[16-18]

$$(m + m_{\rm x})\dot{u} - mvr = X_{\rm H} + X_{\rm R} + X_{\rm P},$$

$$(m + m_{\rm y})\dot{v} - mur = Y_{\rm H} + Y_{\rm R},$$

$$(I2)$$

$$(I_{\rm ZZ} + J_{\rm ZZ})\dot{r} = N_{\rm H} + N_{\rm R},$$

式中下标H, P, R分别表示船体、螺旋桨、方向舵.

作用于船体上的流体动力和力矩可表示为

$$\begin{cases} X_{\rm H} = -C_{\rm t} u |u| + X_{\rm v} Uv + X_{\rm vr} vr + \\ X_{\rm r} Ur + X_{\rm vv} v^2, \\ Y_{\rm H} = Y_{\rm v} Uv + Y_{\rm vv} v |v| + y_{\rm r} Ur + \\ Y_{\rm rr} r |r| + Y_{\rm vr} v |r|, \\ N_{\rm H} = N_{\rm v} Uv + N_{\rm vv} v |v| + N_{\rm r} Ur + \\ N_{\rm rr} r |r| + N_{\rm vr} v |r|. \end{cases}$$
(13)

径向螺旋桨推动力与其纵倾角的关系为

$$X_{\rm P} = (1 - t_{\rm p})\rho n^2 D_{\rm P}^4 (C_0 + C_1 \theta_{\rm P} + C_2 J_{\rm P} + C_3 \theta_{\rm P} J_{\rm P} + C_4 \theta_{\rm P}^2 + C_5 J_{\rm P}^2 + C_6 \theta_{\rm P}^2 J_{\rm P} + C_7 \theta_{\rm P} J_{\rm P}^2 + C_8 \theta_{\rm P}^3 + C_9 J_{\rm P}^3),$$
(14)

式中: X_P 为径向螺旋桨推力; C_1 - C_9 为推力系数; J_P 为推进系数; θ_P 为螺旋桨纵倾角.

$$\begin{cases} X_{\rm R} = -(1 - t_{\rm R})F_{\rm N}\sin\delta, \\ Y_{\rm R} = -(1 + a_{\rm H})F_{\rm N}\cos\delta, \\ N_{\rm R} = -(x_{\rm R} + a_{\rm H}x_{\rm H})F_{\rm N}\cos\delta, \\ F_{\rm N} = \frac{1}{2}\rho A_{\rm R}f_{\alpha}(U_{\rm R}^2\sin\delta + \gamma_{\rm R}(v + l_{\rm R}r)U_{\rm R}\cos\delta), \end{cases}$$
(15)

有效舵力与舵角的关系为

式中: δ 为舵角; F_N 为舵法向力; X_R , Y_R , N_R 为作用于 船体的有效舵力; t_R , α_H , x_H 为船体与螺旋桨之间的 水动力干扰系数; x_R 为舵位; A_R 为舵面积, f_α 为舵法 向力系数; U_R 为舵的有效来流速度.

式(12)-(15)中其余物理参数如表7所示.

表 7 物理参数

Table 7Physical parameter

序号	物理参数	意义
1	m	质量
2	$m_{\mathbf{x}}$	沿x轴附加质量
3	$m_{ m y}$	沿y轴附加质量
4	I_{zz}	转动惯量
5	$J_{\rm ZZ}$	绕z轴附加转动惯量
6	u	沿x轴船速
7	v	沿y轴船速
8	r	绕z轴转动速度
9	X, Y, N	流体动力和力矩
10	U	船舶航行速度
11	$X_{\rm v}$	$rac{\partial X}{\partial v}$
12	$t_{\rm p}$	推力减额系数
13	ho	海水密度
14	n	螺旋桨转速
15	D_{p}	螺旋桨直径

利用特定实验测得"汐路丸"各种物理参数,得到 其MMG模型,在同样5组检测数据下做MMG模型的 长期预测,并将MMG长期预测结果与间接模型3的输 出做出对比.

由图16-20可得在检测数据1下, MMG模型的长 期预测效果稍优; 在检测数据2和检测数据5下, 间接 ARX模型与MMG模型效果不相上下; 在检测数据3 和检测数据4下, 间接ARX模型要优于MMG模型. 由 此说明, 对于船舶这种复杂系统的建模, 间接ARX模 型和MMG模型长期预测效果相当, 间接ARX模型可 以作为一种替代方案应用于船舶航向预测的模型建 模当中.

同时, MMG模型的建立要比辨识建模的方法复杂 很多, 必须要从船舶自身的机理出发, 设计各种特定 的水面实验, 测定建模相关物理参数. 例如要确定船 舶附加质量和附加惯性矩现在还不能通过精确的计

算而得,须通过设计振荡实验或冲击实验[15]而获得.



图 16 在检测数据1下的间接ARX模型和MMG模型 长期预测对比

Fig. 16 Long-term prediction comparisons between indirect ARX model and MMG model under test Data 1



图 17 在检测数据2下的间接ARX模型和MMG模型 长期预测对比





图 18 在检测数据3下的间接ARX模型和MMG模型 长期预测对比



如表7所示,需要测定的物理参数至少有15个,在 实验设备缺少、环境有限的情况下MMG建模有着极 大的不便.而相较于MMG模型,间接ARX模型更为简 单,并且对船舶艏摇角偏差的预测比直接ARX模型更 好,这使得该建模策略具有一定的优越性和实际应用 价值.



图 19 在检测数据4下的间接ARX模型和MMG模型 长期预测对比



ARX model and MMG model under test Data 4



图 20 在检测数据5下的间接ARX模型和MMG模型 长期预测对比

Fig. 20 Long-term prediction comparisons between indirect ARX model and MMG model under test Data 5

6 总结

针对东京海洋大学实验船舶"汐路丸",利用系统 辨识法建立了一个具有仿射结构的ARX模型来描述 船舶的航向保持控制过程.综合考量AIC值、一步预 测和长期预测精度等性能指标,得到相对最优的ARX 模型,并于MMG模型进行了对比.

结果表明通过间接建模方式建立的ARX模型不止 包含航向角偏差信息,还包含了航向角偏差变化率的 动态特性,使得建立的模型对数据的解析更加完整, 进而说明间接建模对建模数据的依赖性较低,在不同 的建模数据下均能得到良好的建模效果.而直接建模 的方法只有在建模数据好的情况下才能表现出令人 满意的建模效果,否则长期预测结果将出现很大的误 差.

同时,间接ARX建模方法相对容易,当建立MMG 模型遇到困难时,便可以采用间接ARX建模法建模.

参考文献:

- JING Zhengquan, YUAN Xinzhang, XIN Lixu. A study on ship maneuver mathematic model. Journal of Shanghai Ship and Shipping Research Institute, 1991, xx(2): 48 - 61.
 (金正权, 袁章新, 辛立序. 船舶操纵运动数学模型研究. 交通部上海 船舶运输科学研究所学报, 1991, xx(2): 48 - 61.)
- [2] CAI Wei, REN Yuanzhou, YUAN Chuanxu, et al. Prediction of Ship manoeuvring motion in 4 degrees of freedom based on neural network. *Shipbuilding of China*, 2013, 54(4): 155 162.
 (蔡韡, 任元洲, 严传续, 等. 基于神经网络的四自由度船舶操纵运动 预报. 中国造船, 2013, 54(4): 155 162.)
- [3] YASUKAWA H, YOSHIMURA Y. Introduction of MMG standard method for ship maneuvering predictions. *Journal of Marine Science* and Technology, 2015, 20(1): 37 – 52.
- [4] YAN Xinping, LI Zhixiong, LIU Zhenglin, et al. Study on coupling dynamical theory for interaction of propulsion system and hull of large ships: A review. *Journal of Ship Mechanics*, 2013, 17(4): 439 – 449.

(严新平,李志雄,刘正林,等.大型船舶推进系统与船体耦合动力学研究综述.船舶力学,2013,17(4):439-449.)

[5] MEI Bin, SUN Licheng, SHI Guoyou. Modeling and identification of ship maneuvering motion based on model reference and stochastic forest algorithm. *Journal of Dalian Maritime University*, 2018, 44(2): 15 – 21.

(梅斌,孙立成,史国友.基于模型参考和随机森林算法的船舶操纵运动辨识建模.大连海事大学学报,2018,44(2):15-21.)

- [6] WANG N, ER M J, HAN M. Large tanker motion model identification using generalized ellipsoidal basis function-based fuzzy neural networks. *IEEE Transactions on Cybernetics*, 2015, 45(12): 2732 – 2743.
- [7] ZHANG Xinguang, ZOU Zaojian. Identification of response models of ship manoeuvring motion using support vector regression. *Journal of Shanghai Jiaotong University*, 2011, 45(4): 501 504.
 (张心光, 邹早建. 基于支持向量回归机的船舶操纵响应模型辨识. 上海交通大学学报, 2011, 45(4): 501 504.)
- [8] OHTSU K. Recent development on analysis and control of ship's motions. Proceedings of the 1999 IEEE International Conference Control Applications. Hawaii, USA: IEEE, 1999: 1096 – 1103.
- [9] OHTSU K, KITAGAWA G, PENG H. Statistical monitoring and clustering of ship's time series. *Proceedings of the 8th IFAC Conference* on Control Applications in Marine Systems. Rostock-Warnemünde, Germany: Elesvier Ltd, 2010: 52 – 57.
- [10] PENG H, OHTSU K, KITAGAWA G, et al. A statistical modeling and tracking control approach to marine vehicle. *Proceedings of the*

IEEE International Conference on Control Applications. Yokohama, Japan: IEEE, 2010: 640 – 645.

- [11] WU J, PENG H, OHTSU K, et al. Ship's tracking control based on nonlinear time series model. *Applied Ocean Research*, 2012, 36: 1 – 11.
- [12] HAGGAN-OZAKI V, OZAKI T, TOYODA Y. RBF–ARX modeling for prediction and control. *Proceedings of the 14th IFAC Symposium on Identification and System Parameter Estimation*. Newcastle, Australia: Elesvier Ltd, 2006: 1210 – 1215.
- [13] GALRINHO M, EVERITT N, HJALMARSSON H. ARX modeling of unstable linear systems. *Automatica*, 2017, 75: 167 – 171.
- [14] QIN Xuanyun, BU Yingyong, XIA Yimin. Surface reconstruction for micro-landform based on RBF neural network optimized by AIC criterion. Journal of Central South University (Science and Technology), 2004. (5): 815 819.
 (秦宣云,卜英勇,夏毅敏. 基于AIC准则优化的径向神经网络微地形曲面重构. 中南大学学报(自然科学版), 2004. (5): 815 819.)
- [15] JIA Xinle, YANG Yansheng. Mathematical Model of Ship Motion— Mechanism Modeling and Identification Modeling. Dalian: Dalian Maritime University Press, 1999.
 (贾欣乐,杨盐生. 船舶运动数学模型—机理建模与辨识建模. 大连: 大连海事大学出版社, 1999.)
- [16] MIZUNO N, MATSUMOTO S. Design and evaluation of simple ship's automatic maneuvering system using sliding mode controller. *Proceedings of the 9th IFAC Conference on Control Applications in Marine Systems*. Osaka, Japan: Elesvier Ltd, 2013: 67 – 72.
- [17] OHTSU K, SHOJI K, OKAZAKI T. Minimum-time maneuvering of a ship, with wind disturbances. *Control Engineering Practice*, 1996, 4(3): 385 – 392.
- [18] OHTSU K. Trends in ship's motion control. *Institute of System, Con*trol and Information Engineers, 2005, 49(6): 217 – 222.

作者简介:

卢秋铸 硕士研究生,主要研究方向为复杂系统建模与控制器设计,E-mail: 315877916@qq.com;

吴 军 讲师,博士,主要研究方向为复杂系统建模与优化控制, E-mail: junwu@csust.edu.cn;

杨 鑫 硕士研究生,主要研究方向为复杂系统建模与控制器设

计, E-mail: 411540790@qq.com;

陈佰健 硕士研究生,主要研究方向为复杂系统建模与优化控制, E-mail: 934141052@qq.com.