# 门式框架双模态参数共振试验研究

杨浩1, 丁杭飞2, 李遇春 3,4\*

1西京学院土木工程学院 陕西西安 2杭州铁路枢纽工程建设指挥部 浙江杭州 3西京学院土木工程学院 陕西西安 4同济大学土木工程学院 上海

【摘要】本文通过一个门式框架的参数共振试验,发现了涉及两种振动模态参与的新的参数共振现象。 当框架的平面内频率近似等于扭转频率,并且外部周期性激励参数位于结构参数共振的不稳定区域内时,结 构系统将发生新奇的双模态参数共振。在不稳定域内观察到四种不同的参数共振现象,第一种现象是单模态 扭转参数共振,其特征为大振幅的扭转共振和较小的不规则平面内振动;第二、三种现象是双模态参与的同 相位和异相位参数共振,其中大振幅平面内和扭转模式运动分别表现出同步和异步行为,这两种模式运动之 间存在显著的耦合和能量传递;第四种现象是双模态非耦合参数共振,其特征是振幅相对较小,双模运动之 间没有相互作用或能量交换,平面内振动表现出间歇性的参数共振,而扭转模态参数共振保持相对稳定的极 限环振荡。本文进一步讨论了不稳定区域内不同位置的结构参数共振的特征。复杂的双模态参数共振对实际 工程结构可能构成潜在的危害,本文的试验发现可为复杂非线性参数共振的潜在技术应用提供参考。

【关键词】双模态;参数共振;试验;门式框架;耦合/非耦合 【收稿日期】2024年11月8日 【出刊日期】2024年12月20日 【DOI】10.12208/j.pstr.20240008

#### Experimental investigation of two-mode parametric resonance in a portal frame

Hao Yang<sup>1</sup>, Hangfei Ding<sup>2</sup>, Yuchun Li<sup>3</sup>

<sup>1</sup>College of Civil Engineering, Xijing University, Xi'an, Shaanxi <sup>2</sup>Hangzhou Railway Hub Project Construction Command Center, Hangzhou, Zhejiang <sup>3</sup>College of Civil Engineering, Xijing University, Xi'an, Shaanxi <sup>4</sup>College of Civil Engineering, Tongji University, Shanghai

**【Abstract】**This paper discovers new parametric resonance phenomena involving two vibration modes through a parametric resonance test of a portal frame. When the in-plane frequency of the frame is approximately equal to the torsional frequency, and the external periodic excitation falls within the instability region of structural parametric resonance, special two-mode parametric resonances occur in the structural system. Four distinct parametric resonance phenomena are observed within the instability domain. The first type is the one-mode torsional instability, characterized by a predominant large-amplitude torsional resonance with minor irregular in-plane vibrations. The second and third types are the two-mode in-phase and out-of-phase instabilities, where the large-amplitude in-plane and torsional mode motions exhibit synchronous and asynchronous behavior, respectively. There are significant coupling and energy transfer between these two mode motions. The fourth type is the two-mode uncoupled parametric resonance, characterized by relatively smaller vibration amplitude and no interaction or energy exchange between the two mode motions. The in-plane mode motion demonstrates intermittent parametric resonance, whereas the

作者简介:杨浩(2000-),男,湖北黄冈,西京学院硕士研究生

<sup>\*</sup>通讯作者: 李遇春(1962-),男,湖北武汉,西京学院/同济大学,教授,博士,研究方向: (水工)结构动力学

torsional-mode parametric resonance maintains a relatively stable limit-cycle oscillation. The characteristics of parametric resonance at different locations within the instability region are also addressed. The complex two-mode dynamic instabilities pose potential hazards to practical engineering structures. The present study can serve as a valuable reference for potential applications of complex nonlinear parameter resonances.

[Keywords] Two-mode; Parametric resonance; Experiment; Portal frame; Coupling/Uncoupling

对于简单梁结构的参数共振问题,现有的理论和 实验研究<sup>[14]</sup>大多集中在单模态的主参数共振,即:当 外部周期激励的频率大约是梁结构的第*i*阶固有频率 的两倍时,结构可能发生第*i*阶模态的主(次谐波)参 数共振。当梁结构的固有频率表现出倍关系时,该结 构可能经历二模态(或三模态)组合参数共振。 Dwivedy & Kar<sup>[5,6]</sup>研究了在垂直基座激发下,在任意 位置附着质量的细长梁双模态组合参数共振和内共振; 随后,Dwivedy & Kar<sup>[7,8]</sup>进一步研究了该细长梁的三 模态参数共振;最近,Jin 等<sup>[9]</sup>研究了柔性粘弹性梁在 纵向模态与横向模态相互作用下的自参数共振。

具有两种(或三种)模态参与的组合共振和内部 共振属于非线性动力学行为。尽管在该领域有一些理 论分析,但还缺乏相关的实验观察和研究。

在本文中,我们考虑这样一个门式刚架,其中有两个近似相等的模态频率,使得 $f_i \approx f_k$  (*i* + *k*)和外部激励频率  $f \approx 2f_i \approx 2f_k$ ,在结构系统中会发生什么样的参数共振现象?本文在这一特定的门式刚架上进行了参数共振实验,揭示了一个现有文献中尚未发现的一种新奇双模态参数共振现象。复杂的双模参数共振对实际工程结构构成了潜在的危害,同时也蕴藏了可能的工程应用前景。

### 1 试验模型与模态频率

门式框架 OABC 及其尺寸如图 1 所示,框架由直 径 1.02mm 的钢丝制成,材料质量密度为 7850kg/m<sup>3</sup>, 通过对由相同钢丝制成的悬臂梁进行自由振动试验, 预先确定钢丝的弹性模量为 1.71×10<sup>11</sup>Pa。框架的 O 端和C端分别夹持(固支)在振动台上的两个夹具上 (参见图3)。由陶土制成的两个集中质量附着在框架 的A点和B点上。图2显示门式框架的前三阶振动模 态,即:面外振动模态、面内振动模态和扭转振动模 态,对应的模态频率分别为 $f_o, f_i n f_i$ 。当对振动台在 y方向施加周期位移激励  $y(t) = y_0 \cos(2\pi f t)$  (其中 vo和f分别为激励幅值和频率),激励频率分别设为  $f \approx 2f_a, f \approx 2f_i$ 和 $f \approx 2f_i$ 时,门式框架将分别经历面面 外模态、面内模态和扭转模态的主参数共振,它们均 为单模态的主参数共振。如果我们将模型的面内频率  $f_i$ 和扭转频率  $f_i$ 设计为:  $f_i \approx f_i$ , 并且当  $f \approx 2f_i$ 时, 该结构将发生怎样的参数共振?

当集中质量 A 和 B 调整为 5.0 g 时,可采用有限 元法计算出门式刚架的面内频率和扭转频率,如表 1 所示。然后使用自由振动法测量面内频率和扭转频率, 也列于表 1,从表 1 可以看出,数值频率与实验频率 非常吻合,且有:  $f_i \approx f_i$ 。

面内频率 $f_i$ /Hz		面内频率 $f_i$ / Hz	
理论值	实验值	理论值	实验值
7.606	7.880	7.607	7.860
	$y(t) = y_0 \cos(2\pi)$ 文 定 文 定 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二	$\frac{180 \text{ mm}}{90 \text{ mm}} \xrightarrow{90 \text{ mm}} y$ $\frac{100 \text{ mm}}{199 \text{ mm}}$ $f(t)$	
图 1 1 1 八性保侯型示息图			

表 1 采用数值和实验两种方法得到的面内频率和扭转频率



## 2 四种参数共振现象

实验装置如图 3 所示,相应的试验模型照片如 图 4 所示。一个正弦信号由信号发生器(EM32003B) 产生,然后由功率放大器(HEA-500G)放大,最终 用于驱动激励器(HEV-500)和振动台,振动台的 位移信号由激光位移传感器 3(HL-G112-S-J)捕获, 激光位移传感器 1 和 2 分别用于测量框架 A 点和 D 点的 x 和 z 方向位移,即传感器 1 和 2 分别用于 测量面内和扭转共振响应,来自三个位移传感器的 激光信号由数据采集仪(INV306U-a)同时采集, 由信号分析仪(INV306U)进行处理,随后由计算 机进行监测和记录。



图 3 实验装置原理图



图 4 试验模型实图

在发生参数共振的激励范围内,我们观察到以 下四种典型的参数共振现象。

2.1 单模态扭转参数共振(工况1)

在本次工况下,测得的振动台时程曲线如图 5 所示,从中确定位移激励的幅度和频率分别为 vo =1.33 mm 和 f=15.50 Hz ( $f \approx 2f_i \approx 2f_t$ )。在 该周期激励下,门式框架发生单模扭转参数共振。 测量的结构响应如图 6(a) 和(b) 所示。相应的

参数共振视频见链接

https://www.bilibili.com/video/BV1bw4m1U7f2/?vd source=d8ee7844d4b6ea912ceaedf5387c1596。根据 测量结果和振动视频可以观察到,框架的响应频率 等于激振频率的一半,这表明该结构经历了主(1/2 次谐波)参数共振。在这种情况下,失稳定运动主 要表现为扭转参数共振,并伴有轻微的不规则面内 振动。







单模态扭转参数共振的实测结果 (a)扭转模态响应。 图 6

2.2 双模态同步参数共振(工况2)

此工况振动台时程响应如图7所示,其位移激励 幅值为1.02mm,频率为15.70Hz。结构响应测量结 果如图8(a)~(d)所示。相应的视频可见 https://www.bilibili.com/video/BV1UU411o7Ua/?vd so urce=d8ee7844d4b6ea912ceaedf5387c1596。在此工况 下,扭转模态振动很容易被激发,当施加初始扭转位

(b)面内模态响应

移(Z方向位移)时,结构经历扭转失稳,然后是X 方向平面内动力失稳(参见图 8(b))。随后,两种模 态运动均进入幅值波动的极限环振荡(见图 8 (c)), 其运动幅度均出现波动。如图 8(d)所示(部分放大的 细节),两个模态运动是同相的,表明它们之间存在 相互作用。两模态运动的频率为 7.85 Hz, 为激振频 率的一半,表明结构发生了双模态参数共振。可见,

单个激励可以同时诱导两种模态的参数共振。

需要注意的是,Z方向的大扭转幅值,导致框架梁上的测量点A在扭转幅值达到最大值时,超出了激光位移传感器1的测量范围,导致A点在

X 方向的测量位移值出现削峰现象,如图 8(d)所示,无法测量到 A 点在 X 方向上的峰值位移值。 但我们仍然能可从测量曲线中辨别出双模参数共振的运动特性。



图 8 双模态同步参数共振的实测结果 (a) 扭转模态响应; (b) 面内模态响应; (c) 两种模态响应比较; (d) 两模态运动的相位比较

此工况下,由图9确定位移激励的幅值和频率

<sup>2.3</sup> 双模态异步参数共振(工况3)

分别为 y<sub>0</sub>=1.56 mm, f=15.86 Hz,在周期激励下,结构经历强烈而复杂的振动。测量的结构响应如图 10 所示,其参数共振的相应视频可见 https://www.

bilibili.com/video/BV1Cw4m1D7Q2/?vd\_source=d8ee 7844d4b6ea912ceaedf5387c1596



图 9 振动台的实测位移时程曲线(工况 3)



图 10 双模态异步参数共振的实测结果 (a)面内模态响应; (b)扭转模态响应; (c)两种模态响应比较; (d)两模态运动的相位比较

根据测量结果和振动视频,从图 10(a)和(b)

中可以观察到,框架的响应频率等于激励频率的一半,

表明是双模态主(1/2次谐波)参数共振。从图 10(c) 和(d)中可以明显看出,两种模态运动表现出相反 的相位关系,面内共振和扭转共振(动力不稳定)先 后发生,随后两模态运动迅速演化为极限环振荡,两 种模态运动交替发生,其中一种模态振幅减小,而另 一种模态振幅增大。此情况下,结构的振动幅值明显 很大,表明两种模态运动之间存在强烈的相互作用和 能量交换。

在此情况下,扭转和平移位移幅值都很大。当位 移幅值接近其最大值时,框架上的测量点A和D超 出了激光位移传感器的测量范围,导致被测位移在A 点(X方向)和D点(Z方向)处出现削峰现象,使 得无法测量其当时的最大幅值。尽管如此,我们还是 可以从测量曲线中判断出双模参数共振的相位特性。

2.4 双模态非耦合参数共振(工况4)

此工况位移激励的振幅和频率分别为 y<sub>0</sub>=1.74 mm 和 f =15.90 Hz,如图 11 所示。结构响应的测量 结果如如图 12 所示。相应的视频见

https://www.bilibili.com/video/BV1Cz421Y7si/?vd\_sou rce=d8ee7844d4b6ea912ceaedf5387c1596。在此工况下, 共振幅度相对较小,并且两种共振模式之间没有可观 察到的相互作用或能量传递。面内模态运动表现为间 歇性参数共振,其特征是参数共振发生后,振动幅值 向零快速衰减,随后再次循环发生参数共振。相比之 下,扭转模态参数共振则保持相对稳定的极限环振荡。







图 12 双模非耦合参数共振的测量结果

## 3 试验失稳边界(不稳定区域)

失稳边界的实验值是通过保持固定的激励频

率,并仔细调整激励幅度直到框架出现或消失不稳 定运动,激励幅值的步长很小。将与不稳定运动相

(b)扭转模态响应

(a) 面内模态响应;

邻的幅值(对应于稳定运动)视为边界激励幅值, 然后得到所测激振位移的频率和幅值,作为失稳边 界的坐标点。图13显示了测量的失稳边界(实体 方块)及其相应的拟合曲线(红色实线)。这个失 稳边界与现有的参数共振边界[10,11]非常相似。

根据实验现象可以观察到,在不稳定区域左边

界附近,结构首先容易发生扭转参数共振,以扭转 振动为主;在失稳区右边界附近,容易先发生结构 的面内参数共振,但面内振动幅值不稳定,后期容 易触发(强烈的)扭转参数共振。在失稳区域中 部,易同时出现双模态参数共振,两模态运动显示 了相互作用和能量交换。



图 13 测定的失稳边界

#### 4 结论

本文通过对一个门式框架进行参数共振试验, 发现了一种新的双模参数共振现象。

如果框架的面内频率 f<sub>i</sub>近似等于其扭转频率 f<sub>i</sub>, 且外部激励处于结构参数共振的不稳定区域,则门 式框架表现出四种不同类型的参数共振:(1)单模 态扭转参数共振;(2)双模态同相位参数共振;(3) 双模态异相位参数共振;(4)双模态不耦合参数共振。

测量的不稳定边界本质上类似于已有参数共振 中观测到的不稳定边界。在失稳区左边界附近,结 构容易发生单模态扭转参数共振,结构主要表现为 扭转共振,并伴有轻微的不规则面内振动。在失稳 区中间,两模态的同相位和异相位大振幅参数共振 很容易同时发生,导致两模态运动之间存在明显的 相互作用和能量交换。相反,在不稳定区右边界附 近,两模不耦合参数共振表现出相对较小的振幅, 无模态相互作用或能量交换,面内模态运动表现为 间歇性的参数共振。

双模态参数共振涉及不同模态之间的强烈非线 性相互作用。其动力学机理需要进一步的理论与试 验研究。本文所揭示的非线性动力学现象,可能会 在某些物理和工程领域会产生潜在的应用前景。

#### 参考文献

- Bolotin V.V. The dynamic stability of elastic systems [M]. San Francisco: Holden Day,1964.
- [2] Nayfeh A.H, Mook D.T. Nonlinear oscillations [M]. John Wiley & Sons, 2008.
- [3] Li Y., Gou H, Zhang L, Chang C. Auto-parametric resonance of framed structures under periodic excitations Struct [J]. J. Eng. Mech, 2017, 61(4):497-510.
- [4] Liu W, Guan Z, Zhang S, Li Y. Numerical and experimental investigation on auto-parametric resonance of multi-system structures [J]. Int. J. Mech. Sci, 2023, 259:108591.
- [5] Dwivedy S. K, Kar R. C. Dynamics of a slender beam with an attached mass under combination parametric and internal resonances. Part I: steady state response [J]. J. Sound Vib, 1999, 221(5): 823-848.
- [6] Dwivedy S. K, Kar R. C. Dynamics of a slender beam with an attached mass under combination parametric and internal resonances. Part II: periodic and chaotic responses [J]. J.

Sound Vib, 1999, 222(2): 281-305.

- [7] Dwivedy S. K, Kar R. C. Non-linear dynamics of a slender beam carrying a lumped mass under principal parametric resonance with three-mode interactions [J]. Int. J. Non-Linear Mech, 2001, 36: 927-945.
- [8] Dwivedy S. K, Kar R. C. Simultaneous combination, principal parametric and internal resonances in a slender beam with a lumped mass: three-mode interaction [J] J. Sound. Vib, 2001, 242(1): 27-46.
- [9] Jin Q., Yuan F. G, Ren Y. Auto-parametric resonance of flexible viscoelastic beams under interaction between longitudinal and transverse modes Chaos [J]. Solitons and Fractals, 2023,174: 11388.

- [10] Li Y., Liu W., Shen C., Yang X. Experimental and Numerical Analyses for Auto-Parametric Internal Resonance of a Framed Structure [J]. International Journal of Structural Stability and Dynamics, 2021,21(1):2150012(18 Pages)
- [11] Li Y., Shen C., Que Z. Vector form intrinsic finite element analysis for nonlinear parametric resonances of planar beam structures [J]. J. Sound. Vib, 2024, 584:118438.
- **版权声明:** ©2024 作者与开放获取期刊研究中心(OAJRC)所 有。本文章按照知识共享署名许可条款发表。 http://creativecommons.org/licenses/by/4.0/

