

文章编号 :1007 - 649X(2000)03 - 0111 - 02

简支梁桥稳定性分析

卢俊卿

(河南省交通公路工程局 河南 郑州 450052)

摘要:对简支梁桥侧倾稳定荷载的计算方法进行了探讨,考虑梁的横向弯曲、自由扭转、约束扭转,求出桥梁的侧倾应变能和外荷位势,由势能驻值原理可以得到桥梁的侧倾稳定性方程。作为一个计算算例,计算了一个II形梁桥的侧倾稳定性问题,计算结果表明,该桥梁不会发生侧倾失稳。

关键词:简支梁桥;侧倾;稳定性

中图分类号:U 442 文献标识码:A

简支梁桥由于构造简单、施工方便、建筑高度小等特点,在桥梁工程中得到广泛应用^[1]。对于大跨度简支梁桥,存在侧倾失稳的稳定性问题,以往对此关注较少。本文选取由2个T形梁组成的II形梁桥为研究对象,对此大跨度简支II形梁桥的侧倾稳定性进行了计算,探讨了它的破坏形式。

1 桥梁侧倾应变能

II形梁桥的横截面如图1所示,图中c为截面形心,s为截面扭转中心,坐标原点取在形心c。桥梁的位移为沿形心c的横向位移u,绕扭转中心s的扭转角φ。根据符拉索夫理论,假定II形梁的横截面周边不变形,则梁的侧倾应变能由3部分组成^[2]:

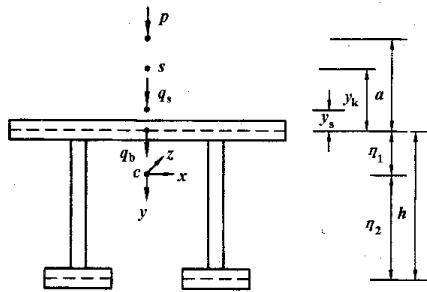


图1 桥梁横截面示意图

横向弯曲应变能

$$U_1 = \frac{1}{2} EI_y \int_0^l (u'')^2 dz ;$$

自由扭转应变能

$$U_2 = \frac{1}{2} GJ_k \int_0^l (\varphi')^2 dz ;$$

约束扭转应变能

$$U_3 = \frac{1}{2} EJ_\omega \int_0^l (\varphi'')^2 dz ;$$

则梁的侧倾应变能为

$$U_i = U_1 + U_2 + U_3 = \frac{1}{2} EI_y \int_0^l (u'')^2 dz + \frac{1}{2} GJ_k \int_0^l (\varphi')^2 dz + \frac{1}{2} EJ_\omega \int_0^l (\varphi'')^2 dz . \quad (1)$$

式中:E,G分别为桥梁的弹性模量和剪切弹性模量;I_y,J_k,J_ω分别为截面绕y轴的惯性矩、自由扭转惯性矩和扇形惯性矩。

求解桥梁侧倾失稳荷载时,须求外荷位势。梁侧倾时直接计算外荷位势相当复杂,根据文献[2],可用内力功代替外力功,计算外荷位势U_e。

外荷位势U_e由4部分组成:桥梁每单位长度自重荷载q_b、桥面铺装每单位长度自重荷载q_s和车辆每单位长度静活荷载p在梁侧倾时产生的弯矩M_x(忽略剪力影响)所做功的负值

$$U_{e1} = \int_0^l M_x \varphi u'' dz , \quad (2)$$

静活荷载p在梁侧倾时产生的扭矩所做功负值

$$U_{e2} = - \int_0^l \frac{1}{2} p(a - y_x) \varphi^2 dz , \quad (3)$$

桥面铺装荷载q_s在梁侧倾时产生的扭矩所做功的负值

$$U_{e3} = \int_0^l \frac{1}{2} q_s (y_k - y_s) \varphi^2 dz ; \quad (4)$$

收稿日期 2000-05-08;修订日期 2000-06-20

作者简介 卢俊卿(1969-)男,河南省灵宝市人,河南省交通公路工程局助理工程师,主要从事桥梁工程的施工与

桥梁结构分析。
万方数据

桥梁自重荷载 q_b 在梁侧倾时产生的扭矩所做功的负值

$$U_{e4} = \int_0^l \frac{1}{2} q_b (y_k + \eta_1) \varphi^2 dz . \quad (5)$$

梁侧倾失稳时的总势能为

$$\Pi = U_i + U_{e1} + U_{e2} + U_{e3} + U_{e4}. \quad (6)$$

式中 : a 为车辆静活荷载 p 作用点距上翼缘中线距离 ; y_k 为扭转中心 s 距上翼缘中线距离 ; y_s 为桥面铺装荷载 q_s 作用点距上翼缘中线距离 ; η_1 为上翼缘中线距截面形心 c 距离 .

根据简支梁桥的变形特点 , 可设梁侧倾失稳时横向弯曲位移 u 及扭转角 φ 函数分别为

$$u(z) = A \sin(\pi x/l) ; \quad (7)$$

$$\varphi(z) = B \sin(\pi x/l) , \quad (8)$$

把式(7)式(8)代入式(6)经化简计算 , 可得梁侧倾时的总势能为

$$\begin{aligned} \Pi = l/4 [& EI_y A^2 (\pi/l)^4 + GJ_k B^2 (\pi/l)^2 + \\ & EI_o B^2 (\pi/l)^4] - 0.53624(p + q_s + q_b)LAB + \\ & B^2 l/4 - p(a - y_k) + q_s(y_k - y_s) + \\ & q_b(y_k + \eta_1)]. \end{aligned} \quad (9)$$

2 桥梁侧倾稳定性方程

由势能驻值原理 $\delta \Pi = 0$, 可以得到

$$\begin{aligned} EI_y (\pi/l)^4 A - 1.07248(p + q_s + q_b)B = 0 ; \\ - 1.07248(p + q_s + q_b)A + [GJ_k (\pi/l)^2 + \\ EI_o (\pi/l)^4 - p(a - y_k) + q_s(y_k - y_s) + \\ q_b(y_k + \eta_1)]B = 0 . \end{aligned}$$

由上述方程系数矩阵的行列式等于零 , 可得此梁侧倾稳定性方程为

$$\begin{aligned} EI_y (\pi/l)^4 [& GJ_k (\pi/l)^2 + EI_o (\pi/l)^4 - \\ & p(a - y_k) + q_s(y_k - y_s) + q_b(y_k + \eta_1)] - \\ & [1.07248(p + q_s + q_b)]^2 = 0 . \end{aligned} \quad (10)$$

3 计算算例

作为一个计算算例 , 本文计算了某实际工程中计算跨度 $l = 50$ m 的大跨度预应力混凝土 II 形梁桥的侧倾失稳荷载 , 根据该桥梁的设计图纸 , 计算出桥梁结构的几何参数及荷载系数 , 代入梁侧倾稳定性方程式(10) 经化简计算和整理得

$$p^2 + 299.96p - 118952.78 = 0 .$$

求解此方程 , 可得

$$p_1 = 226.1 \text{ t/m}, P_2 = -520.1 \text{ t/m} .$$

由于 p_2 为负值 , 没有意义 , 所以本文计算的 II 形梁桥的弹性临界均布活荷载 $p_{cr} = 226.1 \text{ t/m}$, 这说明此梁侧倾稳定性很大 . 随着荷载的增大 , 梁最终由竖向弯曲和剪切破坏 (即丧失强度) , 不会发生侧倾失稳问题 .

4 结束语

本文对 II 形梁桥的侧倾失稳稳定性问题进行了探讨 , 通过具体的数值算例 , 说明对于又矮又宽的梁 , 不会存在侧倾失稳问题 , 在桥梁设计时可以不考虑其侧倾稳定性 .

参考文献 :

- [1] 姚玲森 . 桥梁工程 [M]. 北京 : 人民交通出版社 , 1985.
- [2] 唐家祥 , 王仕统 , 裴若娟 . 结构稳定理论 [M]. 北京 : 中国铁道出版社 , 1989.

Stability Analysis of Simply – supported Beam

LU Jun – qing

(Traffic & Highway Engineering Bureau of Henan Province Zhengzhou 450052 , China)

Abstract This paper discusses the calculation method of lateral torsional – flexural buckling load of a simply supported beam. Considering traversal deformations as well as free and restrained torsion deformation , the strain energy of lateral buckling and potential energy of the external forces can be calculated. The lateral torsional – flexural stability equation of the bridge is obtained by energy variation principle. As an example , lateral torsional – flexural buckling load of II – beam bridge is given out. The results show that torsional – flexural stability of the II – beam bridge is sound.

Key words simple supported beam ; lateral torsional – flexural ; stability