ชื่อเรื่องวิทยานิพนธ์

โครงสร้างที่เหมาะสมและการควบคุมแบบกำธรอัตโนมัติ

สำหรับการสั่นเตือนของโทรศัพท์มือถือ

ผู้เขียน

นายจักรพงษ์ จำรูญ

ปริญญา

วิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์

รศ. คร. แมทธิว โคล

บทคัดย่อ

งานวิจัยนี้ได้พิจารณาการหาความเหมาะสมของโครงสร้างโทรศัพท์มือถือเพื่อเพิ่มการสั่นและ การเสริมการควบคุมแบบกำธรอัตโนมัติกับโทรศัพท์มือถือที่มีโครงสร้างเหมาะสม ส่วนแรกเป็น การหาโครงสร้างที่เหมาะสมซึ่งพิจารณาวิธีแบบสมเกรเดียนเป็นวิธีแรก ผลการทดสอบแสดงให้ เห็นว่าร้อยละความสำเร็จแปรผันจาก 0 ถึง 99 สำหรับทุกระบบที่ได้ทดสอบด้วยวิธีนี้

การหาค่าความเหมาะสมอีกวิธีถูกพัฒนาโดยอาศัยพื้นฐานของค่าคุณลักษณะเฉพาะ (eigenvalue) ของเมทริกซ์ซึ่งเกี่ยวข้องกับแมทริกซ์ของแบบจำลอง ผลการทดสอบด้วยขั้นตอนวิธี ค่าคุณลักษณะเฉพาะแสดงให้เห็นว่า ในกรณีที่พารามิเตอร์ไม่มีเงื่อนไขจำกัดจะประสบความสำเร็จ ร้อยละ 100 และในกรณีที่พารามิเตอร์มีเงื่อนไขจำกัดจะประสบความสำเร็จร้อยละ 95-100 จากผล การทดสอบพบว่ามีร้อยละความสำเร็จของวิธีนี้มากกว่าขั้นตอนวิธีแบบเกรเดียน ดังนั้นวิธีนี้จึงถูก นำไปประยุกต์กับปัญหาการหาค่าความเหมาะสมของโครงสร้างโทรศัพท์มือถือ

รูปจำลองที่ใช้เป็นตัวแทนของโครงสร้างโทรศัพท์มือถือทำมาจากแผ่นอลูมิเนียมสี่เหลี่ยม 2 ชิ้นซึ่งเชื่อมต่อกันด้วยแผ่นยางซิลิโคนที่มุมทั้งสี่ การหาค่าที่เหมาะสมของสัมประสิทธิ์ความแข็ง สปริงของแผ่นยางทั้งสี่แบ่งเป็นสองกรณี กรณีแรกค่าสัมประสิทธิ์ความแข็งของสปริงเท่ากันหมด ทั้งสี่อัน ผลการจำลองและทดสอบแสดงว่าค่ามุมสูญ (loss angle) ของยางซิลิโคนประมาณ 4° และค่าเหมาะสมของสัมประสิทธิ์ความแข็งสปริงเท่ากับ 3,710 นิวตันต่อเมตร ผลการทดลองพบว่า โครงสร้างที่เหมาะสมนี้ประสบความสำเร็จในการทำให้เกิดการสั่นระดับสูงที่ความถื่ออกแบบ 122 เสิร์ท

ในกรณีที่สอง สัมประสิทธิ์ความแข็งสปริงของยางทั้งสี่อันถูกแปรผันอย่างอิสระ อย่างไรก็ ตามการเคลื่อนที่สัมพัทธ์ของรูปจำลองมีเพียงสามองสาอิสระดังนั้นมีความจำเป็นที่จะต้อง กำหนดค่าสัมประสิทธิ์ความแข็งสปริงหนึ่งตัวเพื่อจะได้คำตอบเพียงคำตอบเดียวสำหรับปัญหาการ หาค่าความเหมาะสม จากคำตอบในกรณีที่ 1 ค่าสัมประสิทธิ์ความแข็งสปริงเท่ากับ 3,710 นิวตันต่อ เมตร ถูกนำมาใช้กับยางแผ่นที่สาม สมรรถนะการสั่นสูงสุดจะเกิดขึ้นเมื่อค่าสัมประสิทธิ์ความแข็ง สปริงเท่ากับ $k_1 = 4,984$ นิวตันต่อเมตร, $k_2 = 1,492$ นิวตันต่อเมตร, $k_3 = 3,710$ นิวตันต่อเมตร, $k_4 = 11,489$ นิวตันต่อเมตร จากการเปรียบเทียบผลการหาค่าความเหมาะสมทั้งสองกรณีพบว่า การสั่นเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ

ในการศึกษานี้ยังได้มีการออกแบบการควบคุมแบบกำธรอัตโนมัติและนำไปใช้กับรูปจำลองที่ มีโครงสร้างเหมาะสม ในการศึกษานี้ลำโพงสั่นสะเทือนถูกนำมาใช้ภายใต้การควบคุมแบบกำธร อัตโนมัติซึ่งใช้การเลื่อนเฟสสัญญาณความเร่งเพื่อขับลำโพงโดยตรง อย่างไรก็ตามผลการ ตอบสนองเชิงความถี่แสดงให้เห็นว่าการสั่นสูงสุดเกิดขึ้นที่การเลือนเฟสเท่ากับ -145° ดังนั้นเราไม่ สามารถสร้างแรงกระตุ้นที่ต้องการได้จากการเลื่อนเฟสแบบง่ายกับสัญญาณความเร่ง เราจึงทำการ พัฒนาการควบคุมแบบใหม่มาใช้ในการศึกษานี้ วิธีการนั้นคือ การควบคุมกำธรอัตโนมัติแบบอาสัย เฟส ผลการทดสอบแสดงให้เห็นว่า ตัวควบคุมนี้ทำงานได้ดีกับรูปจำลองและมีความทนทานต่อการ เปลี่ยนแปลงของตัวแปร เช่น การเปลี่ยนแปลงมวล เป็นต้น

สำหรับระบบหลายองศาอิสระการควบคุมกำธรอัต โนมัติแบบอาศัยเฟสที่ถูกพัฒนาใน การศึกษานี้ทำงานได้ดีกว่าการควบคุมกำธรอัต โนมัติแบบตรงเพราะว่าความถี่ธรรมชาติไม่ได้ เกิดขึ้นที่เฟสต่างเป็นจำนวนเท่าของ 90° เสมอไป

ลิขสิทธิ์มหาวิทยาลัยเชียงใหม่ Copyright[©] by Chiang Mai University All rights reserved

Thesis Title Structural Optimisation and Autoresonant Control for Mobile

Phone Vibration Alert

Author Mr. Chakkapong Chamroon

Degree Master of Engineering (Mechanical Engineering)

Thesis Advisor Assoc. Prof. Dr. Matthew O.T. Cole

ABSTRACT

This research considered both the optimisation of the cell-phone structure to maximise vibration response and the implementation of an auto-resonant control scheme on the optimised cell-phone. Firstly, optimisation methods were dealt with. The gradient-based method was first considered. The optimisation results show percentage success rates varying from 0 to 99% for all the test cases tackled with the gradient-based method.

An alternative optimisation method was developed based on the eigenvalues of a matrix equation involving the system model matrices. Test results with the eigenvalue-based algorithm showed a percentage success rate of 100% with unconstrained parameters and 95-100% with constraints on parameter values. As these results were more successful than with the gradient-based algorithm then this method was selected to be applied to the cell-phone structural optimisation problem.

The mock up used to represent a typical cell-phone structure was made of 2 aluminium blocks connected by rubber pads at the 4 corners, which were made of silicone rubber. Stiffness coefficient for the 4 rubber pads were optimised in 2 different cases. Firstly, all the rubber pads were given identical stiffness coefficients. Initial results indicated that the loss angle for the silicone rubber compound is approximately 4° and the corresponding optimal stiffness, which was the target for the experimental system, is 3,710 N/m. The experimental results with the optimised structure were successful in that a large magnitude vibration was realized at the design frequency of 122 Hz.

In the second case, the stiffness of the 4 rubber pads was varied freely. However, as the relative motion of the two blocks has only three degree of freedoms, it was necessary to first fix one of the stiffness values in order that the optimisation problem has a unique solution. From the first case solution, a stiffness value of 3,710 N/m was used for pad 3. The maximum vibration performance is then achieved with stiffness values $k_1 = 4,984$ N/m, $k_2 = 1,492$ N/m, $k_3 = 3,710$ N/m, $k_4 = 11,489$ N/m. The results of the two optimisation cases are compared. It was found that the vibration response at the lowest resonance of case 2 is greater than case 1 by 106.4% and so performance is significantly improved.

The auto-resonant control scheme was designed and implemented on the optimal mock up. In this study, a vibration speaker was used under auto-resonant control, where an acceleration signal was used with a phase shift operation to directly drive the speaker. However, the frequency response measurements showed that the maximum amplitude occurs when the phase shift is -145°. Thus, the required excitation signal cannot be achieved by a simple operation on the acceleration signal. The phase-based auto-resonant control scheme was therefore developed in this research. Results show that this controller can be applied successfully on the mock up, and is robust to parameter changes e.g. mass changes.

For multi-degree of freedom systems, the phase-based auto-resonant control scheme, similar to the one developed here, is more likely to work than the direct auto-resonant control because sometime resonance does not occur at phase shifts of multiples of 90°.

