土木系 大学講義シリーズ 編集機構

編集委員長

伊藤 學(東京大学名誉教授 工学博士)

編集委員(五十音順)

青木 徹 彦 (愛知工業大学教授 工学博士)

今 井 五 郎 (元横浜国立大学教授 工学博士)

内 山 久 雄 (東京理科大学教授 工学博士)

西谷隆亘(法政大学教授)

榛 沢 芳 雄 (日本大学名誉教授 工学博士)

茂 庭 竹 生 (東海大学教授 工学博士)

山 﨑 淳 (日本大学教授 Ph. D.)

(2006年3月現在)

「振動学は難しい」という感覚を多くの方が持っているように思う。これに は二つの理由があると感じている。一つ目は、大学の講義として「振動学」を 開講している教育機関が必ずしも多くないこと, 二つ目は, 構造力学の延長と して「振動学」がとらえられ、単位の取りにくい構造力学の印象から「振動 学 | を色めがねで見てしまうことである。著者らは本書の企画を承るに当っ て、この点は十分に認識はするものの「理解にやさしい振動学」として上梓す ることはやめることにした。なぜなら、高名な先生方が苦労され、理解しやす い振動学をとりまとめられている。いわゆるやさしい振動学の教科書はきわめ て多く出版されているからである。加えて、やさしさを優先するあまり実務に 使えない、実務に結びつかない内容とならざるを得ない点が散見され、そのよ うなご意見もいただいたからである。現在の現場では、手順の誤り、反力の見 誤り、座屈とともに、振動問題にも十分に対処すべきことが多い。しかしなが ら、振動が「動く」ということで非日常的で常識的な感覚の外の世界に入るた め、正確な対応はきわめて難しい。例えば、10トンの荷をつり上げて揺れ始 めたとき、作業員がおさえて止めようというような気になるほど揺れは軽快で あるが、おさえて止めようとする行為ほど警戒すべきものはないのである。ま た,振動は豊富な経験のもとでつくられた構造物ではほとんど問題が起きない のに対し、新しい構造物をつくったとき、美しい造形を考案したときに初めて 振動が問題となることが多い。したがって、本書の内容には、大学学部レベル の初学者には難しい内容がある。しかしながら,実際に現場で振動に関して必 要となる知識はまとめたつもりである。つまり、内容的にやや難しい箇所もあ るが、本書で学んでいただけると「読者にやさしい振動学」を習得することが でき、まさしく「応用振動学」の知識として広く活用できると考えている。

以上が、本書を企画した著者らの考え方である。したがって、代表的な大学での講義科目である「材料力学」、「構造力学」の理解はある程度進んでおり、

ii 改訂版にあたって

大学の教養科目にもある「微分方程式」,「関数論」,「一般力学」の基礎は高校での教育レベルも含めて習得していることを前提としている。本書の構成は,前半3章までで,いわゆる振動学の基礎,4章以降は現場で現実問題として対処しなければならない振動問題を,交通,地震,風とかなり専門的な点にまでまとめている。これらの世界はいまもって日進月歩の分野である。巻末に挙げている参考文献も参考にされ読者各自でそれぞれの知識を拡張していただきたい。

難しいと批判されることは重々承知である。しかし、本書をきっかけとして一人でも多くの方々が振動の世界に足を踏み入れ、あるいは本書を手がかりにして振動の世界に興味をいだいていただければ著者らとしてもこの上ない幸せである。

最後に、このような機会を与えていただいた本書シリーズの編集委員長で著者らの恩師でもある伊藤學先生ならびに、編集委員会の方々に感謝を申し上げる次第である。

2003年9月

山田 均・米田昌弘

--- 改訂版にあたって ---

本書の初版は2003年に発刊され、早くも10年の月日が流れた。ご存じのとおり、2011年(平成23年)3月11日には、わが国における観測史上最大の東北地方太平洋沖地震が発生して18500人もの死者・行方不明者と31万人を超える避難者を出したことから、道路橋示方書・同解説(V 耐震設計編)も2012年(平成24年)3月に規定の見直しが行われた。この規定の見直しに対処するため、本書の5章を修正・加筆した改訂版を発刊することになった。改訂された本書が学生の耐震工学教育に役立てば幸いである。

2013年5月

山田 均・米田昌弘

P 章 振動问題と制御の現状
1. 振動問題とはなにをいうか
2. 振動による被害
3. 振動制御の現状
第1章 概 説
1.1 振動は難しいけれど、難しくない
1.2 振動の呼び方と用語
1.2.1 振動の様子と自由度
1.2.2 振動の移り変わり16
1.2.3 強制振動と自励振動18
1.3 固有振動と固有振動モード形19
1.4 構 造 減 衰20
1.4.1 構造減衰とは20
1.4.2 減衰比と対数減衰率20
第2章 振動解析の手法
2.1 自 由 度22
2.2 1 自由度系の非滅衰自由振動23
2.3 1自由度系の減衰自由振動33
2.3.1 減衰作用33
2.3.2 粘性減衰をともなう減衰自由振動・・・・・・34
2.3.3 等価粘性減衰
2.4 周期的外力による1自由度系の強制振動41
2.5 不規則外力を受ける1自由度系の強制振動44

iv	目		次			
2.5.1	衝撃力によ	:る振動				 44
2.5.2		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
2.5.3	数值積分法	ž				 46
2.6 弾	性体の振動	解析				 48
2.6.1		:動				
2.6.2		振動				
2.6.3	弦の振動	h	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		 55
2.7 2		多自由度系)				
2.7.1	2 自由度系	(多自由度系	(の運動	方程式 …		 ·····57
2.7.2		ŕ				
2.7.3	モード分解	្ 法による強制	刮振動解析		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	 64
第3	章 不規則	則振動の基	礎			
3.1 不	規則振動と	はなにか …				 68
3.2 1	自由度系の	不規則振動				 69
3.3 多	自由度系の	不規則振動				 71
第4	章 移動征	苛重による	橋梁の扱	表動		
4.1 歩		人道橋の振				 74
4.1.1		∜調と歩行外力				
4.1.2		る応答解析法				
4.1.3	設計上の簡	· 身易計算式 · ·				 77
4.1.4	使用性に対	けする評価 ‥				 79
4.2 走	行車両によ	る橋梁の応名	答解析 …			 79
4.2.1		カモデル				
4.2.2		h				
4.2.3		よる応答解析				
4.3 走		因した環境				
4.3.1		呼価に必要な基				
4.3.2	地盤振動	h	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •			 94

 6.4.1 設計 風速
 181

 6.4.2 振動の発生推定と風洞試験
 184

vi					次	=				
6.4.3	振動	助の評	平価法				 •••••	 	 	186
終	章	結	びと	L	て					
参	考	文	献							
索			引							



なかなか取り付きにくい振動の話について、まずは総説から始めたい。た だ、ただでさえ難しいと批判がある振動を現状を含めて概略的に説明しようと するとさらに難解になってしまう。そうはいっても、枠組みがないとなかなか 理解しがたい面もあるので、ここでは、構造物といっても橋梁の上部工を念頭 に置いて説明を始めることにする。ただし、繰返しにはなるが、理解しがたい トピックスもでてくることはある程度仕方がないかなと思っている。そのとき は遠慮なく飛ばしてもらって,後日改めて読み直すか,将来実務で必要になっ たときに見直してもらうと役に立つであろう。

振動問題とはなにをいうか

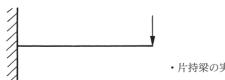
「振動問題とはなにをいうか」というような構えた標題をつけると、振動問 題はきわめて特殊で,改めてじっくり見直さなければならないように感じるだ ろう。本当にそうだろうか。振動というと、おそらく99%の方は「揺れるこ と と思うにちがいない。一方、揺れない振動はあるんだろうかという斜めに 構えた質問がきそうである。禅問答のように感じるかもしれないが、揺れない 振動問題はもちろんある。そこら辺の話から本書を始めたい。

大学では学生実験と称して、学生に各分野で特色ある種々のテーマを与えて 実際に実験を自ら手を下して行う、あるいは実験している状況を観察するなど 形の違いはあるが、実験を体験させている場合が多い。必修の科目として単位

2 序 章 振動問題と制御の現状

を与えている場合も多いように見受けられる。限られた量の材料を与えて、あ るスパンをわたる橋梁を設計させ、強度、使用材料などの観点からのコンテス トを行い、実験としている例もある。著者の関係する大学でも、鋼棒で作った 単純梁とひずみゲージを与えて、構造力学で修得したはずの諸原理を実際に確 認する課題を課している。どのレベルの実験であれ実験のポイントは、実物の 挙動が目の前に現れてしまうことにつきる。対称であるはずのひずみ分布が対 称にならなかったり、集中して載荷しているはずの力が集中荷重になっていな かったり、「こうなるはず」のものが、そうならない例は枚挙にいとまがない。 そういう事実を目の前にした場合、よく耳にする意見は、「実験には誤差が多 い」とか、「実験は難しい」とか、はたまた「さっきの実験は失敗した。理由 はよくわからない | といってつぎも同じ結果を手にしたり、おおよそ理論的な 解は正解に近く、実験が誤っているという感覚を背景にするものがほとんどで ある。理論解の背景となる設定と実際に実験して操作している状況との食い違 いに少しでも目を向ければ新しい世界が開けるのに、それに気づく場合はさほ ど多くない。本論から少しはずれてしまった。話を元に戻そう。ここで、実験 をすることを想定しよう。実験の条件は単純な方がいいので、「一様な材料で ある長さの片持梁をつくり、水平に据え付ける。そして、自由端に集中荷重を 作用させて、変位を求めよう | ということでどうだろうか。構造力学での知識 によれば、スパンを l、使った材料のヤング率を E、断面の断面二次モーメン トを I, 自由端の集中荷重を P とすると、先端のたわみ δ は、 $\delta = Pl^3/3EI$ と なり、このとおりになればいい。少し難しくなるが、起きそうな状態を想定し て、少し専門的な説明を加えてみよう。

(1) 「力を加えたら埋め込んでいる根元で折れてしまった」 構造力学で習ったように、この場合、曲げモーメントが一番大きくなる。し



・ 片持梁の実験

たがって、材料の破断応力を超えたので折れたとみることができる。

- (2) 「集中荷重におもりを使ったら、落ちてしまって、変位が測れない | この場合、荷重点でのたわみ角が大きくなって、梁とおもりとの摩擦より傾 斜により滑る力が大きくなって,落ちてしまったのだろう。大学学部で習うよ うな梁理論では微小変形を前提にしているので、滑るようなたわみ角が生じた 場合に適用できるかどうかは保証の限りではない。しかし、見た目に大きな変 位が生じている場合でも、いくつか影響が大きい要因がほかにもあるので、比 較すれば当てはまりは決して悪くない。一方, たわみ角の大きさを気にして, 梁の軸とつねに直角を保つように力を加える場合も想定できる。どんどん力を 加えていって、また破断しないとすれば、最終的にはらせん状になるわけで、 これは当然、微小変位の問題ではない。
 - (3) 「薄い梁を立てて使ったら、ねじれてしまった」

普通実験をするときには梁を固定し、荷重しやすいように断面弱軸方向に荷 重方向を想定することが多い。この例はおそらく強軸方向に教科書に書いてい る例に従って、力をかけたのであろう。この例はたぶん幸運な例であろう。横 倒れ座屈が起きている。

(4) 「いろいろな量を精度よく測ったのに、実験と理論が微妙にあわない」 種々の原因が想定できるが、よくいわれる例のみ挙げることにする。受込み 端に問題がある場合がある。理論的にはモデル化した棒材の埋込み端は簡単な 境界条件できわめて使いやすい。しかし, 応力分布などの理由で実現するには きわめて難しく,「埋込み端での固定点はどこだ!なんていう困ったことを本 気で調べたりしたくなる専門家もいるほどである。棒材の支承条件を実験で再 現することは容易でない場合も多く,棒材モデル化に起因する影響を頭の隅に 置いておくことは問題の整理に有効である。逆の問題として実際の支承条件を 理論に盛り込む場合も簡単でないことも多い。

さあ、ここまでがいわゆる構造力学で比較的まっとうな困りごとである。こ れからが本論である。

(5) 「静かにおもりを乗せるようにいわれたけれど、揺れが起きてしまっ

4 序 章 振動問題と制御の現状

721

力がかかることによる変位を調べるためには、力がかかっていない状態をべ ースにし、それに力をかけて変位の差をもとめる。初めから荷重がかかってい て、絶対変位を求めるなんてことはしない。構造力学で扱う力のかけ方は静的 載荷で、丁寧な物理実験書などでは準静的載荷をしなさいと記述されている。 つまり、きわめてゆっくり、少しずつ力をかけ、十分に時間をかけて、目標と する力を載荷する必要が、静的載荷を実現するためには必要になる。この力を かける度合いのことを載荷速度という。載荷速度が大きいとき、なにが起きる かというと、これは条件によって異なる。発生する応力が弾性範囲内であれ ば、載荷速度が大きくて揺れが起きたとしても、いずれ収まり、結果として静 的載荷と変わらない状態になる場合がほとんどであろう。静的載荷と静的でな い載荷の違いは、力を加える過程にある。力を加え、目標に達する時間がどれ ほど必要なのか。われわれの構造物でいえば、死荷重に相当するもの、雪荷 重,温度荷重は、載荷速度が遅いので静的載荷が実現されているように感じ る。活荷重、衝撃荷重、地震荷重、風に相当するものは静的でない載荷と見る のが自然であろう。となると、静的荷重として扱われているこれらの荷重は、 モデル化が進んで荷重効果が結果として等価になる荷重として決められている と考えるべきであろう。

つまり、振動問題はどこにでもある一般的なものであって、「風が吹けばカーテンが揺れる」といったわれわれが目にするごく日常的なものである。しかも、理論的には親しみやすい静的載荷の例は、実際にはそれほど多くない。それでは「なぜすべての効果を振動問題として扱わないか」という疑問がわいてくる。ストレートないい方をすれば、振動として扱う必要が大きくないからであり、先に挙げた等価な静的荷重として考えれば、多くの場合、必要にして十分な配慮ができるからである。時間とともに変化する揺れを扱うためには、静的な扱いよりも面倒な手順を踏まざるを得ない。同じ結果が得られる保証が得られるのなら、面倒でない方がいいというのは明らかであろう。実際にはその保証を得ることがなかなか難しくて、振動にともなう事故もそこから起きてい

ることが多い。

振動による被害 2.

振動による被害は大小きわめて例が多い。土木構造物だけに限っても、地震 による高架橋の崩壊。風による吊橋の落橋などの例がある。ただ。振動が起き て被害がでたことは同じであっても、主要因とすることは異なる場合も少なく ない。したがって、振動が起きやすいから、被害が起きたと短絡的に結びつく 例はきわめて少ない。

まず、振動の教科書によく引用される例として、1850年のアンガースの吊 橋でのフランス軍隊の行進で起きた崩壊がある。行進のリズムと吊橋の固有振 動数が一致して共振したとされている。崩壊には至らないものの、東京近郊の 競艇場にある歩道橋で歩道橋の水平振動に歩行者の動きが調子を合わせ顕著な 振動を発生させている例もある。同様な例は比較的剛性が小さい歩道橋で起き ることが多い。吊り形式橋梁だけでなく、振動実験に立ち合い、振動している 橋の上を歩いてみると妙に橋の振動と、意識もしないのに調子が合ってしまう のを感じる。歩行のペースと橋梁の固有振動数の一致は不快な振動をもたらす ことが多く、特に例が多い歩道橋の設計ではこれに対する考慮がなされる。

吊橋と風の組合せは、吊橋の近代化は風との戦いであるといってもいいほ ど、多くの振動事例がある。

1940年に起きたワシントン州タコマナローズ橋の落橋は、建設当時から振 動の発生が報告されていたため、崩壊の逐一が映画に撮影され、現在でもショ ッキングな映像として紹介されている。20 m/s 弱というさほど強くない風で の崩壊はきわめて大きな衝撃を与え,以降の吊橋事業にきわめて細心な検討を 必要とされるようになった。ただ、タコマナローズ橋の例は、吊橋解析技術の 飛躍的進歩があった直後であり、それにともなう風による振動問題が表面化し たものである。表に示すように風で生じた振動による落橋はタコマナローズ橋 だけではない。最近でも例はないわけではない。崩壊に至らないまでも、完 成後、架設中を問わず、振動事例は少なくない。最近でも東京湾横断道アクア

6 序章 振動問題と制御の現状

ラインでの事例があり、それぞれ有効な対処方策が施されている。風による振動は、部材でも起きる。斜張橋ケーブルのような斜めのケーブルに降雨下で生じるレインバイブレーション、斜張橋ケーブルや送電線が複数のケーブル配置をとる場合に風上のケーブルの後ろの流れに影響されるウェークバイブレーションなど、耐風工学の専門書を開くと、深刻な議論の跡が見える。

・風による振動事例

	静 的 風 力	
1879 年	Tay Bridge (UK)	風力と列車事故
	動的問題	
1823年 1826 1830 1850 1932 1937 1938 1939	Brighton Chain Pier Bridge (UK) Menai Strait Bridge (UK) Nassau Bridge (D) Niagara-Lewiston Bridge (US) George Washington Bridge (US) Golden Gate Bridge (US) Thousand Island Bridge (US) Deer Isle Bridge (US)	ねじれ振動 床組修復 チェーン破損 破壊 たわみ振動,トラス補強 閉断面トラスに変更 たわみ振動 たわみ振動, ステイケーブル取付け
1939 1940	Bronx Whitestone Bridge (US) Tacoma Narrows Bridge (US)	トラス補強 ねじれ振動を起こし崩壊

UK:イギリス, US:アメリカ合衆国, D:ドイツ

風による振動で少々趣が異なるのが、簡易な高欄の振動事故である。簡単にパイプを組み合わせて作るような作業用通路の高欄の場合、固有振動数は100 Hzに及ぶことがある。多くの場合、円形断面の小径パイプを使い、また固有振動数が低くないため、風により誘起される振動の一つである渦励振がさほど高くない風速で生じる。例えば、振動が発生する風速の継続時間が1時間とすると、100回毎秒×1時間(3600秒)=36万回となり、典型的な疲労破壊を生じることになる。

風による振動の場合、当然のことであるが、風が吹かなければ振動しない。 つまり、風が吹いて、振動を起こすような力(風圧の分布)が作り出されなければ、風による振動は起きない。風による振動の対処が、風洞実験を活用して 形の微妙な調整で振動を防ごうとしているのは、このためである。

同じ振動でも,地震は少々趣を異にする。地震による橋梁の被害では,阪神

(+)		オクターブバンドレベル	ν 87 I	クロススペクトル密度	関数 71
〔あ〕		音の大きさのレベル	91	(1+)	
アイソレーター	152	音の強さ	90	(11)	
RMS 法	151	音の強さのレベル	90	形状係数	154
暗騒音補正	89	音 圧	85	継続時間	122
安定なリミットサイクバ	ν 168	音圧実効値	86	計測震度	110
(l)		音圧レベル	90	結合モードアクセプタ	ンス 72
, ,		(か)		限界風速	165
1自由度系	23	(7)		減衰自由振動	36
1 自由度フラッター	173	カイン	112	減衰振動	17
一般化外力	65	過減衰	35,157	減衰定数	34
一般化外力一速度同相	173	ガスト応答	158	減衰比	20
一般化外力一変位同相	173	加速度応答スペクトル	124	減衰マトリックス	58
一般化減衰	65,173	可聴音	96	減衰率	160
一般化剛性	65,173	活断層	102	限定振動	158
	,69,173	カットオフ周波数	82	弦の振動	55
一般座標	49,64	過渡振動	42	(こ)	
(う)		ガル	112		
		カルマン渦	159	高架橋からの地盤振動	94
渦励振	6,158	感覚いき値	97	高減衰ゴム支承	153
(え)		完全弾塑性モデル	127	剛性比	160
		環太平洋地震帯	102	剛性マトリックス	58
A種の橋	118	(き)		構造減衰	20
A 特性	92			構造的に連成	171
液状化	111	幾何学的非線形解析	125	剛体部分(2 次元)模型	
SRSS 法	151	基準関数	49	固有円振動数	25,170
S 波	105	基準座標 49,6	64,69,71	固有音響抵抗	90
x %時間率振動レベル	94	気象学	157	固有振動数	25
エネルギー一定則	128	気象庁のマグニチュー	ド 106	固有振動モード	61
エネルギー保存の法則	25	逆断層	103	固有振動モード形	19
Μ-φ 曲線	129	ギャロッピング	158	固有値	60
(お)		共 振	22	固有値解析	59
, ,		強制振動	18	固有モード形	19
欧亜地震帯	102	極慣性モーメント	29	(さ)	
応答振幅	170	許容振幅	187		
応答スペクトル	124	許容塑性率	126	載荷速度	4
応答スペクトル法	150	緊急地震速報	110	材料減衰	20
応答塑性率	126	(<)		材料非線形	125
オーバオールレベル	87			1/3 オクターブバンド	86
オールパスレベル	87	空間相関情報	72		
オクターブバンド	86	クーロン摩擦	33		

(L)		震度法	136	ダランベールの原理	23
		振幅	17	単位衝撃応答関数	45,69
CQC 法	151	(す)		弾性体	23
C特性	92		105	弾塑性地震応答解析	146
時間率振動レベル	94	スケルトンカーブ	127	弾塑性復元力特性	127
刺激係数	149	スペクトル強度	125	ダンパー	152
支承部	114	(せ)		(5)	
地震応答スペクトル	124	T)4÷	1.5	111	100
地震時水平力分散構造	114	正減衰	17	地表状態	182
地震時保有水平耐力法	139	制振	7	中央値 L50	94
実体波	105	正断層	103	中心周波数	86
車両の振動モデル	79	静的載荷	4	超音波	96
周期	17,122	静的でない載荷	4	重畳積分	46
集中質量マトリックス	58	設計振動単位	122	超低周波音	96
自由度	15,22	絶対加速度応答スペクトル		長周期地震動	110
主要動	106	絶対変位	4	直交性	62
準静的載荷	4	[7]		(つ)	
準定常理論	163	EV Tr	0.0	\h. \h.	111
ジョイントモードアク		騒音レベル	92	津波	111
タンス	72	走行車両による応答解析	82	(7)	
衝撃係数	80	相似	178	(T) (I)	CO
常時微動	111	相似モデル	179	TMD	63
使用性に対する評価	79	相対速度応答スペクトル	124	低周波音	96
初期微動	106	相対変位応答スペクトル	124	低周波空気振動	96
恕限度	187	速度応答スペクトル	124	定常振動	42
自励外力	18	側方流動	111	定常調和振動	17
自励振動	18,158	塑性ヒンジ	117	テオドルセン関数	166
震 央	101	塑性率	126	デシベル	87
震央距離	101	粗度区分II	182	デシベルの計算	88
震源	101	(<i>t</i> ₂)		デュアメルの積分	46
震源距離	101	, ,		(と)	
震源深さ	101	大気境界層	182	, ,	400
人体に及ぼす影響	98	大気境界層の構造	182	等価質量	180
人体への影響	95	耐震性能	116	等価粘性減衰	40
震 度	107	耐震設計	151	等価風洞試験モデル	177
振動	1	耐震設計上の基盤面	119	等感曲線	92
振動学	157	耐震設計上の地盤種別	120	動吸振器	63
振動加速度レベル	92	耐震設計上の地盤面	119	動的増幅率	80
振動状態別解析	19	対数減衰率 20,37	,	等ラウドネス曲線	92
振動数伝達関数	72	タイプ I	112	トリリニア型	128
振動数方程式	50,60	タイプII	112	(な)	
振動の状況	19	武田モデル	128		
振動モード	50	多自由度系	23	鉛プラグ入り積層ゴムラ	支承 153
振動モード形関数	71	多自由度系の運動方程式	57	(12)	
振動レベル	93	たたみ込み積分	46		
震度階	107	ダッシュポット	33	2 次音	98

2 自由度系	23	負減衰	17	モード寄与率	149
2 自由度系の運動方程式	57	プッシュオーバー解析	143	モード分解法	64
ニューマークのβ法	46	部分弾性模型	180	モーメントマグニチュ	
•	40	フラッターデリバティブ	161		1. 100
(ね)		フックラー / ラハティッ フルード数	160	(ゆ)	
ねじれフラッター 158	3,163	プレート間地震	100	有効質量	149
粘性減衰	33	プレート境界地震	102	揺れない振動	1
粘性減衰係数	33	プレートテクトニクス	101	4,4	1
	00	プレート内地震	102	(よ)	
(は)		分数調波	168	余耐力	117
倍振幅	17		100		
倍数調波	168	(^)		(ら)	
バイリニア型の復元力特性	127	平衡法	23	落橋防止システム	115
剝離流体力学	157	変位一定則	129	ランバーグ・オズグッ	ド型 128
ハザードマップ	112	変位応答スペクトル	124	(11)	_
80% レンジの下端値	94	変動空気力	161	(1)	
80% レンジの上端値	94	(17)		力積応答関数	45
バッキンガムの π 定理	160	(ほ)		リダンダンシー	119
発散振動 17,18	3,159	歩行外力	74	リヒターによるマグニ	チュード
発生風速域	158	歩行者による応答解析法	75		106
波動方程式	56	(+)		リミットサイクル	168
バフェティング	158	(ま)		流体減衰	20
梁のねじり振動	52	摩擦減衰	20	流動化	111
梁の曲げ振動	48	マッハ数	160	履歴減衰	130
パワー差	89	窓や建具に及ぼす影響	98	臨界減衰	36,157
パワースペクトル密度関数	70	(7.)		臨界減衰係数	36
パワー平均	89	(み)		臨界状態	36
パワー和	89	右横ずれ断層	103	(h)	
(V)		密度比	160	(16)	
(0)		(む)		レイノルズ数	160
B種の橋	118	(4)		レイリー減衰	65
P-⊿ 効果	131	無減衰	17	レイリーの方法	29
P 波	105	無次元振動数	160	レベル	88
非減衰固有円振動数	25	無次元風速	161	レベル 1 地震動	112,131
非線形地震応答解析	146	(め)		レベル 2 地震動	112,133
左横ずれ断層	103	(4)		レベル 2 地震動(タイ	プ I)
非定常空気力	160	メカニカルアドミッタンス	72		139
表面波	105	2 11 -	2,154	レベル 2 地震動(タイ	プII)
表面波マグニチュード	106	免震支承	153		141
(,;,)		免震設計	151	連成項の影響	173
` ´		(6)		連成フラッター	158,173
不安定なリミットサイクル		, ,		[3]	
不規則	17	モーダルアナリシス 19,6	′	, ,	
不規則振動	157	モーダルアナリシスの手法		路面凹凸	81
不規則振動理論	157	モーダルマトリックス	62	路面の空間周波数	81
複素固有値解析	170	モード	19		

——著者略歴——

かま だ ひとし 均

米田昌弘

1978年 東京大学工学部土木工学科卒業

1981年 東京大学大学院博士課程中退

1981年 横浜国立大学工学部土木工学科助手 1984年 工学博士 (東京大学)

1986年 横浜国立大学助教授 1998年 横浜国立大学教授

2001年 横浜国立大学大学院教授

現在に至る

1978年 金沢大学工学部土木工学科卒業

1980 年 金沢大学大学院修士課程修了

1980年 川田工業株式会社入社 1988年 工学博士(東京大学)

1997 年 近畿大学助教授 2002 年 近畿大学教授

現在に至る

応用振動学(改訂版)

Applied Structural Dynamics

© Yamada, Yoneda 2003, 2013

2003 年 10 月 31 日 初版第 1 刷発行 2013 年 7 月 5 日 初版第 3 刷発行(改訂版)

検印省略

 著者
 山田
 均

 米田
 昌弘

 発行者
 株式会社 コロナ社 代表者 牛来真也印刷所 三美印刷株式会社

112-0011 東京都文京区千石 4-46-10

発行所 株式会社 コ ロ ナ 社 CORONA PUBLISHING CO., LTD.

Tokyo Japan

振替 00140-8-14844 · 電話(03)3941-3131(代)

ホームページ http://www.coronasha.co.jp

ISBN 978-4-339-05551-1

(高橋) (牧製本印刷)

Printed in Japan



本書のコピー、スキャン、デジタル化等の 無断複製・転載は著作権法上での例外を除 き禁じられております。購入者以外の第三 者による本書の電子データ化及び電子書籍 化は、いかなる場合も認めておりません。

落丁・乱丁本はお取替えいたします