

## 제 15 장 M-DOF system의 수치적 평가

## 15.1 시간증분법, Direct Time Integration

$$m\ddot{u} + c\dot{u} + f_s(u, \dot{u}) = P(t)$$

$$t=0, \quad u = u(0), \quad \dot{u} = \dot{u}(0) \quad (\text{초기조건})$$

시간  $t$ 에 대한 식: 변위 vector  $u(t)$

✓ 일정간격  $\Delta t$ 의 시간단계  $t_i$

$$t_i = i \Delta t$$

$$u_i = u(t_i), \quad \dot{u}_i = \dot{u}(t_i), \quad \ddot{u}_i = \ddot{u}(t_i)$$

$$P_i = P(t_i)$$

$$m\ddot{u}_i + c\dot{u}_i + f_s(u_i, \dot{u}_i) = P_i$$

$$m\ddot{u}_{i+1} + c\dot{u}_{i+1} + f_s(u_{i+1}, \dot{u}_{i+1}) = P_{i+1}$$

✓ 양=양변  $\leftrightarrow$  음=양변

✓ 요구조건

- 수렴성
- 안정성
- 정확성

15.2 비고전력 강의를 가진 선형시스템의 경우

N DOF system

$$\underline{m}\ddot{\underline{u}} + \underline{c}\dot{\underline{u}} + \underline{k}\underline{u} = \underline{F}$$

무감쇠 시스템의 모드벡터  $\phi_1, \dots, \phi_N$

$$\underline{u}(t) \hat{=} \sum_{n=1}^J \phi_n \underline{q}_n(t) = \underline{\Phi} \underline{q}(t)$$

(N x J) (J x 1)

↑  
적차 J개의 모드를 근사한다.

$$\underline{M}\ddot{\underline{q}} + \underline{c}\dot{\underline{q}} + \underline{K}\underline{q} = \underline{F}$$

$$\underline{M} = \underline{\Phi}^T \underline{m} \underline{\Phi}, \quad \underline{c} = \underline{\Phi}^T \underline{c} \underline{\Phi}, \quad \underline{K} = \underline{\Phi}^T \underline{k} \underline{\Phi}$$

$$\underline{F}(t) = \underline{\Phi}^T \underline{F}(t)$$

$\underline{M}, \underline{K}$  : 대각행렬

$\underline{c}$  : 고전력 강도  $\rightarrow$  대각행렬

비 "  $\rightarrow$  비대각행렬

N DOF 방정식을 푸는 것보다 일반적으로  
경제적이다.

## $\Delta t$ 의 선정

- 모든 모드 (계산에 포함되는, 1, 2, ..., J 모드)에 대해서 정확한 계를 보장해야 한다.
- $\Delta t / T_J \leq 0.1$  (일반적으로)
- $\Delta t / T_J \leq 0.1$  : 선형이속도법의 중심차분법의 경우 안정조건 만족

### 15.2.1. 중심차분법

$$\dot{q}_i = \frac{q_{i+1} - q_{i-1}}{2\Delta t}$$

$$\ddot{q}_i = \frac{q_{i+1} - 2q_i + q_{i-1}}{(\Delta t)^2}$$

$$M \sum \frac{q_{i+1} - 2q_i + q_{i-1}}{(\Delta t)^2} + C \sum \frac{q_{i+1} - q_{i-1}}{2\Delta t} + K q_i = \underline{P}_i$$

나머지 계산 절차는 5.3 절과 동일하다.

(표, 15.2.1 수록)

## 15.2.2. 뉴턴-랩슨 방법

$$\ddot{q}_{s+t} = \dot{q}_s + [C - \gamma \Delta t] \ddot{q}_s + (\gamma \Delta t) \ddot{q}_{s+t}$$

$$\ddot{q}_{s+t} = \ddot{q}_s + \alpha \dot{q}_s + [(C - \beta)(\Delta t)^2] \ddot{q}_s + [(\beta \Delta t)^2] \ddot{q}_{s+t}$$

나머지 계산 절차는 5.4 절과 동일

✓ 평균가속도법 ( $\gamma = \frac{1}{2}$ ,  $\beta = \frac{1}{4}$ )

○ 무조건적으로 안정

✓ 선형가속도법 ( $\gamma = \frac{1}{2}$ ,  $\beta = \frac{1}{8}$ )

○ 조건적으로 안정  $\Delta t \leq 0.55 T_j$

○ 안정 조건을 이식하는 평균가속도법보다 정확

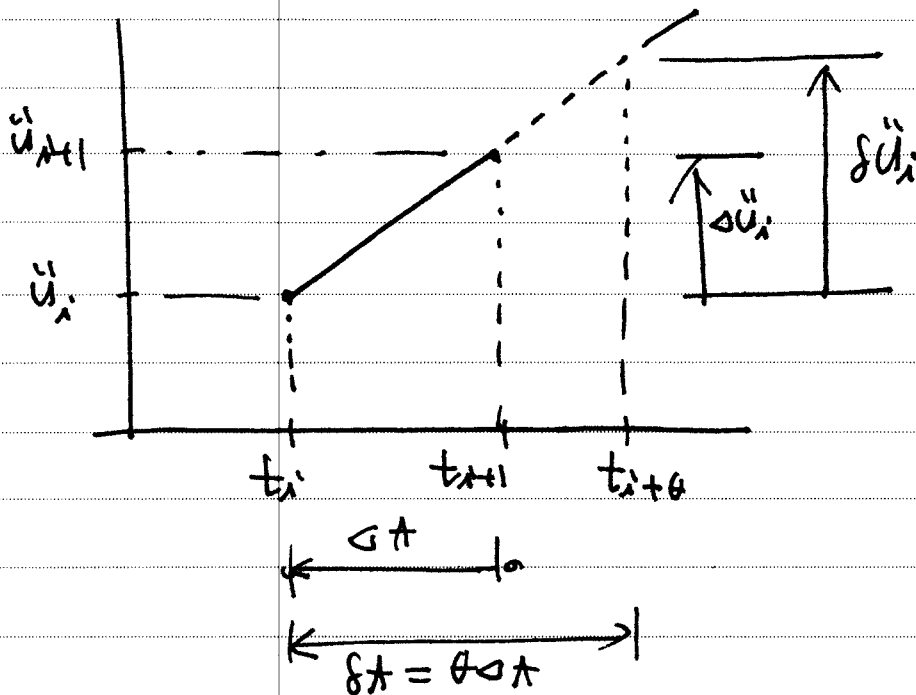
✓ (표 15.2.2) 수록

✓ 그림 E 15.17 수록

## 15.3.2. Wilson 방법

✓ 조건적으로 안정한 선형가속도법을 무조건적으로 안정하도록 수정 하였음.

✓  $\delta \Delta t = \theta \Delta t$  이걸쳐 가속도의 선형 변화  
○ 정확도와 안정성은  $\theta$ 의 값에 의존함



$$\delta \ddot{u}_i = (\delta t) \ddot{u}_i + \frac{\delta t}{2} \delta \ddot{u}_i \quad (5a)$$

$$\delta u_i = (\delta t) \dot{u}_i + \frac{(\delta t)^2}{2} \ddot{u}_i + \frac{(\delta t)^2}{6} \delta \ddot{u}_i \quad (5b)$$

(5b)로부터

$$\delta \ddot{u}_i = \frac{6}{(\delta t)^2} \delta u_i - \frac{6}{\delta t} \dot{u}_i - 3\ddot{u}_i \quad (6)$$

(6) → (5a)

$$\delta \dot{u}_i = \frac{3}{\delta t} \delta u_i - 3\dot{u}_i - \frac{\delta t}{2} \ddot{u}_i \quad (7)$$

$$m \delta \ddot{u}_i + c \delta \dot{u}_i + k \delta u_i = \delta P_i \quad (8)$$

$$\delta P_i = \theta (\Delta P_i)$$

$$\begin{aligned}
 & m \left( \frac{6}{(\theta \Delta t)^2} \delta u_i - \frac{6}{\theta \Delta t} \dot{u}_i - 3 \ddot{u}_i \right) \\
 & + c \left( \frac{3}{\theta \Delta t} \delta u_i - 3 \dot{u}_i - \frac{\theta \Delta t}{2} \ddot{u}_i \right) \\
 & + k \delta u_i = \delta p_i
 \end{aligned}$$

$$\widehat{k}_i \delta u_i = \delta p_i$$

$$\widehat{k}_i = k_i + \frac{3}{\theta \Delta t} c + \frac{6}{(\theta \Delta t)^2} m$$

$$\begin{aligned}
 \delta \widehat{p}_i &= \theta (\delta p_i) + \left( \frac{6}{\theta \Delta t} m + 3c \right) \dot{u}_i \\
 &+ \left( 3m + \frac{\theta \Delta t}{2} c \right) \ddot{u}_i
 \end{aligned}$$

$$\Delta \ddot{u}_i = \frac{1}{\theta} \delta \ddot{u}_i$$

✓  $\theta = 1.0$  : 선형가속도법

✓  $\theta \in [1.37, \dots]$  : 무조건 안정

✓  $\theta = 1.42$  : 최대의 정확성

(그림 15.3) 수록

# Frequency Domain method

## 적용 방법 #1

- ✓ 고질적 값의 시스템 (선형)
- ✓ 부값의 시스템의 보스
- ✓ 비연계 방정식

$$M_n \ddot{q}_n + C_n \dot{q}_n + K_n q_n = P_n$$

$$\ddot{q}_n + 2\zeta_n \omega_n \dot{q}_n + \omega_n^2 q_n = P_n / M_n$$

- ✓ Transfer function (system function)

$$H_n(\omega) = \left( \frac{1}{M_n} \right) \left( \frac{1}{\omega_n^2 - \omega^2 + 2i\zeta_n \omega_n \omega} \right)$$

- ✓ Fourier transform of  $P_n \rightarrow \hat{P}_n$

$$\hat{P}_n = \mathcal{F} [ P_n(t) ]$$

- ✓ Fourier transform of  $q_n(t)$

$$Q_n(\omega) = H_n(\omega) \hat{P}_n(\omega) = \mathcal{F} [ q_n ]$$

- ✓ Inverse transform

$$\underline{y}(t) = \sum_{n=1}^N \mathcal{F}^{-1} [ Q_n(\omega) ] \phi_n$$

## 적용 방-1-1 #2 (Direct Solution in Frequency Domain)

- ✓ 선형 MDOF system

$$\underline{m} \ddot{\underline{u}} + \underline{c} \dot{\underline{u}} + \underline{k} \underline{u} = \underline{P}$$

- ✓ Fourier transform

$$-\omega^2 \underline{m} \hat{\underline{u}} + i\omega \underline{c} \hat{\underline{u}} + \underline{k} \hat{\underline{u}} = \hat{\underline{P}}(\omega)$$

$$\underbrace{(\underline{k} - \omega^2 \underline{m} + i\omega \underline{c})}_{\text{Dynamic stiffness matrix}} \hat{\underline{u}} = \hat{\underline{P}}(\omega)$$

Dynamic stiffness matrix

- ✓ Transfer function matrix  
(System function)

$$\underline{H}(\omega) = (\underline{k} - \omega^2 \underline{m} + i\omega \underline{c})^{-1}$$

$$\hat{\underline{u}} = \underline{H}(\omega) \hat{\underline{P}}(\omega)$$

- ✓ Inverse transform

$$\underline{u}(t) = \mathcal{F}^{-1}[\hat{\underline{u}}] = \mathcal{F}^{-1}[\underline{H}(\omega) \hat{\underline{P}}(\omega)]$$



## 적용방법 #3

$$m \ddot{u} + c \dot{u} + k u = F \quad (1)$$

무엇의 시스템의 모드:  $\phi_1, \phi_2, \dots, \phi_N$

$$u(t) \cong \sum_{n=1}^J \phi_n q_n(t) = \Phi q(t) \quad (2)$$

(N x J) (J x 1)

↑  
저차 J개의 모드 근사

$$M \ddot{q} + C \dot{q} + K q = F \quad (3)$$

$$M = \Phi^T M \Phi, \quad C = \Phi^T C \Phi, \quad K = \Phi^T K \Phi$$

$$P(t) = \Phi^T P(t)$$

식(3)의 Fourier Transform 적용

$$(K - \omega^2 M + i\omega C) \hat{q}_{\omega} = \hat{P}_{\omega}$$

$$\hat{q}_{\omega} = \underbrace{(K - \omega^2 M + i\omega C)^{-1}}_{H(\omega) \text{ or } h(\omega)} \hat{P}_{\omega}$$

$$\underline{q}_{\omega} = \mathcal{F}^{-1}(\hat{q}_{\omega}) = \mathcal{F}^{-1}(H(\omega) \hat{P}_{\omega})$$