Review Kuat Tekan Beton Polos dari Perspektif Mekanika Fraktur

Danang Murdiyanto¹, Sunik², Benedictus Sonny Yoedono³, Agnes Hanna Patty⁴

^{1,2,3,4} Fakultas Teknik Universitas Katolik Widya Karya Malang

e-mail : danang_t.mesin@widyakarya.ac.id

ABSTRACT

Concrete is a discreet material that consist of aggregate as filler and cement paste (matrix) as binder. Both of them work together as a composite or monolithic mechanism, depends on the interface zone characteristic that developed by aggregate. Monolithic mechanism leading to failure catastrophically (brittle and instantly), while composite mechanism prevails failure occurs gradually. Monolithic mechanism maybe found in high strength concrete where hardness and stiffness of aggregate are compatible with their matrix. At the moment when the matrix tensile strength (f_t) is reached. The cracks will propagate quickly cutting both aggregates and matrix, as well at once. Contrary to the composite condition, when the matrix tensile strength is reached, the aggregate will take over the load and the crack will propagate through the interface zone. The perspective of fracture mechanics and the failure parameters explain the mechanism of crack propagation based on the energy principles. This investigation reviews the phenomenon of concrete compressive strength with angular aggregates compared to rounded aggregates on cylindrical specimens with diameter (d) 15 cm and height (h) 30 cm of the same compressive strength. The difference between them, shows the tendency of the influence of the interface zone as traction, which significantly contributes to the performance capacity before collapse.

Keywords: compressive strength; fracture mechanic; performance capacity

1. PENDAHULUAN

Beton digolongkan sebagai material diskrit yang terdiri atas dua komponen utama yaitu agregat sebagai pengisi *filler* dan pasta semen (matriks) sebagai *binder*; keduanya terhubung melalui *interface zone*. Dalam mekanika fraktur, *interface zone* yang dikondisikan secara signifikan oleh karakteristik agregat (permukaan, kekakuan /kekerasan, geometri, dll), berdampak terhadap traksi sebagai media laju pelepasan energi regangan atau yang dikenal sebagai *fracture energy*. Shah [1] memformulasikan ‘keruntuhan’ sebagai laju pelepasan energi regangan bagi material beton yang kuasi-regas (*composite mechanism*) yaitu:

$$G_q = G_c + G_\sigma \dots\dots\dots(1)$$

dimana:

G_q = laju pelepasan energi regangan untuk material kuasi-regas

G_c = laju pelepasan energi regangan kritis untuk material elastik

G_σ = laju pelepasan energi regangan karena *closing pressure* / traksi

Pada kasus material elastik linier (*monolithic mechanism*/getas), persamaan (1) menjadi :

$$G_q = G_c, \dots(2) \text{ dan } G_q = G_\sigma \dots(3)$$

untuk material daktail. Fenomena ini ditunjukkan berturut-turut pada Gambar 1a, dan 1b dalam bentuk diagram beban-deformasi untuk elastik linier bagi yang monolitik, dan kuasi-regas bagi yang komposit.

Gambar 1. Pola keruntuhan material beton untuk kriteria fraktur

a) getas, b) kuasi regas

Sebuah kenyataan adalah bahwa, struktur beton penuh dengan retak awal. ACI (1989) menyatakan dengan sangat jelas, *concrete structures are full of cracks*^[2]. Dari sudut pandang *strength of materials* lubang berdampak pada pengurangan penampang, diikuti oleh peningkatan tegangan ' f ' yang apabila melampaui ambang batas, akan menyebabkan keruntuhan. Sebaliknya, dari sudut pandang mekanika fraktur, intensitas tegangan ' K ' yang relatif tinggi eksis pada zona disekitarnya lubang ; semakin tajam ujung lubang (*crack-tip*), intensitas tegangan K semakin tinggi. Sebagaimana definisi keruntuhan menurut mekanika tegangan:

$$f < f_y \text{ (kriteria leleh) } \dots\dots\dots(4)$$

$$f < \bar{f} \text{ (kriteria service) } \dots\dots\dots(5)$$

definisi keruntuhan menurut mekanika fraktur

$$K < K_c \text{ atau } G < G_c \text{ (kriteria fraktur) } \dots\dots\dots(6)$$

dimana, f = tegangan

K = faktor intensitas tegangan

G = energy fraktur

K dan G dihubungkan oleh persamaan:

$$K = \sqrt{EG} \dots\dots\dots(7)$$

K_c maupun G_c menunjukkan nilai kritis dari faktor intensitas tegangan dan energi fraktur yang dikenal sebagai ketegaran fraktur (*fracture toughness*); retak akan merambat bila nilai kritis ini dilampaui. *Interface zone* yang terbentuk karena angularitas, berpotensi berperan sebagai medan perambatan retak (*composite mechanism*) sebagaimana ditunjukkan pada Gambar 2a. Pada kasus ini ketegaran fraktur diformulasikan oleh persamaan 1. Ketegaran fraktur menurut persamaan 2 diaplikasikan pada kasus monolitik (*monolithic mechanism*) pada Gambar 2b dimana perambatan retak terjadi begitu cepat memotong baik matriks maupun agregat sekaligus. Hal ini terjadi pada beton mutu tinggi dimana kekakuan, kekerasan dan modulus elastisitas agregat **berimbang/kompatibel** dengan matriksnya.

Gambar 2. Mekanisme perambatan retak

a) komposit, b) monolitik

Material beton dengan agregat yang angular juga memiliki potensi untuk menyumbangkan daktilitas sebagai akibat dari terbentuknya retak mikro di ujung retak aktual sebagaimana

ditunjukkan pada Gambar 3^{[3][4]}. Dalam hal ini retak mikro berperan sebagai penahan retak (*crack arrester*) sedemikian rupa dan menghadirkan *descending part* pada Gambar 1b

Gambar 3 . Zona proses fraktur - *composite mechanism*

Maji dan Shah (1998)^[5], menggunakan *laser holography* untuk mengamati terjadinya retak awal dan propagasinya dimulai pada tahap

elastik, inelastik, dan runtuh (Gmb 4.a , 4.b, 4.c, 4.d, 4.e, 4.f, 4.g).

Gambar 4. Propagasi retak pada model pelat beton yang diberi beban tekan uniaxial, diamati menggunakan *laser holography* : a) kurva beban-perpindahan, b) pola retak pada titik 1, c) pola retak pada titik 2, d) pola retak pada titik 3, e) pola retak pada titik 4, f) pola retak pada titik 5, dan g) pola retak pada titik 6

Sejauh ini, investigasi/ penelitian telah banyak dilakukan terhadap kuat tekan beton sebagai dasar untuk memprediksi karakteristik kekuatannya^[6]. Disamping postulasi dasar yang selama ini digunakan yaitu $f'_c = \frac{P_{cr}}{A}$ ^[7] sebagai kuat tekan karakteristik, terdapat banyak metode berbeda juga digunakan, Zain M.F.M, et al (2010) memperkenalkan *multivariable power equation* sebagai sebuah metode yang efektif untuk memprediksi kekuatan; dalam bentuk umum dinyatakan sebagai^[8]

$$y = a_0 X_1^{a_1} X_2^{a_2} X_3^{a_3} \dots \dots \dots X_n^{a_n} \dots (8)$$

Jika diaplikasikan pada perhitungan kuat tekan beton pada umur tertentu, persamaan (8) menjadi :

$$f_{age} =$$

$$a_0 C^{a_1} W^{a_2} F A^{a_3} C A^{a_4} \rho^{a_5} (w/c)^{a_6} \dots (9)$$

dimana C = semen

W = air

FA = pasir

CA = agregat

ρ = berat jenis beton

w/c = faktor air semen

adalah variabel-variabel yang menentukan nilai kuat tekan beton. Berdasarkan sudut pandang mekanika fraktur, variabel-variabel ini merupakan faktor-faktor stabilisasi

pertumbuhan retak (*factor stability crack growth*). Sidney Mindess dan J. Francis Young (1981) mengeksplorasi tiga faktor utama yang berperan dalam proses *stability crack growth* yaitu, agregat, zona retak mikro (Gambar 3) dan tipe pembebanan^[9]. Adam M. Neville (1997) mengkaji sebuah hubungan korelasi antara *agregat bond* (dipengaruhi oleh angularitas) dengan modulus elastisitas beton. Perbedaan modulus elastisitas agregat dan pasta semen menunjukkan karakteristik tegangan pada *interface zone* yang terimplementasikan pada hubungan tegangan dan regangan^[10]

Penelitian ini bertujuan untuk mereview kuat tekan beton normal dengan angularitas agregat yang berbeda dipandang dari perspektif mekanika fraktur. Benda uji sejumlah 18 silinder dengan diameter 15 cm dan tinggi 30 cm, terdiri dari 9 silinder dengan agregat angular (bersudut) dan 9 silinder dengan agregat rounded (bulat). Campuran menggunakan Semen Portland Tipe 1. Silinder diuji tekan dan dihitung kekuatan tekannya (f'_c). Hasil kekuatan tekan dibandingkan dan dianalisis.

2. HASIL DAN PEMBAHASAN

Hasil pengujian dapat dilihat pada Grafik 1, dengan sumbu x adalah benda uji dan y adalah kuat tekan beton f'_c (MPa).

Grafik 1. Perbandingan kuat tekan beton (f'_c) agregat *angular* dan *rounded*

Perbedaan nilai kuat tekan antara beton dengan agregat *angular* dan beton dengan agregat *rounded* secara signifikan ditentukan oleh pola perambatan. Saat pembebanan (*loading*) benda uji menyerap energi. Energi yang diserap ini akan didisipasi / dilepaskan seiring dengan pelepasan beban (*unloading*). Kecepatan pelepasan energi ini sangat tergantung pada karakteristik *interlock* antara agregat dengan matriks melalui *interface zone*. Material beton dengan agregat *angular*, *interface zone* mengembangkan traksi sedemikian rupa sehingga retak dimulai pada tahap inelastis merambat melalui *interface zone*; ketegaran fraktur dinyatakan oleh Persamaan.1. Sebaliknya, pada beton dengan agregat *rounded*, traksi (dalam terminology mekanika fraktur dikenal sebagai *closing pressure*) relatif tidak ada; energi yang diserap saat *loading* semata-mata digunakan bagi pembentukan retak yang dilepaskan seketika memotong baik agregat, juga matriksnya sehingga ketegaran fraktur dinyatakan dalam Persamaan 2. Beban tepat saat *unloading* P_{cr} definisinya adalah beban runtuh, selanjutnya kuat tekan ditentukan sebagai $f'_c = \frac{P_{cr}}{A}$.

3. KESIMPULAN

Berdasarkan hasil pengujian, dapat disimpulkan bahwa benda uji dengan agregat *rounded* lebih tinggi kuat tekannya dibandingkan dengan yang *angular*. Hal ini dapat dijelaskan sebagai berikut:

1. Pencapaian beban runtuh P_{cr} pada beton dengan sifat monolitik (berarti getas), berpotensi lebih tinggi, karena tidak ada energi yang terbuang untuk perambatan retak. Yang dilepaskan hanya energi untuk pembentukan retak sebagaimana diformulasikan pada Pers. 2.
2. Pada beton dengan sifat komposit (berarti kuasi-regas), sebagian energi digunakan untuk formasi retak (*crack formation*) beban retak pertama terjadi pada limit elastis yang lebih rendah dari P_{cr} pada butir 1, sebetulnya belum mengakibatkan *unloading*. Beban, sesungguhnya masih meningkat sampai pada tahap ketidakstabilan deformasi (*unstable deformation*) dimana kehancuran total terjadi. Beban akhir ini merupakan P_{cr} pada kasus kuasi-regas, yang lebih rendah dari P_{cr} pada kasus monolitik

4. DAFTAR PUSTAKA

1. Shah, S.P, Swartz,S.E., Ouyang, C, "Fracture Mechanics of Concrete: Applications of Fracture Mechanics to Concrete, Rock, and Other Quasi-Brittle Materials" John Wiley and Sons Inc.
2. ACI Committee 446-91.1989."Fracture Mechanics of Concrete : Concepts, Models, and Determination of Material Properties,
3. Patty, A.H., 2004. " Analisis Mekanika Fraktur Diimplementasikan Pada Beton Ringan Serat Baja Dengan Bukaan Tarik Tunggal," Disertasi, ITB
4. Patty, A. H., Oesman, Mardiana. 2009. "A Study on Reinforced Concrete Ductility Based on Open Tensile Mode Fracture Using Residual Strength Analysis", International Conference on Sustainable Infrastructure and Built Environment in Developing Countries, ITB
5. Maji, A.K., and Shah, S.P. 1998. "Application of Acoustic Emission and Laser Holography to Study Microfracture in Concrete," Nondestructive testing, ACI SP-112
6. Kabir, Ahsanul., Hasan, Monjurul., Miah, Khasro. 2012. "Predicting 28 Days

- Compressive Strength of Concrete from 7 Days Result*". Proc. of Int. Conf. on Advances in Design and Construction of Structures, ACEE
7. ASTM C 39/ C39M – 18 Standard Test Method for Compressive Strength of Cylindrical Concrete Specimens
 8. Zain M.F.M., Suhad M.Abd, Hamid R and Jamil M. 2010, "*Potential for Utilizing Concrete Mix Properties to Predict Strength at Different Ages*". Journal of Applied Science, Vol.10(22),pp 2831-2838
 9. Mindess, Sidney., Young, Francis J. 1981. "*Concrete*". Prentice-Hall Inc. Englewood Cliffs, New Jersey
 10. Neville, Adam.M. 1997. "*Aggregate Bond and Modulus of Elasticity Concrete*". ACI Material Journal – Technical Paper. Tittle no 94-M9